

## **ANEJO Nº 5: GEOLOGÍA Y GEOTÉCNIA**

**C) INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES**

**INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS  
TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN  
DEL PUERTO DE A CORUÑA.**

**N/REFERENCIA: EG-902 B.**

## ➤ **TOMO I**

- **MEMORIA**

### **1. INTRODUCCIÓN**

### **2. TRABAJOS REALIZADOS**

#### **2.1. TRABAJOS DE CAMPO**

##### **2.1.1. TRABAJOS DE CAMPO DE LA FASE PREVIA**

- 2.1.1.1. Cartografía geológica**
- 2.1.1.2. Calicatas**
- 2.1.1.3. Toma de muestras**
- 2.1.1.4. Sísmica de refracción**
- 2.1.1.5. Toma de datos estructurales**
- 2.1.1.6. Inventario de canteras**

##### **2.1.2. TRABAJOS DE CAMPO DE LA SEGUNDA FASE**

- 2.2.2.1. Investigación zona excavación**
- 2.2.2.2. Investigación en zona del oleoducto y viales**

#### **2.2. ENSAYOS DE LABORATORIO**

##### **2.2.1. ENSAYOS DE LABORATORIO FASE PREVIA**

##### **2.2.2. ENSAYOS DE LABORATORIO SEGUNDA FASE**

### **3. INTERPRETACIÓN Y RESULTADOS DE LOS RECONOCIMIENTOS REALIZADOS MEDIANTE SÍSMICA DE REFRACCIÓN.**

#### **3.1. METODOLOGÍA DE LA SÍSMICA DE REFRACCIÓN**

#### **3.2. PROCESADO DE DATOS**

#### **3.3. EQUIPO UTILIZADO**

#### **3.4. COMENTARIO A LOS RESULTADOS DEL ESTUDIO GEOFÍSICO**

### **4. CARACTERIZACIÓN GEOLÓGICO-GEOTÉCNICA**

#### **4.1. ENTORNO GEOLÓGICO**

#### **4.2. DESCRIPCIÓN DE MATERIALES**

#### **4.3. COMENTARIO A LOS PERFILES GEOLÓGICO-GEOTÉCNICOS**

#### **4.4. CARACTERIZACIÓN DE LAS FAMILIAS DE JUNTAS**

#### **4.5. ÍNDICES DE TAMAÑO MEDIO DE BLOQUE, DE CALIDAD DE ROCA Y COMENTARIO A LOS MISMOS.**

#### **4.6. TIPOLOGÍA DE CIMENTACIÓN Y TENSIÓN ADMISIBLE PARA EL VIADUCTO DEL VIAL DE ENTRADA.**

#### **4.7. TIPOLOGÍA DE CIMENTACIONES Y TENSIÓN ADMISIBLE DEL TERRENO PARA LA ZONA DE EXCAVACIÓN A LA COTA QUE SE PREVE ALZANZAR.**

#### **4.8. VALIDEZ DE LOS MATERIALES PARA SU UTILIZACIÓN COMO ARIDOS PARA EL HORMIGON**

**4.9. VALIDEZ DE LOS MATERIALES PARA SU EMPLEO EN RELLENOS Y EXPLANADA , Y COMENTARIO A LAS CALICATAS DE LA ZONA DEL OLEODUCTO.**

**4.9.1. VIALES**

**4.9.2. OLEODUCTO**

**5. NIVEL FREÁTICO-HIDROGEOLOGÍA DE LA ZONA**

**6. ESTUDIO DE CANTERAS**

**6.1. INFORMACIÓN RECOLPILADA Y ELABORADA**

**6.2. CONCLUSIONES DEL ESTUDIO DE CANTERAS**

• **ANEJOS**

**A.1. CARTOGRAFÍA GEOLÓGICA Y PLANTO DE SITUACIÓN DE LAS INVESTIGACIONES**

**A.2. PERFILES GEOLÓGICOS**

**A.3. REGISTROS DE LAS CALICATAS DE LA FASE PREVIA**

**A.4. REGISTROS DE LAS CALICATAS DE LAS ZONAS DE VIALES Y OLEODUCTO**

**A.4.1. CALICATAS DE LA ZONA DE VIALES**

**A.4.2. CALICATAS DE LA ZONA DEL OLEODUCTO**

**A.5. REGISTROS DE LOS SONDEOS MECÁNICOS**

**A.5.1. SONDEOS REALIZADOS EN LA ZONA DE EXCAVACIÓN.**

**A.5.2. SONDEOS DE LA ZONA DE VIALES**

**A.6. ENSAYOS DE LABORATORIO**

**A.6.1. ENSAYOS DE COMPRESIÓN SIMPLE REALIZADOS SOBRE LAS MUESTRAS TOMADAS EN LA FASE PREVIA.**

**A.6.2. RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS SOBRE LAS MUESTRAS TOMADAS EN LOS SONDEOS**

## ➤ **TOMO II**

- A.7. DATOS DE CAMPO Y REPRESENTACIÓN ESTEREOGRÁFICA DE LAS FAMILIAS DE JUNTAS DE LAS DIFERENTES ESTACIONES GEOMECÁNICAS.
- A.8. RESULTADOS DE LOS ANÁLISIS MEDIANTE MICROSCOPIO PETROGRÁFICO.
  - A.8.1. RESULTADOS DE LOS ANÁLISIS MEDIANTE MICROSCOPIO PETROGRÁFICO DE LAS MUESTRAS TOMADAS MANUALMENTE EN LA FASE PREVIA
  - A.8.2. RESULTADOS DE LOS ANÁLISIS MEDIANTE MICROSCOPIO PETROGRÁFICO DE LAS MUESTRAS TOMADAS EN LOS SONDEOS
- A.9. PLANO DE SITUACIÓN, PERFILES SÍSMICOS Y DOMOCRÓNICAS DE LA CAMPAÑA DE SÍSMICA DE REFRACCIÓN.
- A.10. INVENTARIO DE CANTERAS DE LAS INMEDIACIONES
  - A.10.1. PLANO DE SITUACIÓN DE LAS CANTERAS
  - A.10.2. DATOS TÉCNICOS
  - A.10.3. DATOS ESTRUCTURALES
- A.11. CUADROS GEOTÉCNICOS
- A.12. CLASIFICACIÓN DE BIENIAWSKI
- A.13. APLICACIÓN DE LAS CLASIFICACIONES GEOMECÁNICAS DE BIENIAWSKI Y BARTON A LOS MATERIALES OBTENIDOS EN LOS SONDEOS DE LA ZONA DE EXCAVACIÓN
- A.14. REPORTAJE FOTOGRÁFICO
  - A.14.1. FOTOGRAFÍAS DE LA CARTOGRAFÍA GEOLÓGICA
  - A.14.2. FOTOGRAFÍAS DE LAS CALICATAS DE LA FASE PREVIA
  - A.14.3. FOTOGRAFÍAS DE LAS CALICATAS DE LAS ZONAS DE VIALES Y OLEODUCTO
  - A.14.4. FOTOGRAFÍAS DE LOS SONDEOS MECÁNICOS

## ➤ **TOMO III**

- **INFORMES DE LOS ENSAYOS DE 1º LABORATORIO**

## INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA. N/REFERENCIA: EG-902 B.

---

### 1. INTRODUCCION

A petición de la AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA, **eptisa, Servicios de Ingeniería, S.A** ha realizado el presente informe, en el que se presentan los resultados del *Estudio geológico-geotécnico realizado en las zonas terrestres (FASE I), para la ampliación del puerto de A Coruña*. Para la elaboración de este estudio, se ha llevado a cabo una campaña de campo preliminar orientada a la obtención de datos básicos, y consistente en los siguientes trabajos:

- Realización de una cartografía geológica a escala 1 : 5000 de toda el área de excavación y sus proximidades.
- Realización de calicatas mecánicas.
- Toma de muestras para su análisis petrográfico.
- Toma de muestras de roca para la determinación de la densidad y rotura a compresión simple.
- Una campaña de sísmica de refracción.
- Realización de estaciones geomecánicas.
- Inventario de canteras.

Con fecha de 6 de Abril, se redactó un informe preliminar N/Ref. 902: INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA PRELIMINAR EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA, en donde se recogía toda la información recopilada en esta fase previa, así como unas primeras conclusiones obtenidas.

A continuación, y en base a la información de la fase previa, se planificó una campaña de campo consistente en la realización de 20 sondeos a rotación con recuperación continua de testigo, para completar la investigación en el área de excavación

Asimismo, se han realizado 3 sondeos y 3 calicatas en la zona de viales, a fin de caracterizar los materiales aflorantes y definir la cimentación del viaducto a realizar para salvar la desembocadura del embalse de Rosadorio.

Por otro lado, se han excavado 20 calicatas en la traza del oleoducto con el objeto de obtener información sobre la excavación y características de los materiales que deberá atravesar el mismo.

La campaña ha sido dirigida y supervisada por ALATEC, INGENIEROS CONSULTORES Y ARQUITECTOS, como consultor designado por la AUTORIDAD PORTUARIA DE LA CORUÑA, correspondiendo a **eptisa, Servicios de Ingeniería, S.A** las labores de campo y laboratorio, así como la redacción del presente informe.

## **2. TRABAJOS REALIZADOS**

### **2.1. TRABAJOS DE CAMPO**

#### **2.1.1. TRABAJOS DE CAMPO DE LA FASE PRELIMINAR.**

Durante la fase preliminar se han realizado los trabajos que se describen a continuación:

##### **2.1.1.1. Cartografía geológica.**

La base utilizada para la realización de la cartografía geológica ha sido de escala 1 : 5000. Para la elaboración de la misma se han realizado observaciones directas de los materiales a lo largo de toda la zona de estudio.

Toda la información obtenida se ha cotejado con fotografía aérea, con el fin de ver la evolución de los materiales en las zonas que se encuentran más cubiertas, así como para detectar estructuras importantes que afectan a la zona. Las calicatas de la fase previa se posicionaron en puntos de interés con el objeto de completar la cartografía. Una vez realizada la campaña de sondeos, se ha procedido a contrastar su testificación con los datos obtenidos previamente, para rectificar y completar esta cartografía.

Esta cartografía geológica puede consultarse en el apartado A.1. del anejo, así como las fotografías de diversos afloramientos realizadas durante los recorridos de campo, que pueden verse en el apartado A.9. del anejo.

##### **2.1.1.2. Calicatas**

Se han realizado 12 calicatas mediante una excavadora mixta, quedando limitadas las profundidades de las mismas bien por la longitud del brazo de la maquinaria, o bien por la no ripabilidad del material.

Se relacionan a continuación las profundidades de las calicatas medidas respecto a la superficie topográfica actual de cada uno de los puntos investigados, así como sus coordenadas UTM y su cota absoluta:

| CALICATA<br>Nº | PROFUNDIDAD<br>(m.) | COORDENADAS UTM |         |      |
|----------------|---------------------|-----------------|---------|------|
|                |                     | X               | Y       | Z    |
| C-1            | 1,0                 | 540538          | 4798508 | 33   |
| C-2            | 1,7                 | 540662          | 4798608 | 39,5 |
| C-3            | 3,0                 | 540745          | 4798949 | 18,5 |
| C-4            | 2,6                 | 540909          | 4799376 | 49,5 |
| C-5            | 3,1                 | 541058          | 4799346 | 55,5 |
| C-6            | 3,0                 | 541169          | 4799230 | 60,3 |
| C-7            | 3,0                 | 541247          | 4799317 | 66   |
| C-8            | 1,9                 | 541327          | 4799575 | 91,3 |
| C-9            | 3,0                 | 541512          | 4799720 | 89   |
| C-10           | 3,0                 | 541170          | 4800359 | 52,5 |
| C-11           | 1,9                 | 541046          | 4800612 | 57,5 |
| C-12           | 2,9                 | 540975          | 4799110 | 38,5 |

En el anejo A.2. se recogen los registros de las calicatas y en el A.14.2. el reportaje fotográfico de las mismas.

#### 2.1.1.3. Toma de muestras

Durante los trabajos de campo se tomaron, mediante martillo de geólogo, 10 muestras de los materiales aflorantes para su análisis microscópico de lámina delgada, mediante *luz polarizada transmitida*.

Igualmente se tomaron otras 10 muestras de roca mediante perforación con Hilti, con la cual se pudieron extraer testigos para su rotura a compresión simple.

Las coordenadas UTM de estos puntos de toma de muestras son las siguientes:

| PUNTO Nº | COORDENADAS UTM |         |    |
|----------|-----------------|---------|----|
|          | X               | Y       | Z  |
| T y M-1  | 540252          | 4798290 | 19 |
| T y M-2  | 540409          | 4798481 | 28 |
| T y M-3  | 540649          | 4798692 | 35 |
| T y M-4  | 540709          | 4799109 | 37 |
| T y M-5  | 540944          | 4799488 | 52 |
| T y M-6  | 541105          | 4800179 | 32 |
| T-7      | 541586          | 4800620 | 5  |
| T-8      | 541121          | 4800624 | 62 |
| T y M-9  | 541968          | 4800966 | 63 |
| T y M-10 | 541272          | 4799602 | 92 |
| M-7      | 541069          | 4800103 | 28 |
| M-8      | 540922          | 4800604 | 64 |

En el plano del apartado A.1. del anejo pueden consultar los puntos de localización de la toma de muestras; en el apartado A.8.1. se encuentran los resultados del análisis mediante microscopio y en el apartado A.9.1 los resultados de los ensayos a compresión simple. Por último, en el apartado A.14.1 se puede ver un reportaje fotográfico de las muestras extraídas.

#### 2.1.1.4. Sísmica de Refracción

Los trabajos estuvieron condicionados por la existencia de un elevado nivel de ruido electromagnético debido probablemente a la proximidad de la central de Fenosa, y a la presencia de numerosas líneas eléctricas y repetidores, por lo que se pudieron medir finalmente once implantaciones de 110 metros y una de 55 metros agrupadas en tres líneas:

|               |            |
|---------------|------------|
| Línea 1 ..... | 495 metros |
| Línea 2 ..... | 440 metros |
| Línea 3 ..... | 330 metros |

Suma ..... **1.265 metros**

Para las implantaciones de 110 metros conformadas por 24 geófonos, se registraron 7 tiros independientes distribuidos del siguiente modo:

- \* Tres interiores entre los geófonos 6-7, 12-13 y 18-19
- \* Dos exteriores a 2'5 metros de los geófonos 1-24
- \* Dos exteriores a 27'5 metros de los geófonos 1-24

La distribución de los puntos de tiro en la implantación de 55 metros fue semejante, aunque eliminando obviamente dos de los tiros interiores. Únicamente se registró el situado entre los geófonos 6-7.

En la **Figura 1 del apartado A.6. del anejo** se detalla la distribución y posición de las tres líneas sísmicas medidas en el curso del estudio.

#### **2.1.1.5. Toma de datos estructurales**

Para la toma de datos estructurales se han realizado seis estaciones geomecánicas en aquellas zonas en las que se han observado buenos afloramientos. En las mismas se han medido direcciones de buzamiento y buzamiento de las diferentes juntas, continuidad, espaciado de las familias, así como la rugosidad, el espesor y la naturaleza de los rellenos. Las descripciones de las características de las juntas, se han realizado atendiendo al resumen de las escalas de valoración para el levantamiento de discontinuidades en medios rocosos – ISRM (1978), y a una tabla de índice de rugosidad, que pueden consultarse en el apartado A.11. del anejo.

Todas las medidas estructurales se han representado en diagramas de polos, con el objeto de poder analizar direcciones y buzamientos de las principales familias, y a continuación se han representado en diagramas de Schmidt para poder ver su distribución espacial.

Las zonas en las que se han realizado las diferentes estaciones geomecánicas se encuentran reflejadas en el plano del apartado A.1. del anejo, y sus resultados pueden consultarse en el apartado A.7.

#### **2.1.1.6. Inventario de Canteras**

Se ha procedido a inventariar las canteras de la zona, recopilando información de las mismas y realizando una estación geomecánica en cada una de ellas, para obtener información sobre sus posibilidades de explotación, con vistas fundamentalmente a la extracción de escollera.

En el apartado A.10. del capítulo de anejos se recogen los datos de las canteras.

## 2.1.2. INVESTIGACIÓN REALIZADA DURANTE LA SEGUNDA FASE

### 2.1.2.1. Investigación de la zona de excavación.

La investigación de la segunda fase ha consistido en la ejecución de 20 sondeos a rotación con recuperación de testigo en la zona de excavación, utilizando revestimiento en aquellas zonas en que fue necesario para evitar el hundimiento de las paredes. A medida que avanzaba la perforación se han tomado algunas muestras parafinadas para su ensayo en el laboratorio. La localización de estos sondeos puede verse en el plano del anejo A.1.

Los equipos empleados para la ejecución de estos sondeos han sido los siguientes:

- Modelo Cibeles C-60 montada sobre carroceta.
- Modelo Diamond Board DB-450 montada sobre camión.
- Modelo Long year 520 montada sobre camión.
- Modelo Atlas Copco – Mobile drill. Sobre patines.

Las profundidades alcanzadas por los sondeos, así como las coordenadas UTM de su localización se recogen en el siguiente cuadro:

| SONDEO | X       | Y         | Z      | PROFUNDIDAD (m.) |
|--------|---------|-----------|--------|------------------|
| S-V1   | 540.547 | 4.798.409 | 47,50  | 47,75            |
| S-V2   | 540.759 | 4.798.605 | 62,50  | 53,50            |
| S-V3   | 540.960 | 4.799.127 | 37,00  | 37,50            |
| S-V4   | 541.084 | 4.799.322 | 53,00  | 33,00            |
| S-V5   | 541.300 | 4.799.717 | 83,50  | 70,00            |
| S-V6   | 540.717 | 4.798.996 | 16,00  | 15,50            |
| S-V7   | 540.900 | 4.799.352 | 50,00  | 50,00            |
| S-V8   | 541.045 | 4.799.710 | 48,00  | 48,00            |
| S-V9   | 541.042 | 4.798.825 | 102,00 | 70,00            |
| S-V10  | 541.264 | 4.798.950 | 136,00 | 70,00            |
| S-V11  | 541.561 | 4.799.500 | 98,00  | 70,50            |
| S-V12  | 540.904 | 4.800.496 | 43,00  | 43,50            |
| S-V13  | ANULADO |           |        |                  |
| S-V14  | ANULADO |           |        |                  |
| S-V15  | 541.099 | 4.800.403 | 46,30  | 46,50            |
| S-V16  | 540.969 | 4.800.592 | 56,00  | 56,40            |
| S-V17  | 540.842 | 4.798.846 | 40,00  | 40,40            |
| S-V18  | 541.022 | 4.798.973 | 67,00  | 67,15            |
| S-V19  | 541.268 | 4.799.352 | 69,00  | 69,00            |
| S-V20  | 541.207 | 4.798.648 | 89,50  | 70,45            |
| S-V21  | 540.761 | 4.799.165 | 43,00  | 43,00            |

En el anejo A.5.1. se recogen los registros de estos sondeos y en el A.14.4. el reportaje fotográfico de los mismos.

### 2.1.2.2. Investigación de la zona de viales y oleoducto.

#### ❖ VIALES

En la zona en que se prevén ejecutar viales de acceso se han excavado 3 calicatas mecánicas mediante una retroexcavadora, con el objeto de obtener un registro de los materiales aflorantes, así como para tomar muestras que permitan establecer su validez como explanada para viales. La localización de estas calicatas puede verse en el plano del apartado A.1. del anejo.

Las profundidades alcanzadas por estas calicatas, así como sus coordenadas U.T.M. pueden verse en el cuadro siguiente:

| CALICATA<br>Nº | PROFUNDIDAD<br>(m.) | COORDENADAS UTM |         |      |
|----------------|---------------------|-----------------|---------|------|
|                |                     | X               | Y       | Z    |
| C-V1           | 1,9                 | 540897          | 4797562 | 23,5 |
| C-V2           | 3,2                 | 540909          | 4797685 | 24,5 |
| C-V3           | 3,8                 | 540672          | 4797818 | 21,5 |

Los registros de estas calicatas se recogen en el apartado A.4.1. del anejo, y su reportaje fotográfico puede verse en el apartado A.14.3.

En la zona de viales también se han perforado 3 sondeos mecánicos a rotación, denominados S-1 y S-2, orientados a obtener información de la zona de cimentación en los estribos del puente que deberá salvar la zona de desembocadura del embalse de Rosadoiro. Durante la ejecución del sondeo S2 se realizó un único ensayo de penetración estándar (SPT), orientado a obtener información de la compacidad de los materiales atravesados, al ser la única zona donde se detectaron suelos.

El sondeo S-3 se ha ejecutado en una zona donde se prevé realizar un desmonte de acceso hacia la ubicación del puerto. La localización de estas prospecciones pueden observarse en el plano del apartado A.1. del anejo.

Estos sondeos se han perforado con el equipo Atlas Copco – Mobile drill.

Las profundidades alcanzadas por los sondeos, así como sus coordenadas U.T.M. se recogen en el siguiente cuadro:

| SONDEO<br>Nº | PROFUNDIDAD<br>(m.) | COORDENADAS UTM |         |    |
|--------------|---------------------|-----------------|---------|----|
|              |                     | X               | Y       | Z  |
| S-1          | 7,30                | 540595          | 4797853 | 19 |
| S-2          | 10,3                | 540587          | 4798020 | 19 |
| S-3          | 8,0                 | 540580          | 4798110 | 26 |

Los registros de estos sondeos pueden consultarse en el apartado A.5.2. del anejo, y sus fotografías pueden verse en el apartado A.14.4.

#### ❖ OLEODUCTO

Para la zona donde se prevé que discurra la traza del oleoducto, se planteó una campaña de 20 calicatas. 18 de estas catas se ejecutaron mediante retroexcavadora, no pudiéndose acceder con la maquinaria hasta dos de los puntos próximos a la población de Nostrián. Se encuentran en una zona de bastante pendiente con abundantes afloramientos rocosos, de los cuales se ha realizado un reportaje fotográfico, que al igual que el de las calicatas, se recoge en el apartado A.14.3 del anejo, y los registros en el apartado A.4.2.

Las profundidades alcanzadas por estas calicatas, así como sus coordenadas U.T.M., se recogen en el siguiente cuadro:

| CALICATA<br>Nº | PROFUNDIDAD<br>(m.) | COORDENADAS UTM |         |       |
|----------------|---------------------|-----------------|---------|-------|
|                |                     | X               | Y       | Z     |
| C-O-1          | 1,6                 | 541163          | 4800412 | 53,3  |
| C-O-2          | 2,5                 | 541246          | 4800251 | 40,8  |
| C-O-3          | 1,8                 | 541288          | 4800000 | 50    |
| C-O-4          | 0,9                 | 541428          | 4799832 | 55    |
| C-O-5          | 1,8                 | 541676          | 4799854 | 85,5  |
| C-O-6          | 0,6                 | 541805          | 4799820 | 90,5  |
| C-O-7          | 3,3                 | 542030          | 4799815 | 38    |
| C-O-8          | 1,7                 | 542274          | 4799815 | 39    |
| C-O-9          | 0,7                 | 542365          | 4799760 | 70    |
| C-O-10         | 1,7                 | 542510          | 4799687 | 100   |
| C-O-11         | 1,6                 | 542746          | 4799717 | 119   |
| C-O-12         | 3,2                 | 542880          | 4799773 | 127   |
| C-O-13         | 2,4                 | 543032          | 4799918 | 143,5 |
| C-O-14         | 2,9                 | 543188          | 4799988 | 149   |
| C-O-15         | 1,2                 | 543334          | 4800144 | 145,8 |
| C-O-16         | 0,5                 | 543523          | 4800256 | 129,5 |
| C-O-17         | 1,0                 | 543701          | 4800327 | 144,8 |
| C-O-18         | 0 (*)               | -               | -       | -     |
| C-O-19         | 0 (*)               | -               | -       | -     |
| C-O-20         | 3,3                 | 544280          | 4800264 | 45,5  |

(\*) Registro levantado en un afloramiento de la zona

## 2.2. ENSAYOS DE LABORATORIO

### 2.2.1. ENSAYOS DE LABORATORIO DE LA FASE PRELIMINAR.

Con las muestras tomadas durante los trabajos de campo de la fase preliminar, se han realizado una serie de ensayos y análisis encaminados a caracterizar, en líneas generales, los materiales de la zona de estudio. Los ensayos realizados se relacionan a continuación:

- Ensayo de Compresión simple: 10
- Análisis petrográfico de identificación en lamina delgada. 10

Los informes con los resultados de los ensayos del análisis petrográfico se incluyen en el apartado A.8.1 del capítulo de Anejos, y los ensayos de compresión simple pueden consultarse en el apartado A.6.1.

### 2.2.2. ENSAYOS DE LABORATORIO DE LA SEGUNDA FASE.

A partir de las muestras de materiales tomadas durante la ejecución de los sondeos, y en las calicatas realizadas en las zonas de viales y oleoducto, se han realizado los siguientes ensayos de laboratorio:

- Ensayo de Granulometría por tamizado: 21
- Ensayo de determinación de los límites de Atterberg: 21
- Ensayo de determinación de la humedad natural: 19
- Determinación del Peso específico: 50
- Ensayo de compresión simple: 120
- Ensayo de Absorción de Agua: 29
- Ensayo de estabilidad frente a la acción del sulfato Magnésico: 9
- Ensayo de desgaste de los Angeles: 37
- Ensayo de Reactividad Alcalis sílice y Alcalis silicato: 10
- Ensayo del contenido total en azufre expresado en  $\text{SO}_3^-$  (%): 28
- Ensayo del contenido de Sulfatos solubles en ácidos expresado en  $\text{SO}_3^-$  (%): 28
- Ensayo de determinación de la durabilidad al desmoronamiento de las rocas blandas: 25
- Ensayo de tracción indirecta con método Brasileño: 104
- Ensayo de determinación del contenido de cloruros en  $\text{Cl}^-$  (%): 32
- Ensayo de determinación de las partículas blandas: 38
- Ensayo de Friabilidad de la arena: 21
- Análisis petrográfico de identificación en lamina delgada: 48
- Ensayo de determinación del contenido en % de materia orgánica: 5
- Ensayo Próctor Normal: 5
- Ensayo C.B.R.: 5

Los informes con los resultados de los análisis petrográficos realizados a partir de testigos de los sondeos se incluyen en el apartado A.8.2. del capítulo de Anejos. Todos los demás ensayos de laboratorio pueden consultarse en un resumen recogido en el apartado A.6.2. En el TOMO III se recogen todos los informes con los resultados de los ensayos de laboratorio realizados en cada sondeo.

### **3. INTERPRETACIÓN Y RESULTADOS DE LOS RECONOCIMIENTOS REALIZADOS MEDIANTE SÍSMICA DE REFRACCIÓN**

#### **3.1. METODOLOGÍA DE LA SÍSMICA DE REFRACCIÓN.**

Las técnicas geofísicas para prospección del subsuelo tiene por objeto determinar la distribución de materiales en el mismo mediante medidas de determinados parámetros físicos característicos de estos materiales. Estas medidas se efectúan desde la superficie del terreno y tienen un carácter no destructivo. Dependiendo de cual sea el parámetro medido existen diversas técnicas tales como prospección por resistividades, métodos sísmicos, gravimétricos, etc.

En lo que respecta al método utilizado, tal vez el parámetro físico más característico sea el diferente grado de consolidación e integridad de los diversos materiales del subsuelo. En este hecho se basa la efectividad del método Sísmico de Refracción para la detección y caracterización de las diversas capas del terreno en términos de interés geotécnico.

Una de las formas de caracterización de los materiales del subsuelo mediante medidas físicas realizadas en la superficie del terreno, es la determinación de la velocidad de transmisión de una onda de compresión a través de los macizos rocosos. Esta velocidad ( $V_p$ ) depende directamente del grado de compacidad e integridad de los materiales a través de los que se produce la propagación de la señal y por lo tanto es considerada como un indicador geomecánico.

El método sísmico de refracción constituye la técnica geofísica más ampliamente utilizada para determinar la velocidad y característica de las diferentes capas del subsuelo y también el espesor de cada una de ellas hasta el rango de profundidad investigado en cada caso. Sus condiciones ideales de aplicación requieren en principio que la velocidad  $V_p$  de las diferentes capas del subsuelo aumente con la profundidad, al objeto de que puedan resolverse todas las capas significativas.

Pese a ser una técnica de amplio uso en estudios geotécnicos y por lo tanto relativamente divulgada, consideramos conveniente dar aquí una breve explicación de sus rasgos más significativos, de sus limitaciones y de los factores a considerar en su planteamiento y ejecución. Es importante tenerlos en cuenta para una mejor valoración de sus resultados.

La ejecución de un estudio mediante sísmica de refracción consiste en su primera fase, en medir los tiempos invertidos por una onda de compresión en llegar a través del subsuelo a una serie de sensores (geófonos) situados alineados en la superficie del terreno. Esta onda de compresión se produce por medios mecánicos, liberando instantáneamente una cierta cantidad de energía en un punto determinado de la superficie del terreno, alineado con el perfil definido por los sensores (geófonos).

La toma de datos en un perfil o en una implantación exige la repetición de las medidas para una serie de diferentes emplazamientos del punto donde se produce la señal (punto de tiro), sin variar la posición de los géofonos. Se define como **implantación** al conjunto de géofonos que se mantienen en una posición fija para el registro de los tiempos de llegada, correspondientes a una serie de señales producidas en puntos diferentes de la línea definida por ellos.

El posterior procesamiento de los registros sísmicos constituye la segunda fase en la aplicación del método, e incluye una serie de etapas básicas, comunes a cualquiera de los posibles métodos de cálculo utilizables. Se realizan normalmente con el apoyo de medios informáticos a partir de los datos digitales obtenidos en campo y son las siguientes:

- a) Determinación del tiempo invertido por la primera llegada de la onda compresional a cada geófono y para cada punto de señal o de tiro.
- b) Construcción de un gráfico (dromocrónica) tiempo-distancia llevando en abscisas las distancias desde el punto de tiro a los geófonos y en ordenadas los tiempos de llegada de la onda de compresión a cada uno de ellos. En cada implantación habrá pues tantas dromocrónicas como puntos de tiro.
- c) Análisis de las características de la sección sísmica correspondiente a cada implantación, identificando su número de capas en función de la morfología de cada dromocrónica y de las relaciones entre ellas.
- d) Interpretación cuantitativa de las dromocrónicas determinando la velocidad  $V_p$  y el espesor de cada capa de la sección sísmica. Para ello existen diversos métodos tales como el del Tiempo Intersectado en el Origen o el Recíproco Generalizado, entre los más conocidos.

Los parámetros más significativos a tener en cuenta durante la obtención de los registros en campo son:

- . Espaciado entre geófonos.
- . Número de geófonos por implantación.
- . Número de puntos de tiro por implantación y su distribución.
- . Fuente de energía y modalidad de medida.

Se da por sentado que los registros se efectúan en forma digital en todo caso, porque la precisión con que ha de medirse el tiempo de las primeras llegadas a cada geófono desaconseja la obtención de registros analógicos como documento básico del estudio.

El mínimo número de geófonos por implantación que consideramos admisible es 12, aunque puede ser escaso si se pretende alcanzar una profundidad de investigación de algunas decenas de metros. Al respecto debe tenerse en cuenta que la información obtenida aumenta su representatividad en relación directa con el número de geófonos del dispositivo de medida al margen de otros aspectos que oportunamente se comentarán. La experiencia demuestra que la información proporcionada por una implantación de 24 geófonos por ejemplo es muy superior a la obtenida mediante dos implantaciones contiguas de 12 geófonos cada una.

El **espaciado** entre geófonos es el factor que condiciona la precisión en la resolución de las capas superficiales de reducido espesor. La regla aplicable al respecto es que cuanto menor sea el espaciado entre geófonos mayor será la resolución del dispositivo de medida, aunque el empleo de espaciados reducidos también implica un menor rendimiento en la toma de datos y una menor profundidad de investigación. Este último punto debe enunciarse con ciertas reservas porque también depende de la distancia entre los puntos de tiro y los geófonos, según una relación directa.

El mínimo número de puntos de tiro que cabe registrar por implantación es dos, situados en los extremos de la misma. En este caso la determinación de espesores y velocidades de las capas solo puede hacerse en la vertical de los dos puntos extremos de la implantación. Cuando se pretende obtener información detallada de la sección sísmica a lo largo de toda la línea de geófonos es preciso realizar registros para algunos tiros adicionales.

De forma general puede afirmarse que un estudio de cierto detalle requiere del orden de cinco o más tiros por implantación, en el caso de implantaciones de 12 geófonos, o bien siete tiros para implantaciones de 24 geófonos, combinado con un pequeño espaciado entre geófonos. Es muy importante el registro de tiros exteriores para la mejor caracterización de los niveles más profundos que puedan investigarse con cada dispositivo de medida.

La **fente de enería** habitualmente utilizada para la producción de la onda de compresión es el impacto de un martillo sobre una placa metálica situada sobre el terreno, aunque lo deseable es poder utilizar fuentes de energía más potentes como por ejemplo explosivos, al objeto de maximizar la relación señal/ruido para lo que la energía liberada al generar la onda compresional debe ser la mayor posible. También contribuye en este sentido la operación sumando en cada registro la señal de varios golpes producidos en el mismo punto, lo que se define como operación por “*stacking*”.

### 3.2. PROCESADO DE LOS DATOS.

El procesado de los datos se ha realizado según la técnica del Método Recíproco Generalizado, utilizando los programas FIRSTPIX y GREMIX que operan a partir de los registros digitales del sismógrafo.

El programa FIRSTPIX es una herramienta para la determinación precisa del tiempo correspondiente a la primera llegada de la onda de compresión a cada geófono identificando ésta fielmente. Para ello emplea una serie de utilidades tales como la capacidad para filtrar o variar la amplitud del registro, seleccionar cada traza individualmente o conjuntamente con otras. También permite realizar la edición de la posición y cota relativa de los geófonos y puntos de tiro, etc. En todo caso la parte fundamental del procesado de determinación de los tiempos correspondientes a las primeras llegadas de la onda de compresión a cada geófono depende del interpretador que debe tener la experiencia necesaria para identificar estas llegadas correctamente lo que no siempre es sencillo o inmediato.

Con los tiempos de las primeras llegadas de la onda **P** se genera un nuevo fichero que incluye todas las dromocrónicas de una misma implantación, dispuesto para su procesado mediante el programa GREMIX que permite la determinación de espesores y velocidades de las capas.

La primera fase del proceso interpretativo propiamente dicho consiste en el análisis detallado de las dromocrónicas para la identificación de algunos aspectos relevantes del modelo geofísico de la zona de estudio y además constituye un paso importante en el proceso al ayudar a establecer los criterios respecto al número de capas de la sección sísmica, variaciones de espesor, o de los valores  $V_p$  de las capas, etc.

La interpretación cuantitativa propiamente dicha se ha realizado según la técnica del Método Recíproco Generalizado siguiendo las etapas que enumeramos a continuación.

- a) Revisión de los gráficos tiempo-distancia y edición y corrección de posibles errores en la selección de los tiempos de las primeras llegadas.
- b) Estimación de los tiempos recíprocos.
- c) Asignación de tiempos de llegada a capas.
- d) Edición y visualización de las curvas *traveltime*.
- e) Análisis de las curvas de velocidad (GRM).
- f) Análisis de la sección tiempo-profundidad.
- g) Edición gráfica de los resultados expresados en forma de distribución de velocidad en cada refractor y espesores de las capas de la sección sísmica.

El método Recíproco Generalizado fue desarrollado por Palmer en 1.980 y desde entonces ha constituido una de las técnicas más precisas y utilizadas para la interpretación de datos sísmicos de refracción. Este método se basa en la correcta separación de segmentos de los caminos recorridos por la onda compresional en las direcciones directa y recíproca lo que exige el registro de tiros múltiples en cada implantación. Puesto que no consideramos procedente describir aquí las características de este método interpretativo nos limitamos a dar la oportuna referencia: *The generalized Reciprocal Method of Seismic Refraction Interpretation. D. Palmer. SOCIETY OF EXPLORATION GEOPHYSICISTS. 1.986.*

El documento básico para la interpretación de los registros sísmicos es el gráfico tiempo-distancia (dromocrónica) que recoge para cada implantación el conjunto de los tiempos invertidos por la onda de compresión en llegar a cada geófono desde cada punto de tiro. Estas dromocrónicas se incluyen en la parte superior de los gráficos del Anejo A.9.

Por su parte los perfiles o **secciones sísmicas** constituyen el documento final del estudio en términos comprensibles desde el punto de vista geológico o geotécnico. Son equivalentes en gran medida a una sección geológica si bien en ellos se representan las diversas capas del terreno caracterizadas por sus diferentes valores de  $V_p$  y no por su naturaleza litológica.

Puede ocurrir que cada capa de la sección sísmica corresponda a una capa de diferente naturaleza litológica aunque no siempre tiene porque ser así. De hecho las capas de las secciones sísmicas se caracterizan exclusivamente por su diferente grado de compacidad e integridad. Así es relativamente frecuente que una misma capa, homogénea en lo que se refiere a su naturaleza litológica, aparezca subdividida en el perfil sísmico. El caso más característico es el de la **zona meteorizada** de las formaciones rocosas que se manifiesta como una capa diferente respecto a la roca inalterada, pese a su igual composición.

En nuestro caso además de caracterizar cada capa de las secciones sísmicas indicando sus valores de  $V_p$ , las hemos clasificado en términos de su ripabilidad diferenciando mediante colores las capas ripables (recubrimiento y zona meteorizada) y la no ripable (sustrato inalterado).

En relación con los **perfiles topográficos** de las secciones sísmicas del Anejo debemos aclarar que son aproximados en lo que se refiere a sus cotas porque se han elaborado a partir de las observaciones de campo del Técnico que realizó las medidas geofísicas, complementadas con el plano topográfico disponible que no era de suficiente detalle como para poder ajustar las cotas de los perfiles. No obstante es correcta y precisa la localización de los perfiles sísmicos sobre los planos de planta tal como se detalla en la Figura 1 del Anejo A.9.

Finalmente llamamos la atención respecto a la escala vertical de los perfiles del Anejo. Esta escala varia entre 1/500, 1/750 y 1/1.000 dependiendo del relieve de cada perfil y se ha indicado convenientemente en cada uno de los gráficos. La selección de esas escalas se ha basado en la conveniencia de representar cada perfil con el mayor detalle posible en formato DIN-A3.

### 3.3 EQUIPO UTILIZADO

Para la ejecución de las medidas se han empleado los medios materiales con las características adecuadas para la correcta resolución de los objetivos del estudio.

Estos medios han sido los siguientes:

- Sismógrafo digital de 24 canales modelo StrataView R24 fabricado por GEOMETRICS.
- Geófonos verticales tipo SM-4U de 10 Hz, fabricados por SENSOR NEDERLAND.

Programas FIRSTPIX y GREMIX de INTERPEX, para procesado e interpretación de los registros.

### 3.4 COMENTARIOS A LOS RESULTADOS DEL ESTUDIO GEOFÍSICO.

Pese a que los registros sísmicos estaban afectados en varios casos por un considerable nivel de ruido, se han podido obtener resultados fiables debido al elevado número de repeticiones que se hicieron durante las medidas en campo. Así se han obtenido como primera fase del estudio las dromocrónicas que manifiestan en su morfología la influencia de aspectos relevantes del macizo rocoso como son el espesor, distribución y grado de alteración de la zona meteorizada.

Las dromocrónicas están conformadas por segmentos rectilíneos de diferente pendiente en función del grado de consolidación e integridad de los materiales rocosos. Así el tramo inicial de la dromocrónica correspondiente a cada punto de tiro representa el efecto del conjunto formado por el recubrimiento y la zona meteorizada y se caracteriza por su elevada pendiente (bajos valores de  $V_p$ ). Asimismo su pendiente es tanto mayor cuanto mayor sea el grado de alteración de la roca. Su longitud es proporcional al espesor del referido conjunto del recubrimiento y la zona meteorizada. Asimismo

Teniendo en cuenta estos criterios, de la simple observación de las dromocrónicas se deduce por ejemplo en las correspondientes a la Línea-1 como el grado de meteorización del macizo rocoso es mínimo en los extremos de la misma y muy acusado en la zona central que es también la de menor cota.

Ilustramos convenientemente este hecho mediante la Figura 2 del apartado A.9 del Anejo, donde agrupamos y explicamos convenientemente las dromocrónicas de los perfiles PS-1, PS-2, PS-3 y PS-4 de la mencionada Línea-1.

Así pues una **primera conclusión de carácter cualitativo de este estudio es que el grado de meteorización y el espesor de la zona meteorizada es muy variable** dentro del área estudiada y llega a ser importante en varias zonas de la misma.

Los resultados de la **interpretación cuantitativa** quedan detallados en los perfiles sísmicos y manifiestan un modelo del subsuelo constituido básicamente por tres “capas” sísmicas caracterizadas exclusivamente por sus valores de  $V_p$ . Son las siguientes:

- \* Recubrimiento o zona superficial muy meteorizada
- \* Zona meteorizada propiamente dicha
- \* Zona sana o con mínimo grado de alteración

A efectos de la caracterización geotécnica del macizo rocoso es significativo señalar que la **zona meteorizada** junto con el posible recubrimiento llegue a **alcanzar espesores próximos a 20 metros** en algunas zonas de la Línea-1 y sobrepasa los 10 metros como valor medio en las otras dos. Por otra parte, el espesor de este conjunto **presenta variaciones considerables dentro de una misma línea** tal como se puede apreciar por ejemplo en los extremos de la Línea-1 donde la zona meteorizada pierde espesor progresivamente hasta reducirse a menos de 2 metros.

Además de su importante espesor, la particularidad más relevante de la zona meteorizada respecto a los objetivos de nuestro estudio, es el reducido orden de magnitud de sus valores de  $V_p$  que oscilan entre 600 y 1.200 m/s, con predominio de los valores inferiores a 1.000 m/s. Estos bajos valores de  $V_p$  indican sin ningún género de dudas que es **muy alto el grado de meteorización** y por lo tanto esta “capa” se puede clasificar como **Ripable** sin ningún género de dudas.

Por lo que respecta al **sustrato rocoso inalterado**, sus valores de  $V_p$  superiores a 2.500 m/s y que superan los 4.000 m/s en ciertas zonas, permiten clasificarlo como roca del **Tipo I** y obviamente como **No ripable**.

Una caracterización más completa del macizo rocoso en términos geotécnicos requeriría la determinación de los módulos dinámicos (E, G y K). Sin embargo a partir únicamente de los valores  $V_p$  no pueden determinarse los módulos dinámicos del macizo rocoso por lo que en este caso solo podemos remitirnos a relaciones empíricas del tipo de la que reproducimos en la Figura 3 del apartado A.9 del Anejo, tomada de Sjögren et al 1.979. Según estos gráficos para un valor medio de  $V_p$  igual a 3.000 m/s los módulos E, G y K serían del orden de 18, 5 y 17 GPa respectivamente.

Las variaciones lateral de los valores de  $V_p$  que localmente se observan en nuestros perfiles sísmicos cabe asociarlas a cambios litológicos entre granitos y gneises sin que con los datos de este estudio se pueda intentar la diferenciación precisa entre unos y otros. Únicamente nos parece razonable en este caso señalar un **posible contacto** alrededor del metro 90 del Perfil PS-3 en la Línea-1. En este punto existe un cambio lateral significativo en los valores de  $V_p$  del sustrato que hemos señalado convenientemente en el correspondiente gráfico.

Para detalles puntuales de los resultados de este estudio nos remitimos a los perfiles sísmicos del Anejo A.9 entendiendo que esos resultados obtenidos han cubierto los objetivos del estudio de forma fiable pese a los problemas habidos durante las medidas.

## 4. CARACTERIZACIÓN GEOLOGICA

### 4.1. ENTORNO GEOLÓGICO

La zona de ampliación del puerto de A Coruña se localiza entre 6 y 8 Km. al Suroeste del casco urbano de A Coruña, en las inmediaciones del Polígono de Sabón y la población de Suevos, coincidiendo con el tramo de Costa que queda al sur de la península de la Langosteira, dentro de los términos municipales de Arteixo y A Coruña.

A grandes rasgos, y dentro del marco geológico regional, se aloja en la zona IV Galicia Media – Tras Os Montes, establecida por MATTE en 1.968. Se distinguen en la hoja dos zonas litológicamente bien diferenciadas:

- Zona Oeste formada por granitos emplazados en diferentes etapas de la Orogenia Hercínica.
- Zona Este formada exclusivamente por rocas metamórficas de sedimentación posiblemente antepaleozoica.

La zona estudiada así como la ciudad en general, se enclavan dentro del dominio de influencia de las rocas graníticas, dentro de las cuales se pueden diferenciar a su vez cuatro tipos en función de su edad de emplazamiento y deformación:

1. Pre a sinfase I: Ortogneis
2. Interfase III a tardífase II: Granodiorita precoz y Leuogranito
3. Postfase II: Granodiorita tardía.

La zona de estudio coincide con una alternancia de materiales metasedimentarios, con otros de origen granítico. Los metasedimentarios están constituidos por paragneises y micaesquistos feldespáticos, que alternan constantemente con granitos deformados y milonitizados (Ortogneises) y diques de pegmatitas y aplitas. Se trata de una zona afectada por productos de una migmatización que se habría producido a mayor profundidad.

Dentro de los materiales de origen granítico se pueden diferenciar dos tipos de estas rocas:

- Ortogneises que aparecen en punta Langosteira y que alternan con los paragneises-esquistos de la Serie Ordenes; corresponderían a rocas graníticas intruidas en forma de sills, y que sufrieron una deformación mecánica intensa (milonitización) y recristalización. La edad de emplazamiento de estos materiales sería Pre a Sin fase I.
- Granito deformado que aparece en la alineación de montes existentes al sureste de la zona de estudio, en las inmediaciones de Rañobre. Aunque presenta una composición similar a los materiales descritos en el apartado anterior, se caracteriza por corresponder a una intrusión más extensa y que ha sufrido menor deformación, la cual se manifiesta como una orientación mineral, sin observarse apenas milonitización. La edad de emplazamiento de este material probablemente sea posterior, coincidiendo con la fase II.

En las laderas de los montes y coincidiendo con las vaguadas, se han podido observar materiales de tipo coluvión constituidos por una arena limosa con abundante materia orgánica, con gravas y bolos de gneis y granito.

## **4.2. DESCRIPCION DE MATERIALES**

Dentro de los diferentes trabajos de campo realizados en la zona de excavación, se han podido diferenciar los siguientes grupos de materiales:

### **4.2.1. MATERIALES CUATERNARIOS**

#### **4.2.1.1. Nivel de tierra vegetal:**

Constituido por una arena limosa de color marrón-negro, que tapiza gran parte de la zona de estudio. Se ha podido observar su potencia en las cunetas y trincheras existentes, además de en las calicatas realizadas. Su espesor varía entre 0,2 y 1,0 m., aunque se estima que su espesor más común es de entre 0,3 y 0,6 m.

**4.2.1.2. Nivel de arena limosa con gravas y bolos de granito y gneis:**

Se trata de un depósito coluvial y de ladera, que tapiza buena parte de la zona de estudio. Su potencia más común varía entre 0,5 y 1,5 m., aunque en algunos puntos puede superar los 2,0 m de potencia. En la cartografía se han reflejado algunas zonas (punteado rojo) en las que se estima que el depósito de tipo coluvionar supera el metro de potencia. Es muy posible que este depósito aparezca en muchas zonas cubiertas donde no se le ha podido observar.

**4.2.2. SUBSTRATO HERCÍNICO**

Por debajo de los niveles cuaternarios descritos anteriormente aflora el sustrato hercínico, constituido por los materiales que fundamentalmente se han diferenciado en la cartografía geológica, y los cuales se van a describir a continuación atendiendo a dos criterios, por un lado litológicos, y por otro en función del grado de meteorización.

**4.2.2.1. Criterios litológicos**

Se han diferenciado los siguientes grupos de materiales:

❖ **Paragneises-Micaesquistos feldespáticos con biotita, milonitizados (representados en color verde en la cartografía):**

Se trata de rocas con una esquistosidad bastante penetrativa y marcada, en las que en ocasiones se observa un bandeo tectónico, y que presentan color gris cuando están sanos y pardo-beige oscuro cuando están meteorizados. Estos materiales se incluyen dentro de “Serie de Ordenes”, de edad Precámbrico-Silúrico.

A microscopio se observa que la roca está constituida fundamentalmente por cuarzo, feldespatos, moscovita y biotita. Se le observan lentes y amígdalas muy estiradas constituidas casi exclusivamente por cuarzo muy deformado.

Dos muestras (2 y 4) tomadas de este material en afloramientos rocosos han arrojado valores de resistencia a compresión simple de entre 136 y 292 Kg/cm<sup>2</sup>, y densidades secas de entre 2,61 y 2,63 gr/cm<sup>3</sup>. Las muestras tomadas en los diferentes sondeos han arrojado valores de resistencia a compresión simple de entre 44 y 1428 Kg/cm<sup>2</sup>, siendo los valores más comunes de entre 200 y 300 Kp/cm<sup>2</sup>. Hay que señalar que en términos generales los valores más desfavorables se han obtenido hacia la zona superficial más meteorizada.

A continuación se recoge un cuadro resumen de los valores arrojados por estos materiales en los diferentes ensayos de laboratorio realizados a partir de los testigos obtenidos en los sondeos.

| SONDEO  | V-1       | V-2  | V-3        | V-4      | V-5       | V-6       | V-7  |
|---|-----------|------|------------|----------|-----------|-----------|------|
| Compresión simple (MPa)   | 30,1-42,4 | 31,1 | 12,8-142,8 | 6,3-17,7 | 7,6-32,8  | 4,4-14,1  | 4,8  |
| Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> )                             | 2,72      | 2,66 | 2,63       | 2,7      | 2,52-2,74 | 2,56-2,46 | 2,42 |
| Absorción (%)   |           |      | 0,63       | 3,1      | 0,37      | 2,6       |      |
| Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)                                    |           |      |            | 5,0      |           |           |      |
| Desgaste (%)  | 30        |      |            | 31       | 47        | 43        |      |
| Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato                                    |           |      |            | NO       |           | NO        |      |
| Contenido en S, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%)          | 0         |      | 0          | 0        | 0         | 0         |      |
| Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | 0         |      | 0          | 0        | 0         | 0         |      |
| Desmoronamiento (%)   | 99,18     |      |            | 99,5     |           | 99,2      |      |
| Brasileño (Pa)  | 1,2-8,1   | 4,5  | 2,8-6,2    | 1,8-10,3 | 2,0-11,4  | 1,4-5,8   | 0,8  |
| Cloruros (%)  | 0         |      |            | 0        | 0         | 0         |      |
| Partículas blandas (%)  | 35        | 0    | 0          | 0        | 50        | 12-15     |      |
| Friabilidad de la arena   | 19        |      |            |          | 13        | 18,6      |      |

| SONDEO  | V-8       | V-17 | V-18      | V-20      | V-21      | V-22      |
|---|-----------|------|-----------|-----------|-----------|-----------|
| Compresión simple (MPa)   | 11,7-19,3 | 31,0 | 19,8-32,2 | 17,7-26,6 | 18,0-23,9 | 9,6-37,4  |
| Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> )                             | 2,49-2,70 |      |           | 2,49-2,69 | 2,66-2,71 | 2,57-2,70 |
| Absorción (%)   | 2,5       |      |           | 0,68      | 0,81      | 0,58-2,12 |
| Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)                                    |           |      |           |           |           |           |
| Desgaste (%)  | 38        |      |           | 24-26     | 23        | 23-48     |
| Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato                                    | NO        |      |           |           |           |           |
| Contenido en S, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%)          | 0         |      |           | 0         |           | 0         |
| Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | 0         |      |           | 0         |           | 0         |
| Desmoronamiento (%)   | 99,7      |      |           | 98,7      | 99,4      | 99,7      |
| Brasileño (Pa)  | 1,4-7,7   | 16,3 | 6,3-8,3   | 3,9-9,8   | 2,8-8,8   | 3,9-9,4   |
| Cloruros (%)  | 0,01      |      |           | 0         | 0         | 0         |
| Partículas blandas (%)  | 27-41     |      |           | 0         | 0         |           |
| Friabilidad de la arena   |           |      |           | 15        | 16        |           |

❖ **Granitos deformados - Ortogneises, (representados en color marrón claro en la cartografía):**

Todos estos materiales tienen una composición mineralógica semejante a microscopio, estando constituidos fundamentalmente por cuarzo, feldespatos y moscovita, siendo la biotita ocasional. Se trata de rocas de composición muy leucocrática, que de acuerdo con la clasificación de Streckeisen (1979), se clasifican todas como Monzogranitos.

Dentro de este grupo de materiales podemos diferenciar tres subgrupos:

- **Ortogneises** que alternan con los paragneises-micaesquistos de Ordenes, que corresponderían a rocas graníticas intruidas en forma de Sills, y que sufrieron una deformación mecánica intensa (Milonitización) y recristalización. La edad de emplazamiento de estos materiales sería Pre a Sin fase I. Pueden presentar una textura característica del granito, pero con una lineación muy definida, o bien una textura mucho más heterogénea, de aspecto pegmatítico, cuando la roca ha sufrido milonitización y recristalización.

Cuatro muestras (1,3,5 y 10) tomadas de estos materiales en afloramientos rocosos han arrojado valores de resistencia a compresión simple de entre 255 y 471 Kg/cm<sup>2</sup>, y densidades secas de entre 2,54 y 2,63 gr/cm<sup>3</sup>.

A continuación se recoge un cuadro resumen de los valores arrojados por estos materiales en los diferentes ensayos de laboratorio, realizados a partir de los testigos de los sondeos realizados.

| SONDEO  | V-2       | V-3     | V-4       | V-5       | V-7       | V-11      |
|---|-----------|---------|-----------|-----------|-----------|-----------|
| Compresión simple (MPa)   | 19,0-47,7 | 58,8    | 35,4-86,9 | 34,5-66,5 | 29,9-65,3 | 1,4-69,9  |
| Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> )                             | 2,48      |         |           | 2,63      | 2,62      | 2,46-2,58 |
| Absorción (%)   | 2,3       |         |           | 0,49      | 0,52      | 0,97-1,76 |
| Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)                                    |           |         |           |           | 5         |           |
| Desgaste (%)  | 60        | 33      |           | 25        | 41        | 34-59     |
| Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato                                    |           |         |           |           | NO        | NO        |
| Contenido en S, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>-</sup> (%)          | 0         | 0       |           | 0         | 0,05      | 0,45      |
| Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>-</sup> (%) | 0         | 0       |           | 0         | 0,04      | 0,36      |
| Desmoronamiento (%)   | 95,9      | 99,8    |           | 99,7      | 99,1      | 99,9      |
| Brasileño (Pa)  | 1,9-6,7   | 8,3     | 8,3-11,0  | 5,0-8,8   | 5,8-8,9   | 0,7-7,7   |
| Cloruros (%)  | 0         | 0       |           | 0         | 0         | 0         |
| Partículas blandas (%)  | 69        | 0,0-6,0 |           | 0         | 9,2-17    | 48        |
| Friabilidad de la arena   | 14        | 36      |           |           | 8         | 16        |

| SONDEO  | V-17      | V-18      | V-19      | V-20    | V-22      |
|---|-----------|-----------|-----------|---------|-----------|
| Compresión simple (MPa)   | 35,4-87,9 | 56,2-63,6 | 32,6-70,5 | 23-65,2 | 32,5-35,7 |
| Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> )                             | 2,62      | 2,61      | 2,56-2,60 | 2,60    | 2,59      |
| Absorción (%)   | 0,53      | 0,39      | 0,33-0,84 | 0,25    | 0,92      |
| Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)                                    |           |           |           |         |           |
| Desgaste (%)  | 36        | 29        | 30-68     | 30      | 27        |
| Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato                                    |           |           |           |         |           |
| Contenido en S, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>-</sup> (%)          | 0,09      | 0,08      | 0,45      | 0,0     | 0,05      |
| Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>-</sup> (%) | 0,07      | 0,00      | 0,36      | 0,0     | 0,04      |
| Desmoronamiento (%)   | 99,8      | 99,7      | 99,7      | 99,7    |           |
| Brasileño (Pa)  | 2,6-5,8   | 5,1-13,1  | 3,2-9,2   | 1,5-7,6 | 3,9-6,6   |
| Cloruros (%)  | 0         | 0         | 0         | 0       | 0         |
| Partículas blandas (%)  | 0-20      | 4,0       | 0         | 0       | 0         |
| Friabilidad de la arena   | 11        | 13        | 12        |         | 14        |

- **Gneises de punta langosteira.** Se caracterizan por presentar relictos de un material preexistente y una textura glandular. Hacia muro, a profundidad variable, pasan a gneises cloríticos con un color verdoso característico. En ningún caso alternan con paragneises o micaesquistos, aunque pueden contener relictos de materiales preexistentes y se presentan en una formación más masiva, y en términos generales con menor resistencia.

Dos muestras (8 y 9) tomadas de estos materiales en afloramientos rocosos han arrojado valores de resistencia a compresión simple de entre 155 y 271 Kg/cm<sup>2</sup>, y densidades secas de entre 2,49 y 2,60 gr/cm<sup>3</sup>.

A continuación se recoge un cuadro resumen de los valores arrojados por estos materiales en los diferentes ensayos de laboratorio, realizados a partir de los testigos de los sondeos realizados.

| SONDEO  | V-12      | V-16    |
|---|-----------|---------|
| Compresión simple (MPa)   | 9,4-37,6  | 13,3-32 |
| Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> )                             | 2,47-2,67 | 2,63    |
| Absorción (%)   | 3,0       | 0,84    |
| Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)                                    | 0,5       |         |
| Desgaste (%)  | 36        | 21      |
| Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato                                    | SI        |         |
| Contenido en S, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%)          | 0,20      | 0,22    |
| Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | 0,16      | 0,18    |
| Desmoronamiento (%)   | 97,3      | 99,7    |
| Brasileño (Pa)  | 1,5-9,7   | 5,9-7,8 |
| Cloruros (%)  | 0         | 0       |
| Partículas blandas (%)  | 0-11      | 14      |
| Friabilidad de la arena   | 29        | 14      |

- **Granitos deformados** que aparecen en la alineación de montes existentes al sureste de la zona de estudio en las inmediaciones de Rañobre. Aunque presenta una composición similar a los materiales descritos en el apartado anterior, se caracteriza por corresponder a una intrusión más extensa y que ha sufrido menor deformación, la cual se manifiesta como una orientación mineral, sin observarse apenas milonitización. La edad de emplazamiento de este material probablemente sea posterior coincidiendo con la fase II.

Es probable que el granito deformado hacia el contacto con la alternancia de los ortogneises con los paragneises-micaesquistos, vaya presentando una deformación que progresivamente se verá incrementada, encontrándose la zona menos deformada hacia el núcleo del cuerpo granítico.

A continuación se recoge un cuadro resumen de los valores arrojados por estos materiales en los diferentes ensayos de laboratorio, realizados a partir de los testigos de los sondeos realizados.

| SONDEO  | V-1       | V-9        | V-18      |
|---|-----------|------------|-----------|
| Compresión simple (MPa)   | 47,5-79,7 | 45,2-72,4  | 35,6-63,8 |
| Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> )                             | 2,59      | 2,56-2,61  | 2,54-2,62 |
| Absorción (%)   | 0,85      | 0,81-1,3   | 28-57     |
| Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)                                    | 4         | 4-6        | 0,57      |
| Desgaste (%)  |           | 26-36      | 28-57     |
| Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato                                    | NO        | NO         |           |
| Contenido en S, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%)          |           | 0,05-0,30  | 0,06      |
| Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) |           | 0,04-0,26  | 0,03      |
| Desmoronamiento (%)   |           | 99,71-99,8 | 99,8      |
| Brasileño (Pa)  | 4,4-14,5  | 5,4-13,1   | 3,0-7,3   |
| Cloruros (%)  |           | 0,00-0,01  | 0         |
| Partículas blandas (%)  | 34        | 0-16       | 0-45      |
| Friabilidad de la arena   |           | 17         | 13        |

❖ **Roca ígnea máfica metamorfozada (gneis anfibólico)– Metagabros ó Metadiabasas, (representada en color violeta claro en la cartografía):**

Se trata de una roca a la que se le aprecia una resistencia alta cuando está de moderadamente meteorizada a sana, a la que se observa una esquistosidad grosera semejante a la de un ortogneis glandular, y que presentan una coloración gris a gris oscura cuando está sana y beige ocre oscuro cuando está meteorizada. Es probable que se trate de una roca de carácter subvolcánico, no obstante el fuerte metamorfismo que ha afectado a la misma, sin apoyo de estudios geoquímicos, enmascara la génesis del material.

A microscopio la roca está constituida fundamentalmente por Plagioclasa y clinoanfibol. Las plagioclasas se disponen en forma de cristales entrecruzados, y en los huecos que dejan se observa el clinoanfibol, definiendo una textura diabásica o dolerítica.

La muestra 6, tomada en un afloramiento rocoso, ha arrojado un valor de resistencia a compresión simple de 516 Kg/cm<sup>2</sup>, y una densidad seca de 2,76 gr/cm<sup>3</sup>.

A continuación se recoge un cuadro resumen de los valores arrojados por estos materiales en los diferentes ensayos de laboratorio, realizados a partir de los testigos de los sondeos realizados.

| SONDEO  | V-15        |
|---|-------------|
| Compresión simple (MPa)   | 2,9 – 113,5 |
| Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> )                             | 2,44        |
| Absorción (%)   | 4,6         |
| Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)                                    | 5           |
| Desgaste (%)  | 27          |
| Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato                                    | NO          |
| Contenido en S, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>-</sup> (%)          | 0,22        |
| Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>-</sup> (%) | 0,16        |
| Desmoronamiento (%)   | 96,3        |
| Brasileño (Pa)  | 0,9 – 12,9  |
| Cloruros (%)  | 0           |
| Partículas blandas (%)  | 8           |
| Friabilidad de la arena   | 23          |

❖ **Anfibolitas (representadas en color amarillo en la cartografía):**

Esta roca aparece en cuerpos lenticulares intercalados dentro del metagabro; desde el punto de vista mineralógico su composición sería la misma, si no fuese por el predominio del anfíbol frente a la plagioclasa.

Aflora en cuerpos que pueden tener desde varios metros de potencia a espesores centimétricos, con un tamaño de grano fino y color verde negruzco. Se le aprecia una resistencia muy alta cuando está de moderadamente meteorizada a sana. Los afloramientos no siempre son de escala cartografiable y además de observarse acúñamientos laterales que limitan la continuidad de estos cuerpos.

A microscopio la roca está constituida fundamentalmente por clinanfíbol y plagioclasa, correspondiendo el clinanfíbol al grupo de la Honblenda.

La muestra 7, tomada de este material en un afloramiento rocoso ha arrojado un valor de resistencia a compresión simple de 1.217 Kg/cm<sup>2</sup>, y una densidad seca de 2,90 gr/cm<sup>3</sup>.

A continuación se recoge un cuadro resumen de los diferentes ensayos de laboratorio realizados en este tipo de roca, a partir de los testigos de los sondeos.

| <b>SONDEO</b>  | <b>V-15</b> |
|--|-------------|
| <b>Compresión simple (MPa)</b>   | 60,1        |
| <b>Peso específico (gr/cm<sup>3</sup>)</b>                             | 2,86        |
| <b>Absorción (%)</b>   | 0,17        |
| <b>Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)</b>                                  | 6           |
| <b>Desgaste (%)</b>  | 13          |
| <b>Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato</b>                                  | SI          |
| <b>Contenido en S, exp. en SO<sub>3</sub><sup>=</sup> (%)</b>          | 0,4         |
| <b>Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO<sub>3</sub><sup>=</sup> (%)</b> | 0,32        |
| <b>Desmoronamiento (%)</b>   | 99,8        |
| <b>Brasileño (Pa)</b>  | 12,3        |
| <b>Cloruros (%)</b>  | 0,01        |
| <b>Partículas blandas (%)</b>  | 0           |
| <b>Friabilidad de la arena</b>   | 24          |

❖ **Diques de Aplitas (representadas con una trama rayada de color en la cartografía):**

Esta roca, de grano fino y color grisáceo, con cristales y agregados cristalinos de color verdoso dispersos en la roca y con tamaños más frecuentes entre 1 y 3 mm., se ha detectado intruyendo al granito deformado como diques subverticales de entre 3 y 5 m. de potencia. Estos diques se han encontrado en la zona topográficamente más elevada.

A microscopio la roca aparece formada por plagioclasa, feldespato potásico, cuarzo, moscovita y clorita.

A continuación se recoge un cuadro resumen con los resultados de los diferentes ensayos de laboratorio realizados en este tipo de roca a partir de los testigos de los sondeos.

| SONDEO  | V-10       |
|---|------------|
| Compresión simple (MPa)   | 68,3-154,3 |
| Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> )                             | 2,58-2,61  |
| Absorción (%)   | 0,57-1     |
| Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)                                    | 6          |
| Desgaste (%)  | 15-24      |
| Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato                                    |            |
| Contenido en S, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%)          | 0,32       |
| Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | 0,26       |
| Desmoronamiento (%)   | 99,7       |
| Brasileño (Pa)  | 5,8-18,4   |
| Cloruros (%)  | 0,01       |
| Partículas blandas (%)  | 0          |
| Friabilidad de la arena   | 17         |

#### 4.2.2.2. Criterios de meteorización

Todas las rocas aflorantes pueden pasar por los diferentes grados de meteorización de la escala de Moye, desde sanos (ver grados I a II en el apartado A.11 del anejo) a moderadamente meteorizados (ver grado III), aunque también se observa muy o completamente meteorizados (grados IV- V, zona con rayado rojo en la cartografía), constituyendo en este caso una arena limosa o limo arenoso algo limosa. Cuando el substrato se encuentra algo más sano (grado IV) el material pasa a ser una arena limosa con gruesos.

#### ❖ **Roca muy o completamente meteorizada:**

En términos generales, cuando el granito deformado-ortogneis está completamente meteorizado da lugar a una arena limosa de color beige claro (semejante al lehm o jabre). El paragneis-micaesquistoso por el contrario, da lugar a un limo arenoso o arena limosa de color beige oscuro, y por último la roca ígnea máfica metamorfozada, que cuando está meteorizada origina una arena limosa de color beige-ocre.

La potencia de la cobertera meteorizada es variable, de modo que en ocasiones puede no existir, tal como ocurre en los afloramientos rocosos, o bien llegar a presentar potencias importantes como en las zonas de vaguada y de morfología más plana, ya que es donde se tiende a acumular el agua, que es el agente responsable de meteorización química.

Mediante la investigación geofísica ha podido constatar que hacia las zonas topográficamente más elevadas disminuye la cobertera meteorizada hasta prácticamente desaparecer, mientras que en las vaguadas y zonas planas su potencia puede alcanzar entre 10 y 15 m., pudiendo llegar a en algunas zonas a espesores próximos a los 20 m.

En los sondeos la cobertera meteorizada tiene una potencia que en términos generales presenta un espesor de entre 15 y 5 m (ver perfiles geológico-geotécnicos en el apartado A.2. del anejo).

❖ **Roca moderadamente meteorizada:**

Aparece hasta profundidades de entre 15 y 55 m., alcanzando en términos generales profundidades de entre 20 y 40 m. Esta roca se caracteriza por tener algo meteorizada la petrofabrica. Las variaciones de color pueden ir desde simples manchas a un cambio de coloración en toda la masa. La resistencia de la roca puede variar desde muy análoga a la de grado II a bastante más baja. A continuación se recoge un cuadro resumen con los valores de los materiales moderadamente meteorizados (independientemente de su petrología) en los ensayos de laboratorio realizados a partir de los testigos de los sondeos.

| SONDEO  | V-1     | V-2     | V-3       | V-4      | V-5      | V-6  | V-7      | V-8       | V-9 | V-10  |
|---|---------|---------|-----------|----------|----------|------|----------|-----------|-----|-------|
| Compresión simple (MPa)   | 30-47,5 | 19-47,7 | 12,8-58,8 | 6,3-86,9 | 7,6-34,5 | 4,4  | 4,8-29,9 | 11,3-11,7 |     | 104,6 |
| Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> )                             | 2,59    | 2,48    | 2,63      | 2,5      | 2,52     | 2,46 | 2,42     | 2,49      |     |       |
| Absorción (%)   | 0,85    | 2,3     |           | 3,1      |          | 2,6  | 0,52     | 2,5       |     |       |
| Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)                                    | 4       |         |           |          |          |      |          |           | 4   |       |
| Desgaste (%)  | 30      | 60      | 33        |          | 47       | 43   | 41       | 38        |     |       |
| Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato                                    | NO      |         |           |          |          |      |          |           | NO  |       |
| Contenido en S, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%)          | 0       | 0       |           |          |          |      |          | 0         |     |       |
| Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | 0       | 0       |           |          |          |      |          | 0         |     |       |
| Desmoronamiento (%)   | 99,18   | 95,9    | 99,8      |          |          |      | 99,1     | 99,7      |     |       |
| Brasileño (Pa)  | 1,2-4,4 | 1,9-3   | 2,8-8,3   | 1,8-11   | 2-5      | 2,1  | 0,8-7,8  | 1,4-2,3   |     | 9,2   |
| Cloruros (%)  | 0       | 0       | 0         |          | 0        |      | 0        | 0,01      |     |       |
| Partículas blandas (%)  | 34-35   | 69      | 6         |          | 50       | 12   | 9,2      | 27        |     |       |
| Friabilidad de la arena   | 19      | 14      |           |          |          |      |          |           |     |       |

| SONDEO  | V-11     | V-12      | V-15     | V-18 | V-19 | V-20      | V-21 | V-22      |
|---|----------|-----------|----------|------|------|-----------|------|-----------|
| Compresión simple (MPa)   | 1,4-28,9 | 9,4-12,2  | 2,9-16,3 | 35,6 | 32,6 | 23-59,3   | 18   | 9,6-35,7  |
| Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> )                             | 2,46     | 2,47-2,67 | 2,44     | 2,54 |      | 2,49-2,69 | 2,71 | 2,57-2,59 |
| Absorción (%)   | 1,76     | 3         | 4,6      |      |      |           |      | 2,12-0,92 |
| Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)                                    |          | 0,5       | 5        |      |      |           |      | 27-48     |
| Desgaste (%)  | 59       |           | 27       | 57   |      | 26        |      |           |
| Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato                                    |          | SI        | NO       |      |      |           |      |           |
| Contenido en S, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%)          | 0,45     |           | 0,22     | 0,06 |      | 0         |      | 0,05      |
| Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | 0,36     |           | 0,16     | 0,03 |      | 0         |      | 0,04      |
| Desmoronamiento (%)   | 99,9     | 97,3      | 96,3     | 99,8 |      | 98,7      |      |           |
| Brasileño (Pa)  | 0,7-4,1  | 1,5-1,6   | 0,9-6,2  | 3    | 3,2  | 1,5-9,8   | 6,5  | 3,9-6,6   |
| Cloruros (%)  | 0        |           | 0        |      |      | 0         |      | 0         |
| Partículas blandas (%)  | 48       | 11        | 8        | 45   |      | 0         |      | 0         |
| Friabilidad de la arena   | 16       | 29        | 23       | 13   |      | 15        |      | 14        |

# ❖ Roca sana:

Dentro de la roca sana, se pueden agrupar los grados I y II. El grado II de meteorización puede presentar juntas teñidas de óxidos, pero el bloque unitario entre juntas mantiene el color lustroso. A continuación se recoge un cuadro resumen de los valores obtenidos en los diferentes ensayos de laboratorio realizados en materiales sanos, a partir de los testigos de los sondeos:

| SONDEO  | V-1       | V-2  | V-3   | V-4  | V-5       | V-6      | V-7       | V-8       | V-9       | V-10       |
|---|-----------|------|-------|------|-----------|----------|-----------|-----------|-----------|------------|
| Compresión simple (MPa)   | 42,4-72,7 | 31,1 | 142,8 | 17,7 | 10,1-32,8 | 9,1-14,1 | 63,6-65,3 | 17,8-19,3 | 53-71,8   | 68,3-154,3 |
| Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> )                             | 2,72      | 2,66 | 2,63  | 2,7  | 2,63-2,74 | 2,56     |           | 2,7       | 2,56-2,61 | 2,58-2,61  |
| Absorción (%)   |           | 1    | 0,63  |      | 0,37-0,49 |          |           |           | 0,81-1,3  | 0,57-1     |
| Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)                                    |           |      |       | 5    |           |          | 5         |           | 6         | 6          |
| Desgaste (%)  |           |      |       | 31   | 24-25     |          |           |           | 26-36     | 15-24      |
| Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato                                    |           |      |       | NO   |           | NO       | NO        | NO        |           |            |
| Contenido en S, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>-</sup> (%)          |           |      | 0     | 0    | 0         | 0        | 0,05      |           | 0,3-0,05  | 0,32       |
| Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>-</sup> (%) |           |      | 0     | 0    | 0         | 0        | 0,04      |           | 0,26-0,04 | 0,26       |
| Desmoronamiento (%)   |           |      |       | 99,5 | 99,6-99,7 | 99,2     |           |           | 99,7-99,8 | 99,7       |
| Brasileño (Pa)  | 8,1-14,5  | 4,5  | 5,9   | 10,3 | 1,3-11,4  | 1,4-5,8  | 5,8-8,9   | 2,2-7,7   | 5,4-13,1  | 5,8-15,9   |
| Cloruros (%)  |           |      |       | 0    | 0         | 0        |           |           | 0-0,01    | 0,01       |
| Partículas blandas (%)  |           | 0    | 0     | 0    | 0         | 15       | 17        | 41        | 0-16      | 0          |
| Friabilidad de la arena   |           |      | 36    | 17   | 13        | 18,6     | 8         |           | 17        | 17         |

| SONDEO  | V-11      | V-12      | V-15       | V-16      | V-17      | V-18      | V-19      | V-20      | V-21      | V-22    |
|---|-----------|-----------|------------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------|
| Compresión simple (MPa)   | 34,1-69,9 | 22,7-37,6 | 60,1-113,5 | 13,3-26,6 | 30,8-87,9 | 19,8-63,8 | 41-70,5   | 17,7-65,2 | 20,3-23,9 | 14,5-27 |
| Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> )                             | 2,58      | 2,64      | 2,86       | 2,63-2,7  | 2,59-2,62 | 2,61-2,62 | 2,56-2,6  | 2,49-2,68 | 2,66-2,7  | 2,7     |
| Absorción (%)   | 0,97      |           | 0,17       | 0,84      | 0,53      | 0,57-0,59 | 0,84-0,33 | 0,25-0,68 | 0,81      | 0,58    |
| Estab. Frent. al sulf. Mg. (%)                                    |           |           | 6          |           |           |           |           |           |           |         |
| Desgaste (%)  | 34        | 36        | 13         | 21        | 36        | 28-29     | 30-32     | 24-30     | 23        | 23      |
| Reactiv. Alc-Si y Alc-silicato                                    | NO        |           | SI         |           |           |           |           |           |           |         |
| Contenido en S, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>-</sup> (%)          | 0,45      | 0,2       | 0,4        | 0,22      | 0,09      | 0,08      | 0,45      | 0         |           | 0       |
| Cont. en Sulf. Solubles, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>-</sup> (%) | 0,36      | 0,16      | 0,32       | 0,18      | 0,07      | 0         | 0,36      | 0         |           | 0       |
| Desmoronamiento (%)   | 99,9      |           | 99,8       | 99,7      | 99,8      | 99,7      | 99,7      | 99,7      | 99,4      | 99,7    |
| Brasileño (Pa)  | 3,2-7,7   | 6,9-9,7   | 12,3-12,9  | 5,9-7,8   | 2,6-16,3  | 5,1-13,1  | 4,2-9,2   | 3,6-7,6   | 2,8-8,8   | 5-9,4   |
| Cloruros (%)  | 0         | 0         | 0,01       | 0         | 0         | 0         | 0         | 0         | 0         | 0       |
| Partículas blandas (%)  |           | 0         | 0          | 14        | 0-20      | 0-4       | 0         | 0         | 0         |         |
| Friabilidad de la arena   |           |           | 24         | 14        | 11        | 13        | 12        |           | 16        |         |

Cotejando los resultados de los ensayos de laboratorio de la roca moderadamente meteorizada (grado III), y de la sana, se concluye que los valores arrojados por la roca sana cumplen con las especificaciones exigidas para los aridos en la instrucción EHE en casi todas las ocasiones, mientras que en la roca moderadamente meteorizada en ocasiones no cumple, fundamentalmente por los valores arrojados en los ensayos de desgaste y partículas blandas.

#### **4.3. COMENTARIO A LOS PERFILES**

A partir de la información obtenida en los sondeos se han realizado ocho perfiles Geológico-Geotécnicos, cuya localización puede verse en el plano del apartado A.1. del anejo encontrándose los perfiles en el apartado A.2.

Debido a la disposición subvertical de los contactos entre los diferentes materiales, y a la gran variabilidad que presentan, en los perfiles se ha tratado de representar una interpretación estimativa de la evolución horizontal de la meteorización de materiales, reflejándose zonas de dominio de determinados grupos de materiales.

Se han representado los buzamientos aparentes de la esquistosidad en la dirección de los perfiles mediante un número que representa los grados del buzamiento aparente en ese punto.

En estos perfiles puede verse que la potencia de la cobertera muy meteorizada (arenizada) varía entre los 5 y 15 m, y que la roca moderadamente meteorizada (grado III), puede encontrarse incluso a profundidades de entre 40 y 54 m. (sondeo V-5 y V-21). Esto sólo ocurre cuando el material dominante es una alternancia de paragneis-micaesquistos, que son los materiales que se meteorizan más fácilmente.

Hacia la zona en que predominan los granitos deformados y ortogneises, la profundidad a la que aparecen materiales moderadamente meteorizados disminuye sensiblemente siendo del orden de 15 a 20 m; en estas zonas pueden aparecer en profundidad tramos asociados a áreas con mayor fracturación, que se encuentran de muy a moderadamente meteorizados.

#### 4.4. CARACTERIZACIÓN DE LAS FAMILIAS DE JUNTAS

Las familias de juntas detectadas durante los trabajos de campo son las siguientes:

| JUNTA | DIR. BUZ.         | BUZ.  |
|-------|-------------------|-------|
| E     | 308-316           | 89-71 |
| J1    | 198-210 / 7-32    | 89-45 |
| J2    | 230-259 / 42 - 55 | 89-62 |
| J3    | 143-148           | 26-29 |

Las diferentes familias del macizo presentan una dispersión lógica en los valores medidos, tanto en las direcciones como en los espaciados y continuidades, dada la longitud de la zona estudiada. Los espaciados medidos en las diferentes estaciones varían de grandes a muy grandes (ver tabla del ISRM en el apartado A.11. del anejo). Las continuidades son de pequeñas a medias, de modo que rara vez se puede seguir la trayectoria de una junta más de 8 metros.

En base a los espaciados medidos se han calculado índices volumétricos de juntas de entre 4,2 y 1,2, que corresponden a **tamaños de bloque de medios a grandes**. Los rellenos más comunes observados son óxidos de hierro y rellenos arcillosos de hasta 3 o 4 mm.

Parte de las rocas de la zona de estudio sufrieron una gran deformación (milonitización), con varias fases de deformación que originaron numerosas fracturas, y que posteriormente quedaron “soldadas” por fenómenos de recristalización. Por este motivo, es frecuente observar numerosas vetillas o rellenos de pequeños diques de naturaleza pegmatítica o aplítica. Los rellenos que presentan peores características resistentes son los constituidos por las arcillas.

En el apartado A.7. del anejo pueden consultarse las diferentes medidas realizadas en las estaciones geomecánicas, en las que además se adjuntan las características de las mismas. También se recogen los diagramas de polos y las representaciones estereográficas mediante diagrama de Schmidt de las principales familias.

#### 4.5. INDICES DE TAMAÑO MEDIO DE BLOQUE, DE CALIDAD DE LA ROCA Y COMENTARIO A LOS MISMOS.

Debido a que los sondeos se ejecutan en una sola dirección espacial, no se puede seguir la evolución de todas las familias de juntas, aunque no obstante si se puede hacer una estimación de su índice volumétrico si se hace un contaje de juntas a lo largo del sondeo.

La escala que nos indica el tamaño de los bloques en función del índice volumétrico de juntas  $J_v$  (función de las juntas por metro cúbico) es la que sigue:

| TAMAÑO DE LOS BLOQUES | $J_v$   |
|-----------------------|---------|
| Muy grandes           | < 1.0   |
| Grandes               | 1 – 3   |
| Medios                | 3 – 10  |
| Pequeños              | 10 – 30 |
| Muy pequeños          | > 30    |

En el siguiente cuadro se recoge la estimación del índice volumétrico de juntas a lo largo de los sondeos realizados:

| SONDEO Nº | TRAMO (m.) | ÍNDICE VOLUMÉTRICO | SONDEO Nº | TRAMO (m.) | ÍNDICE VOLUMÉTRICO |
|-----------|------------|--------------------|-----------|------------|--------------------|
| V-1       | 0 - 10     | 6                  | V-12      | 7,4 - 10   | 5,12               |
| V-1       | 10 - 20    | 7,3                | V-12      | 10 - 20    | 6,66               |
| V-1       | 20 - 30    | 6,6                | V-12      | 20 - 30    | 5                  |
| V-1       | 30 - 40    | 3                  | V-12      | 30 - 40    | 5                  |
| V-1       | 40 - 47,75 | 5,6                | V-12      | 40 - 43,4  | 3,92               |
| V-2       | 6,6 - 10   | 5,0                | V-15      | 19 - 20    | 13,33              |
| V-2       | 10 - 20    | 5,3                | V-15      | 20 - 30    | 7                  |
| V-2       | 20 - 30    | 4,6                | V-15      | 30 - 40    | 10,6               |
| V-2       | 30 - 40    | 4                  | V-15      | 40 - 46,5  | 7,69               |
| V-2       | 40 - 50    | 4,6                | V-16      | 14 - 20    | 8,33               |
| V-2       | 50 - 53,5  | 10,75              | V-16      | 20 - 30    | 7,33               |
| V-3       | 11 - 20    | 10,7               | V-16      | 30 - 40    | 8                  |
| V-3       | 20 - 30    | 8                  | V-16      | 40 - 50    | 9                  |
| V-3       | 30 - 40    | 4                  | V-16      | 50 - 56,4  | 7,29               |
| V-4       | 6,5 - 10   | 6,6                | V-17      | 20 - 30    | 6,66               |
| V-4       | 10 - 20    | 8,66               | V-17      | 30 - 40,4  | 7                  |
| V-4       | 20 - 30    | 9                  | V-18      | 8 - 10     | 13,33              |
| V-4       | 30 - 40    | 10                 | V-18      | 10 - 20    | 8,66               |
| V-5       | 8,4 - 10   | 14,5               | V-18      | 20 - 30    | 9,66               |
| V-5       | 10 - 20    | 10,6               | V-18      | 30 - 40    | 5,66               |
| V-5       | 20 - 30    | 10,6               | V-18      | 40 - 50    | 7,33               |
| V-5       | 30 - 40    | 5,3                | V-18      | 50 - 60    | 3,66               |
| V-5       | 40 - 50    | 8,6                | V-18      | 60 - 67,15 | 3,26               |
| V-5       | 50 - 60    | 9,3                | V-19      | 2 - 10     | 8                  |
| V-5       | 60 - 70    | 6,3                | V-19      | 10 - 20    | 5,66               |
| V-6       | 1,4 - 10   | 7,75               | V-19      | 20 - 30    | 7                  |
| V-6       | 10 - 15,5  | 7,27               | V-19      | 30 - 40    | 6                  |
| V-7       | 4,4 - 10   | 16,6               | V-19      | 40 - 50    | 3                  |
| V-7       | 15 - 20    | 10                 | V-19      | 50 - 60    | 3,66               |
| V-7       | 20 - 30    | 6,33               | V-19      | 60 - 70    | 4,44               |
| V-7       | 30 - 40    | 7                  | V-20      | 6,2 - 10   | 11,4               |
| V-7       | 40 - 50    | 5                  | V-20      | 10 - 20    | 7,66               |
| V-8       | 22,6 - 30  | 8,1                | V-20      | 20 - 30    | 6,66               |
| V-8       | 30 - 40    | 7,6                | V-20      | 30 - 40    | 5,33               |
| V-8       | 40 - 50    | 7                  | V-20      | 40 - 50    | 3,66               |
| V-9       | 2,0 - 10   | 4,5                | V-20      | 50 - 58    | 5,83               |
| V-9       | 10 - 20    | 3                  | V-20      | 63 - 70,45 | 5,71               |
| V-9       | 20 - 30    | 3                  | V-21      | 3 - 10     | 5,23               |
| V-9       | 30 - 40    | 1,6                | V-21      | 10 - 20    | 4,33               |
| V-9       | 40 - 50    | 3,6                | V-21      | 20 - 30    | 7,33               |
| V-9       | 50 - 60    | 4                  | V-21      | 30 - 40    | 7,66               |
| V-9       | 60 - 70    | 5,3                | V-21      | 40 - 43    | 10                 |
| V-10      | 1,8 - 10   | 10,16              | V-22      | 13,8 - 20  | 7,52               |
| V-10      | 10 - 20    | 9,66               | V-22      | 20 - 30    | 8,33               |
| V-10      | 20 - 30    | 7,3                | V-22      | 30 - 40    | 7,66               |
| V-10      | 30 - 40    | 7                  | V-22      | 40 - 50    | 5,33               |
| V-10      | 40 - 50    | 5                  | V-22      | 50 - 60    | 7                  |
| V-10      | 50 - 60    | 5                  | V-22      | 60 - 70    | 8,66               |
| V-10      | 60 - 70    | 3,33               |           |            |                    |
| V-11      | 10 - 20    | 8,66               |           |            |                    |
| V-11      | 20 - 30    | 10                 |           |            |                    |
| V-11      | 30 - 40    | 8                  |           |            |                    |
| V-11      | 40 - 50    | 4                  |           |            |                    |
| V-11      | 50 - 60    | 4                  |           |            |                    |
| V-11      | 60 - 70    | 3,66               |           |            |                    |

Los índices estimados en su gran mayoría tienen valores  $J_v$  de entre 3 y 10, correspondiendo a tamaños de bloque Medios.

Únicamente en el sondeo V-9, el cual atraviesa en toda su longitud granitos deformados, existen valores de índice volumétrico menores a 3, que corresponden a un tamaño de bloque grande.

Se pueden observar también algunos valores de  $J_v$  mayores de 10, que corresponden a un tamaño de bloque pequeño, en general están asociados a las zonas más superficiales de los sondeos, que son tramos afectados por fracturas de descompresión del macizo. Estos índices mayores de 10 se observan también en algunos tramos de los sondeos V-2, V-4, V-5, V-11 y V-21

En base a la información obtenida de los diferentes sondeos se ha procedido a realizar una estimación de los **índices de calidad de la roca**; éstos han sido el **RQD** (Rock Quality Designation), el **RMR** (Rock Mass Rating), y el **índice de calidad Q** de la clasificación de Barton, Lien y Lunde.

- El **RQD** se obtiene a partir del porcentaje de testigo mayor de 10 cm. recuperado en la perforación de los sondeos. Al estimar este índice no se han considerado aquellas roturas de testigo que se han producido por la ejecución del sondeo.
- El **RMR** se define a partir de los siguientes parámetros:
  - Resistencia a compresión de la roca intacta.
  - RQD
  - Espaciado de las juntas
  - Naturaleza de las juntas
  - Presencia de agua
  - Orientación de las discontinuidades

En el apartado A.12. del anejo se recoge una tabla del sistema de clasificación de Bieniawski, que permite evaluar cada uno de los parámetros, el índice RMR y determinar la clase del macizo rocoso, así como el significado de cada clase.

- El índice de calidad **Q**, de Barton, Lien y Lunde, cataloga los macizos rocosos basándose en los siguientes seis parámetros:
  - RQD.
  - Jn: Número de familias de juntas.
  - Jr: Rugosidad de las juntas (este parámetro depende también de la presencia de relleno y tamaño de las juntas).
  - Ja: Meteorización de las juntas.
  - Jw: Coeficiente reductor, que tiene en cuenta la presencia de agua.
  - Stress Reduction Factor (SRF): factor dependiente de las tensiones.

Mediante los parámetros indicados se define la calidad del macizo rocoso de la siguiente manera:

$$Q = RQD/Jn \times Jr/Ja \times Jw/SRF.$$

En el apartado A.13 se recogen cuadros de evaluación del RQD, RMR e índice Q para cada uno de los sondeos, así como gráficos de la evolución de estos parámetros con la profundidad.

#### 4.6. TIPOLOGÍA DE CIMENTACIÓN Y TENSIÓN ADMISIBLE DEL TERRENO PARA EL VIADUCTO DEL VIAL DE ENTRADA.

Se prevé que el vial de acceso al puerto cruce el embalse de Rosadoiro por una zona próxima a donde se emplaza la presa, coincidiendo con el arroyo de desagüe de la misma. Se han realizado dos sondeos (S-1 y S-2) en los puntos donde se prevén emplazar los estribos, con el objeto de reconocer los materiales de la zona de apoyo de los mismos (Ver plano de situación en el apartado A.1 del anejo).

En la zona del sondeo S-1 se ha alcanzado roca granítica a una profundidad de 0,8 m., mientras que en la zona del sondeo S-2 no se llega a la roca hasta 4,0 m., tras atravesar un relleno de 2,6 m. de espesor, un nivel de arena marrón de 1,0 m. de potencia, y un pequeño nivel de granito muy meteorizado de 0,4 m.

Partiendo de que la cimentación de los estribos deberá apoyar sobre la roca, se han realizado ensayos de compresión simple sobre testigos obtenidos en estos dos sondeos, que han arrojado valores de compresión simple de entre 33 y 79 MPa.

Para el cálculo de la tensión admisible puede utilizarse la siguiente expresión tomada de los códigos americanos:

$$Q_{adm} = 0,2 q_u$$

Siendo  $q_u$ : Resistencia a compresión simple de la roca.

Considerando el valor más desfavorable de los anteriores se obtiene una tensión admisible del orden de 64,6 Kp/cm<sup>2</sup>.

Se concluye que no existen problemas de tensión admisible del terreno, siempre que los elementos de cimentación queden claramente empotrados en la roca moderadamente meteorizada.

Cuando se proyecte el puente deberá considerarse la proximidad de los estribos a la pendiente natural de la zona, de tal modo que si se encuentran próximos a la zona donde rompe la pendiente, deberá realizarse un estudio de estabilidad de las laderas con el objeto de tomar las medidas que fuesen necesarias.

#### **4.7. TIPOLOGÍA DE CIMENTACIÓN Y TENSIÓN ADMISIBLE DEL TERRENO PARA LA ZONA DE EXCAVACIÓN, A LA COTA QUE SE PREVÉ ALCANZAR.**

Suponiendo que la excavación de materiales alcance la cota +5 aproximadamente, se habrá alcanzado roca en toda el área de excavación. El valor más desfavorable de los ensayos de resistencia a compresión simple realizados sobre materiales obtenidos en los sondeos en cotas próximas a esta, (sondeo V-6 a una profundidad de entre 15,0 y 15,30 m) ha dado un valor de 9,1 MPa.

Aplicando la misma expresión utilizada en el apartado anterior, se obtiene una tensión admisible del terreno de 17,8 Kp/cm<sup>2</sup>.

Se concluye que no existen problemas de tensión admisible del terreno para los materiales que alcanzara la cota de excavación.

#### **4.8. VALIDEZ DE LOS MATERIALES PARA SU UTILIZACIÓN COMO ARIDOS DE MACHAQUEO PARA HORMIGONES.**

Dentro de los ensayos de laboratorio que se han realizado están los necesarios para determinar si los materiales son validos para su utilización como áridos para el hormigón.

Dentro del resumen de ensayos de laboratorio que se recoge en el apartado A.9.2., se han señalado aquellos que no cumplen con las especificaciones de la instrucción de hormigón estructural (EHE).

Hay que resaltar que los valores que no cumplen con las especificaciones corresponden, en términos generales a los materiales más superficiales, o que cuando menos se encuentran moderadamente meteorizados (grado III), mientras que los materiales correspondientes al material sano (grados II y I) cumplen con las especificaciones en casi todos los casos.

En los ensayos de laboratorio se ha detectado reactividad Álcalis-Sílice y Álcalis-Silicato del gneis anfibólico (Metagabro) y de los gneises cloríticos, que se corresponden a los sondeos V-15 y V-16, por lo que se recomienda restringir el uso de estos materiales como áridos para el hormigón.

#### 4.9. VALIDEZ DE LOS MATERIALES DE LAS ZONAS DE VIALES Y OLEODUCTO PARA SU EMPLEO COMO RELLENOS Y EXPLANADA Y COMENTARIO A LAS CALICATAS DE LA ZONA DEL OLEODUCTO.

##### 4.9.1. VIALES

Se procedió a la toma de muestras en las tres calicatas ejecutadas en la zona de viales, en las que se detectó un material de similares características, constituido por una arena limosa sin plasticidad de color beige ocre, que corresponde a un esquisto-paragneis completamente meteorizada (Grado V). En este material se han obtenido los siguientes resultados en los ensayos de laboratorio:

| MUESTRA   | ES-10447             | ES-10448             | ES-10449             |
|---|----------------------|----------------------|----------------------|
| Calicata  | CV – 1               | CV – 2               | CV – 3               |
| Tipo de Material  | Esquisto meteorizado | Esquisto meteorizado | Esquisto meteorizado |
| Granulometría:<br>% que pasa por el tamiz 0.080 UNE           | 15,7                 | 26,8                 | 32,6                 |
| Límites de Atterberg:<br>• L.L.<br>• I.P.<br>• I.P.           | No<br>No<br>N.P.     | No<br>No<br>N.P.     | No<br>No<br>N.P.     |
| Contenido en % de:<br>• Humedad natural                       | 7,9                  | 9,6                  | 22,5                 |
| Próctor normal:<br>• D.M. (gr/cm <sup>3</sup> )<br>• H.O. (%) |                      | 1,71<br>17,3         |                      |
| Contenido en % de:<br>• Materia orgánica                      |                      | 0,48                 |                      |
| CBR normal:<br>• Índice C.B.R.<br>• % Hinchamiento            |                      | 13<br>0,4            |                      |
| Clasificación:<br>• Casagrande<br>• H.R.B.                    | SM<br>A-2-4 (0)      | SM<br>A-2-4 (0)      | SM<br>A-2-4 (0)      |
| Clasificación según art. 330 del PG-3.                        |                      | TOLERABLE            |                      |
| Clasificación según instrucción de firmes 6.1.-I.C.-6.2.-I.C. |                      | E2                   |                      |

Fundamentándose en las limitaciones impuestas en el Pliego de Prescripciones Técnicas Generales para obras de carreteras y puentes, y en las instrucciones 6.1.-I.C. y 6.2.-I.C. del M.O.P.T., se puede establecer la validez del material existente en la zona de viales donde se realizaron las calicatas. Este material se clasifica como **Tolerable** y explanada **E2**.

En función de la clasificación obtenida se podrá utilizar este material en una parte u otra del terraplén siguiendo las indicaciones del artículo 330.3.2 del PG3, en el que se establece:

- Coronación: suelos adecuados, seleccionados o tolerables (éstos últimos siempre que se estabilicen con cal o cemento).
- Núcleo: suelos tolerables, adecuados o seleccionados.
- Cimiento: suelos tolerables, adecuados o seleccionados.

En la zona donde se realizó el sondeo S-3 se prevé realizar un desmante. En este sondeo se ha atravesado granito deformado de sano a moderadamente meteorizado, por lo que la excavación de este desmante requerirá el empleo de explosivo, de modo que a la rasante de excavación prevista quedará una explanada constituida por roca.

#### 4.9.2. OLEODUCTO

En todas las calicatas realizadas a lo largo de la traza prevista para el oleoducto, se han tomado muestras de materiales en los que se han obtenido los siguientes resultados en los ensayos de laboratorio:

| MUESTRA   | ES-10428           | ES-10429           | ES-10430           | ES-10431           | ES-10432           | ES-10433              | ES-10434           | ES-10435           | ES-10436           |
|---|--------------------|--------------------|--------------------|--------------------|--------------------|-----------------------|--------------------|--------------------|--------------------|
| <b>Calicata</b>   | CO - 1             | CO - 2             | CO - 3             | CO - 4             | CO - 5             | CO - 6                | CO - 7             | CO - 7             | CO - 8             |
| <b>Tipo de material</b>                                       | GRANIT.            | ESQUIS.            | ESQUIS.            | GRANIT.            | ESQUIS.            | GRANIT.               | GRANIT.            | GRANIT.            | RELLEN.            |
| Granulometría:<br>% que pasa por el tamiz 0.080 UNE           | 33,4               | 24,4               | 24,5               | 15,3               | 22,5               | 5,8                   | 33,0               | 35,2               | 24,6               |
| Límites de Atterberg:<br>• L.L.<br>• I.P.<br>• I.P.           | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.      | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.   |
| Contenido en % de:<br>• Humedad natural                       | 6,5                | 14,4               | 13,7               | 9,8                | 16,6               | 8,2                   | 21,3               | 19,9               | 11,5               |
| Próctor normal:<br>• D.M. (gr/cm <sup>3</sup> )<br>• H.O. (%) |                    |                    | 1,73<br>15,4       |                    |                    |                       |                    | 1,68<br>15,9       |                    |
| Contenido en % de:<br>• Materia orgánica                      |                    |                    | 0,4                |                    |                    |                       |                    | 0,31               |                    |
| CBR normal:<br>• Índice C.B.R.<br>• % Hinchamiento            |                    |                    | 31<br>0,0          |                    |                    |                       |                    | 13<br>0,3          |                    |
| Clasificación:<br>• Casagrande<br>• H.R.B.                    | SM<br>A-2-4<br>(0) | SM<br>A-1-b<br>(0) | SM<br>A-2-4<br>(0) | SM<br>A-1-b<br>(0) | SM<br>A-1-b<br>(0) | GP-GM<br>A-1-a<br>(0) | SM<br>A-2-4<br>(0) | SM<br>A-2-4<br>(0) | SM<br>A-2-4<br>(0) |
| Clasif. art. 330 del PG-3.                                    |                    |                    | TOLERAB.           |                    |                    |                       |                    | TOLERAB.           |                    |
| Clasif.instrucción de firmes 6.1.-I.C.-6.2.-I.C.              |                    |                    | E3                 |                    |                    |                       |                    | E2                 |                    |

| MUESTRA   | ES-10437           | ES-10438           | ES-10439              | ES-10440         | ES-10441           | ES-10442           | ES-10443           | ES-10444           | ES-10445           | ES-10445           |
|---|--------------------|--------------------|-----------------------|------------------|--------------------|--------------------|--------------------|--------------------|--------------------|--------------------|
| <b>calicata</b>                                     | CO-9               | CO-10              | CO-11                 | CO-12            | CO-13              | CO-14              | CO-15              | CO-16              | CO-17              | CO-20              |
| <b>Tipo de material</b>                             | ESQUIS             | GRANIT             | GRANIT                | GRANIT           | GRANIT             | GRANIT             | GRANIT             | GRANIT             | GRAN.              | GRAN.              |
| Granulometría:<br>% que pasa por el tamiz 0.080 UNE | 18,8               | 13,8               | 10,7                  | 38,5             | 17,8               | 12,7               | 13,9               | 17,5               | 2,2                | 17,3               |
| Límites de Atterberg:<br>• L.L.<br>• I.P.<br>• I.P. | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.      | No<br>No<br>N.P. | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.   | No<br>No<br>N.P.   |
| Contenido en % de:<br>• Humedad natural             | 13,8               | 10,6               | 16,3                  | 15,8             | 16,7               | 9,3                | 15,3               | 14,5               | 3,8                | 12,8               |
| Próctor normal:<br>• D.M. (gr/cm³)<br>• H.O. (%)    |                    |                    |                       | 1,70<br>13,7     |                    |                    |                    |                    |                    | 1,69<br>16,6       |
| Contenido en % de:<br>• Materia orgánica            |                    |                    |                       | 0,49             |                    |                    |                    |                    |                    | 0,23               |
| CBR normal:<br>• Índice C.B.R.<br>• % Hinchamiento  |                    |                    |                       | 15<br>0,3        |                    |                    |                    |                    |                    | 23<br>0,0          |
| Clasificación:<br>• Casagrande<br>• H.R.B.          | GM<br>A-2-4<br>(0) | GM<br>A-1-a<br>(0) | SP-SM<br>A-1-a<br>(0) | SM<br>A-4<br>(0) | SM<br>A-1-b<br>(0) | SM<br>A-1-b<br>(0) | SM<br>A-1-a<br>(0) | SM<br>A-1-b<br>(0) | GP<br>A-1-a<br>(0) | SM<br>A-1-b<br>(0) |
| Clasif. art. 330 del PG-3.                          |                    |                    |                       | TOLERA.          |                    |                    |                    |                    |                    | TOLERA.            |
| Clasif.instrucción de firmes 6.1.-I.C.-6.2.-I.C.    |                    |                    |                       | E2               |                    |                    |                    |                    |                    | E3                 |

Fundamentándose en las limitaciones impuestas en el Pliego de Prescripciones Técnicas Generales para obras de carreteras y puentes, y en las instrucciones 6.1.-I.C. y 6.2.-I.C. del M.O.P.T., se puede establecer la validez del material existente en la zona del oleoducto, que se clasifica como **Tolerable** y explanada **E2 o E3**.

En el supuesto de que la excavación para la implantación del oleoducto alcance una profundidad media de 1,5 m., de las calicatas realizadas se deduce que a nivel de proyecto, el volumen de material que requiera empleo de métodos especiales para la excavación, tales como martillo neumático y voladura será del orden de entre el 15 y el 25 %.

La zona que presenta más dificultades para la excavación coincide con la topográficamente más elevada, coincidente con los montes situados entre Suevos y Nostian.

## 5. NIVEL FREÁTICO. HIDROGEOLOGÍA DE LA ZONA

Se relaciona a continuación la profundidad a la que ha aflorado agua, medidas respecto a la superficie actual de la zona de investigación.

| PUNTO DE INVESTIGACIÓN | PROFUNDIDAD (m.) |
|------------------------|------------------|
| V-1                    | 15,10            |
| V-2                    | 15,00            |
| V-3                    | 14,00            |
| V-4                    | 2,0              |
| V-5                    | 15,55            |
| V-6                    | 7,50             |
| V-7                    | 4,00             |
| V-8                    | 13,00            |
| V-9                    | 16,50            |
| V-10                   | 48,50            |
| V-11                   | 14,00            |
| V-12                   | 13,20            |
| V-15                   | 10,00            |
| V-16                   | 13,40            |
| V-17                   | 8,00             |
| V-18                   | 24,00            |
| V-19                   | 16,90            |
| V-20                   | 24,00            |
| V-21                   | 7,00             |
| V-22                   | 11,30            |

De las medidas del nivel freático se deduce que las únicas zonas que tienen el nivel freático próximo a la superficie serán las zonas de vaguada. En la zona de la principal vaguada, según las medidas realizadas, se sitúa a profundidades de entre 2 y 4 m.

El agua tenderá a acumularse en la cobertera meteorizada existente en zonas de vaguada con valores de permeabilidad medios del orden de  $10^{-3}$  o  $10^{-4}$  cm/s.

El substrato rocoso tendrá permeabilidades muy bajas (prácticamente impermeable) del orden de  $10^{-6}$  a  $10^{-10}$  cm/s. Los niveles freáticos medidos en la roca podrán corresponder en algún caso al agua de ejecución de los sondeos, ya que al ser casi impermeable tenderá a quedar retenida

## 6. ESTUDIO DE CANTERAS

### 6.1. INFORMACIÓN RECOPIADA Y ELABORADA.

En el presente apartado se ha recogido la mayor cantidad de datos posibles sobre las canteras existentes en la zona en la que se va a ubicar la ampliación del futuro Puerto exterior de La Coruña.

Se han hecho visitas a las canteras que por su proximidad podrían abastecer tanto de áridos para hormigón como de escollera, a la construcción del futuro puerto. En estas visitas se han tomado los siguientes datos:

- Datos del propietario y teléfonos de contacto.
- Características de la roca en cuanto a calidad se refiere (alteración, tamaño de grano, dureza, ...)
- Levantamiento de discontinuidades en el frente de explotación.
- Producciones anuales.
- Sistema de explotación y trituración.
- Superficie de las concesiones mineras de explotación.
- Reservas estimadas en cada concesión.
- Otras características.

Con los datos recogidos en el levantamiento de discontinuidades se ha hecho un estudio estructural del macizo rocoso, con el fin de determinar el tamaño de los bloques extraíbles para su utilización como escollera en la construcción de los espigones del puerto.

Como ya se ha expuesto, la escala que nos indica el tamaño de los bloques en función del índice volumétrico de juntas  $J_v$  (función de las juntas por metro cúbico) es la que sigue:

| TAMAÑO DE LOS BLOQUES | $J_v$   |
|-----------------------|---------|
| <b>Muy grandes</b>    | < 1.0   |
| <b>Grandes</b>        | 1 – 3   |
| <b>Medios</b>         | 3 – 10  |
| <b>Pequeños</b>       | 10 – 30 |
| <b>Muy pequeños</b>   | > 30    |

Así mismo, se muestran los resultados de algunos ensayos realizados a muestras de áridos (datos suministrados por las canteras), y algunas fotos de los frentes.

Se relacionan a continuación las canteras visitadas:

1. *As Portelas* de Hormigones Miño S.A. en El Martinete.
2. *Pescas* de Arias Hermanos en La Grela.
3. *Cal de Xandía* de Lista Granit S.A. en La Grela.
4. Cantera abandonada de *Oxiplega S.L.* en el Monte do Canabal y Paradas.
5. Cantera abandonada en *Pastoriza*.
6. *Granitos del Noroeste* de Canteras del Moucho en Pastoriza.
7. *Monte da Costa* de Lista Granit S.A. en Villarrodis.
8. *Áridos de la Coruña* de Prefhorvisa Candame S.L. en Candame.
9. *Canteras El Pozo* de Canteras El Pozo S.L. en Cerceda.

En los párrafos siguientes se exponen las conclusiones resultantes del estudio realizado, pudiendo consultarse los datos en el apartado A.10. del anejo.

## 6.2. CONCLUSIONES DEL ESTUDIO DE CANTERAS

En vista de los datos recopilados se ha concluido en lo siguiente:

- En función de los índices de juntas obtenidos, las canteras más favorables para la obtención de bloques de gran tamaño son:

- *As Portelas* en El Martinete (1)
- *Pescas* en La Grela (2)
- *Cal de Xandía* en La Grela (3)
- *Monte da Costa* en Villarrodis (7)

E incluso se podría tener en cuenta la de Canteras El Pozo. El resto no son tan favorables pero se podrían tenerse en cuenta ya que los bloques son de tamaño medio.

- Por otra parte, aunque ninguno de los encargados de las canteras se ha mostrado contrario, los que han mostrado más disposición para producir escollera de gran tamaño para este trabajo son las siguientes:

- *Cal de Xandía* en La Grela (3)
- *Canteras del Moucho* en Pastoriza (6)
- *Monte da Costa* en Villarrodis (7)

- Todas las canteras tienen una producción en el intervalo de 200.000 a 300.000 Tn/año, destacando la cantera *Monte da Costa* (7) con una producción anual de 325 Tn/año.

- Si se tienen en cuenta las reservas, las canteras con más toneladas de producto son:
  - Cal de Xandía (3)
  - Monte da Costa (7)
  - Áridos de La Coruña (9)
  - Canteras El Pozo (10)
- Dos de las canteras visitadas, una propiedad de Oxiplega (4) y otra abandonada (5), las dos en Pastoriza, son canteras que en principio no son recomendables, ya que la de Oxiplega tiene pocas reservas y de la otra no se tienen datos; además, para cualquiera de las dos habría que aportar la infraestructura para la explotación.

Los números que figuran con el nombre de las canteras sirven para ver su situación en el mapa que figura al final del apartado A.7. del anejo.

#### **BIBLIOGRAFÍA:**

Para la elaboración de este informe se ha utilizado la información siguiente:

- Memorias de la hojas nº 21 y 45 del Mapa Geológico de España a escala 1 : 50.000 (La Coruña y Betanzos), así como información del proyecto de construcción.
- Recomendaciones geotécnicas para el proyecto de obras marítimas y portuarias. ROM 0.5.94
- Geotécnia y cimientos I, II Y III. Mecánica del suelo y de las rocas. J.A. Jimenez Salas. J.L. Justo Alpañes y A. Serrano González.
- Mecánica de rocas aplicada a la minería metálica subterránea. P. Ramírez Oyanguren.

Vilaboa, a 14 de Junio de 2000

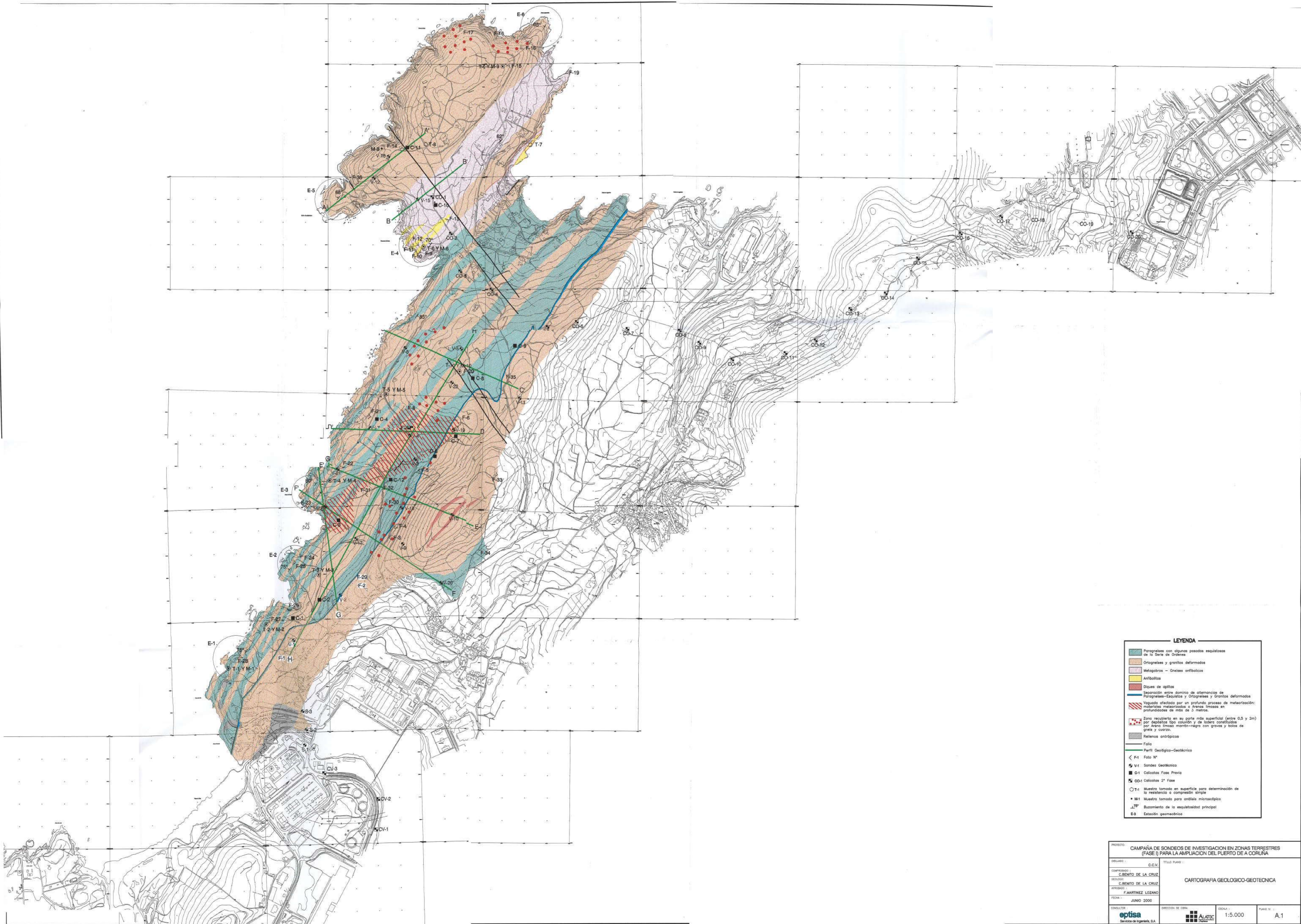
**Vº.Bº. FRANCISCO MARTINEZ LOZANO**  
**LICENCIADO EN C.C. GEOLÓGICAS**  
**DIRECTOR DE LABORATORIO**

**Fdo.: CARLOS P. BENITO DE LA CRUZ**  
**LICENCIADO EN C.C. GEOLÓGICAS**  
**ÁREA DE GEOLOGÍA Y GEOTÉCNIA**

eptisa

# **ANEJOS**

**A.1. CARTOGRAFÍA GEOLÓGICA Y PLANO DE SITUACIÓN DE  
LAS INVESTIGACIONES.**



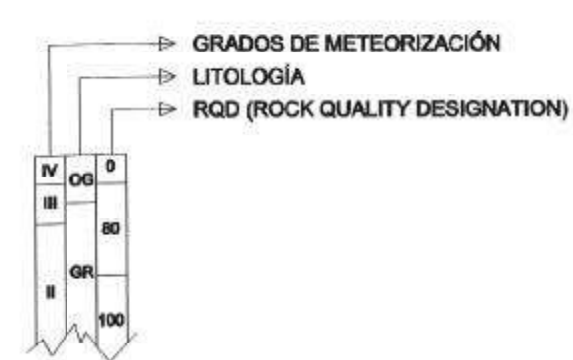
**LEYENDA**

- Paragneiss con algunos pasados esquistosos de la Serie de Ordenes
- Orthogneiss y granitos deformados
- Metagabbros - Gneiss anfíbolitos
- Anfibolitos
- Diques de apatitas
- Separación entre dominio de alteración de Paragneiss-Esquistos y Orthogneiss y Granitos deformados
- Vaguada afectada por un profundo proceso de meteorización: materiales meteorizados a breñas limosas en profundidades de más de 3 metros.
- Zona recubierta en su parte más superficial (entre 0,5 y 2m) por depósitos tipo coluvión y de lodero constituidos por arena limosa marrón-negra con grava y bolos de gneis y cuarzo.
- Reellenos antrópicos
- Falla
- Perfil Geológico-Geotécnico
- F-1 Foto N°
- V-1 Sondeo Geotécnico
- C-1 Calicotes Fase Previa
- CO-1 Calicotes 2ª Fase
- T-1 Muestra tomada en superficie para determinación de la resistencia a compresión simple
- M-1 Muestra tomada para análisis mineralógico
- 27° Buzamiento de la esquistosidad principal
- E-3 Estación geomecánica

|  |                            |
|--|----------------------------|
| PROYECTO: CAMPAÑA DE SONDEOS DE INVESTIGACIÓN EN ZONAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA |                            |
| ELABORADO: C.C.V.  | ESTUDIO PLANO              |
| REVISADO: C.BENITO DE LA CRUZ  |                            |
| REVISADO: C.BENITO DE LA CRUZ  |                            |
| APROBADO: F.MARTINEZ LOZANO  |                            |
| FECHA: JUNIO 2000  |                            |
| CONSULTOR: optisa  | DIRECCIÓN DE OBRAS: ALATEC |
| ESCALA: 1:5.000  |                            |
| PLANO: N.º 1   |                            |

## A.2. PERFILES GEOLÓGICOS

# LEYENDA



## GRADOS DE METEORIZACIÓN

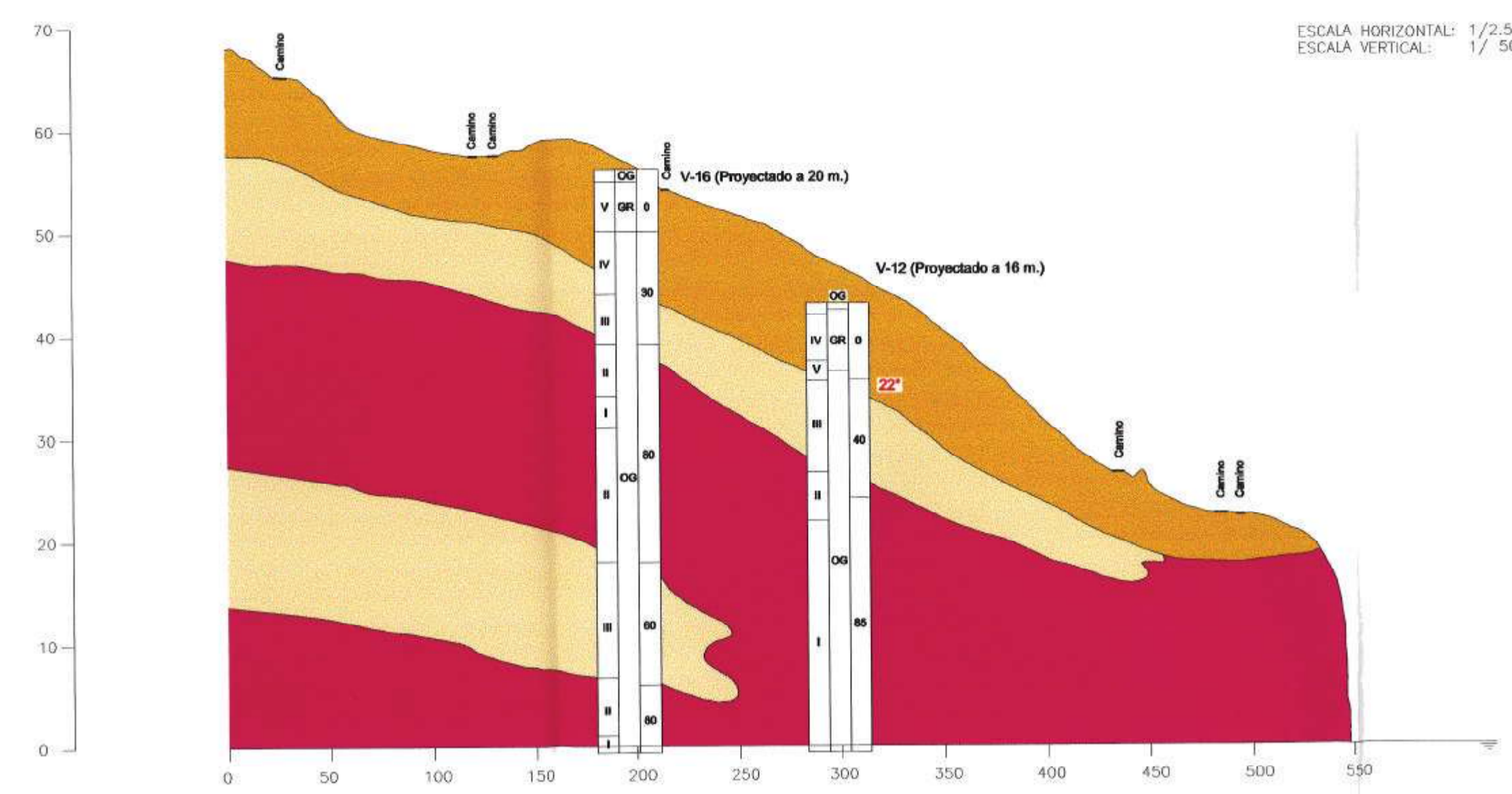
- GRADOS IV-V (MATERIAL RIPABLE)
- GRADO III (MATERIAL MODERADAMENTE METEORIZADO)
- GRADOS I-II (MATERIAL SANO)
- 70° ESQUISTOSIDAD-BUZAMIENTO APARENTE

## MATERIALES

- DOMINIO 1: DOMINIO ALTERNANCIA DE ORTOGNEISES Y GRANITOS DEFORMADOS
- DOMINIO 2: DOMINIO ALTERNANCIA DE PARAGNEISES-MICAESQUISTOS Y ORTOGNEISES
- DOMINIO 3: DOMINIO METAGABROS Y ANFIBOLITAS
- CAMBIO DE DOMINIO DE MATERIALES
- PG: PARAGNEISES
- OG: ORTOGNEISES
- GR: GRANITOS DEFORMADOS
- MT: METAGABROS (GNEISES ANFIBOLICOS Y ANFIBOLITAS)
- DQ: DIQUES DE CUARZO
- A: DIQUES DE APLITAS

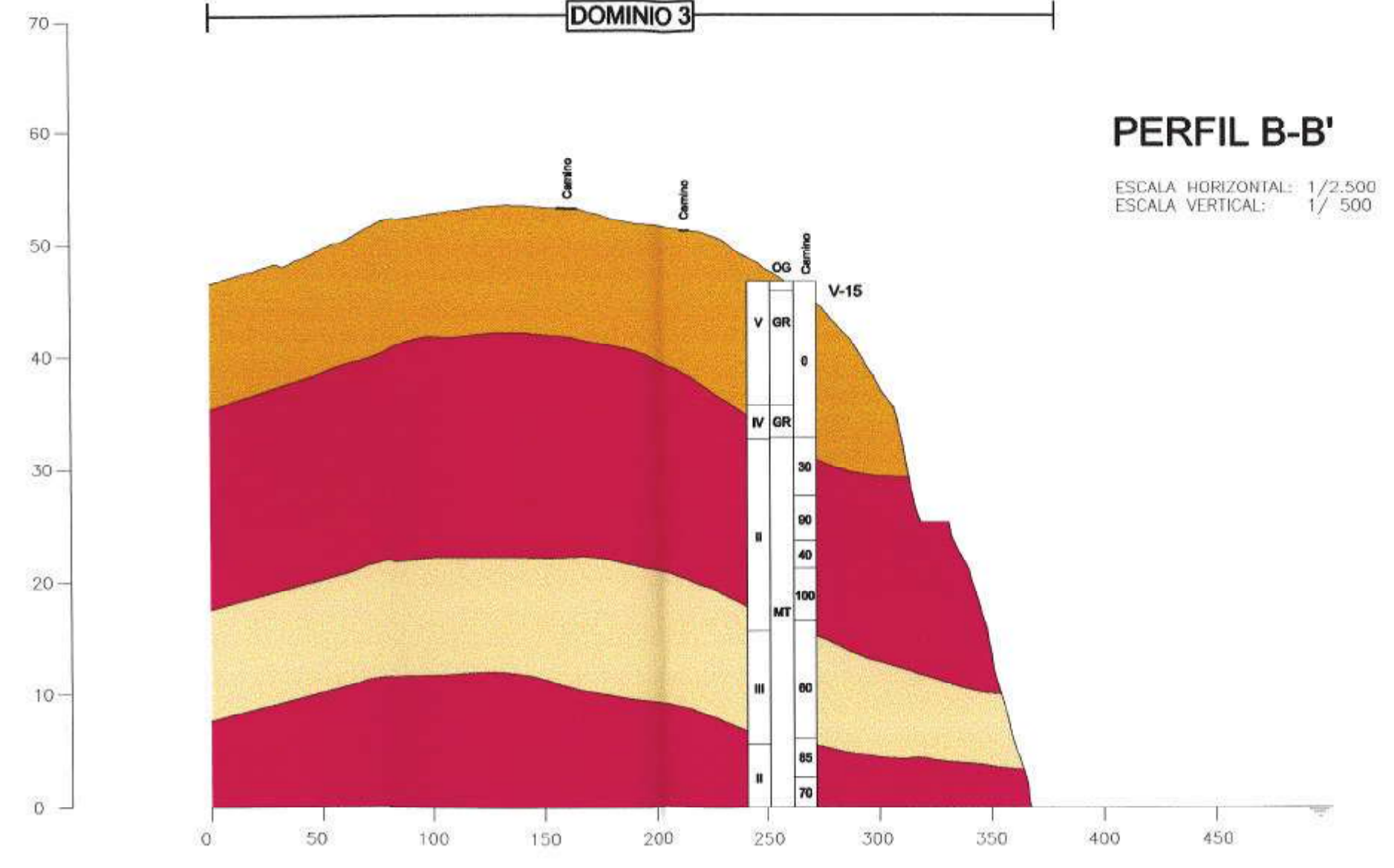
## PERFIL A-A'

ESCALA HORIZONTAL: 1/2.500  
ESCALA VERTICAL: 1/500



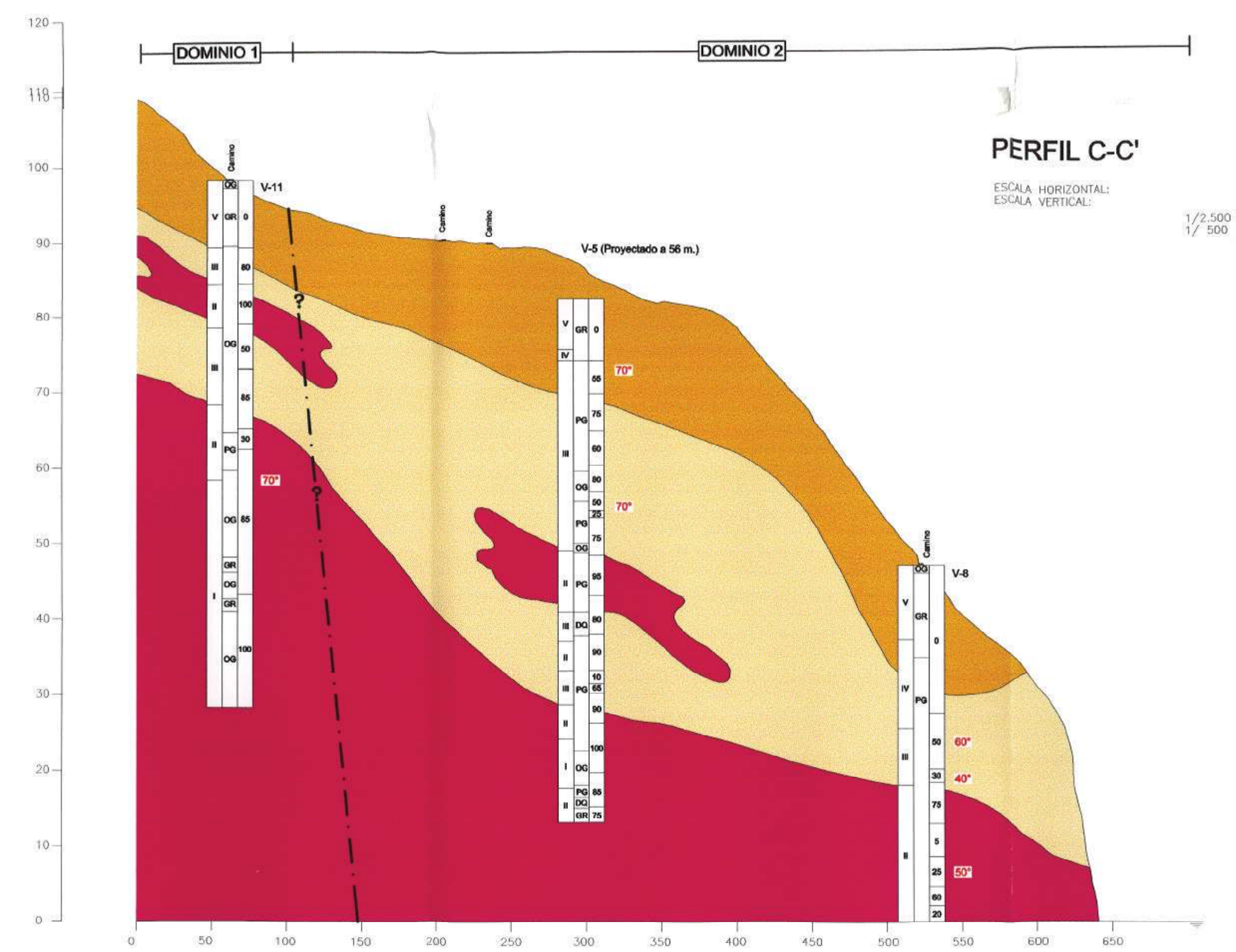
## PERFIL B-B'

ESCALA HORIZONTAL: 1/2.500  
ESCALA VERTICAL: 1/500



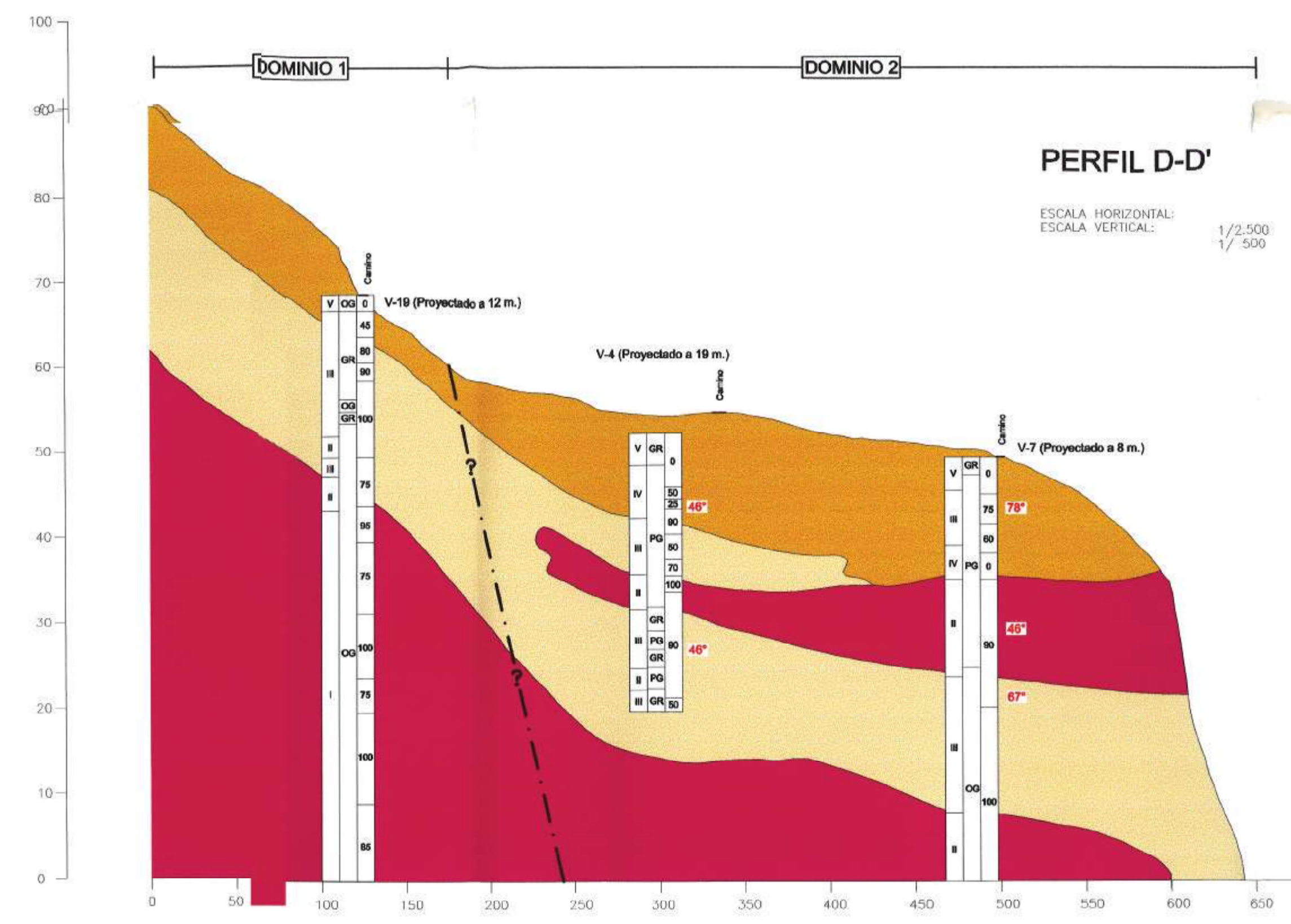
## PERFIL C-C'

ESCALA HORIZONTAL: 1/2.500  
ESCALA VERTICAL: 1/500



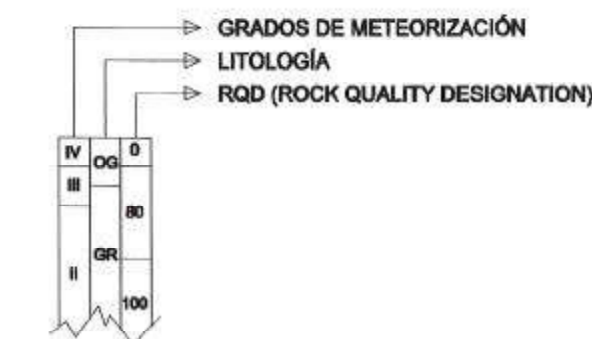
## PERFIL D-D'

ESCALA HORIZONTAL: 1/2.500  
ESCALA VERTICAL: 1/500



|  |                                |                  |              |
|--|--------------------------------|------------------|--------------|
| PROYECTO: CAMPAÑA DE SONDEOS DE INVESTIGACION EN ZONAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACION DEL PUERTO DE A CORUÑA |                                |                  |              |
| DISEÑADO: C.C.V.   | TITULO PLANO:                  |                  |              |
| COMPROBADO: C.BENITO DE LA CRUZ  | PERFILES GEOLOGICO-GEOTECNICOS |                  |              |
| GEOLÓGICO: C.BENITO DE LA CRUZ   |                                |                  |              |
| APROBADO: F.MARTINEZ LOZANO  |                                |                  |              |
| FECHA: JUNIO 2000  |                                |                  |              |
| CONSULTOR: eptisa  | DIRECCION DE OBRA: ALATEC      | ESCALA: INDICADA | PLANO: A.2.1 |

# LEYENDA

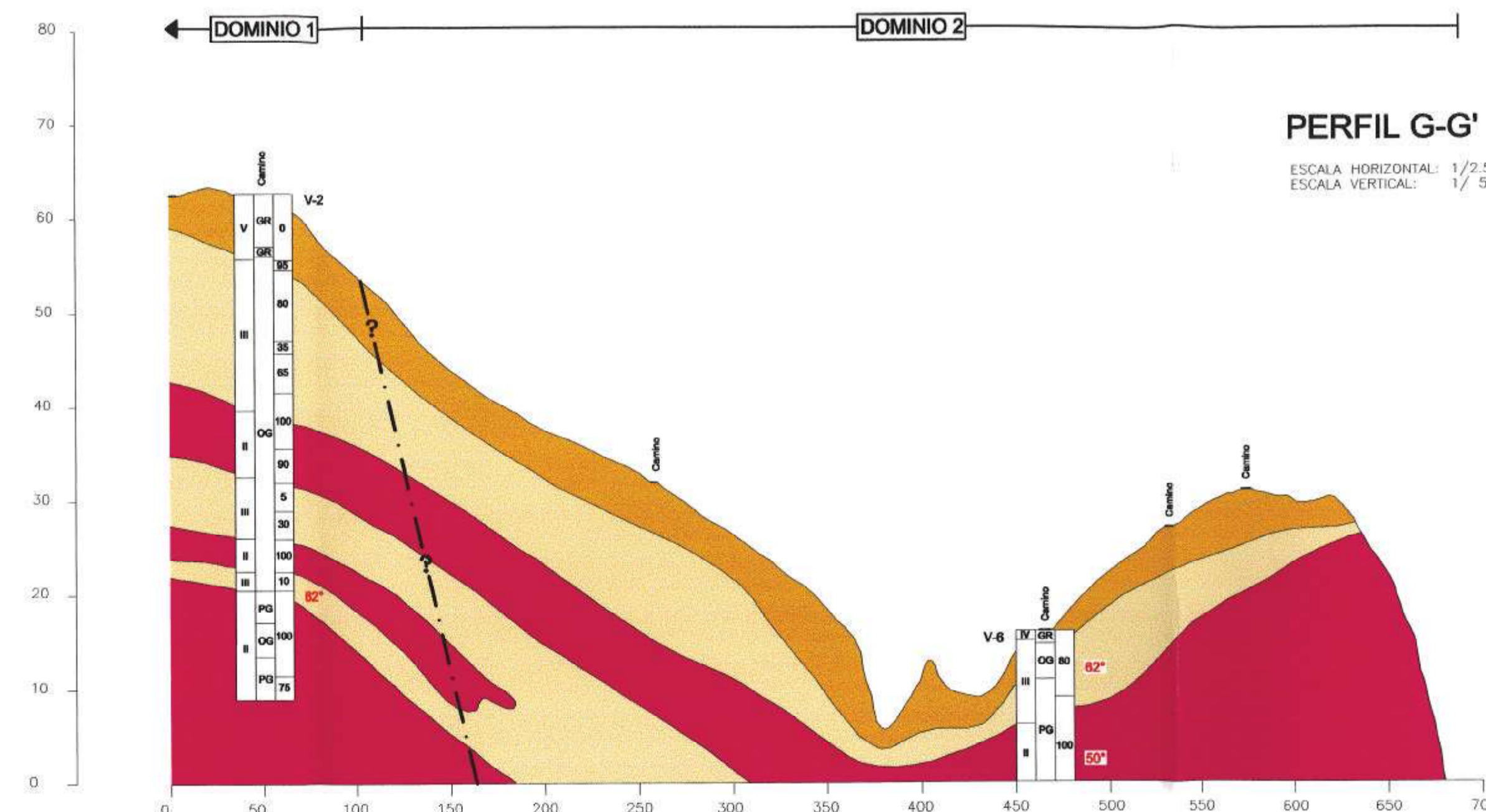
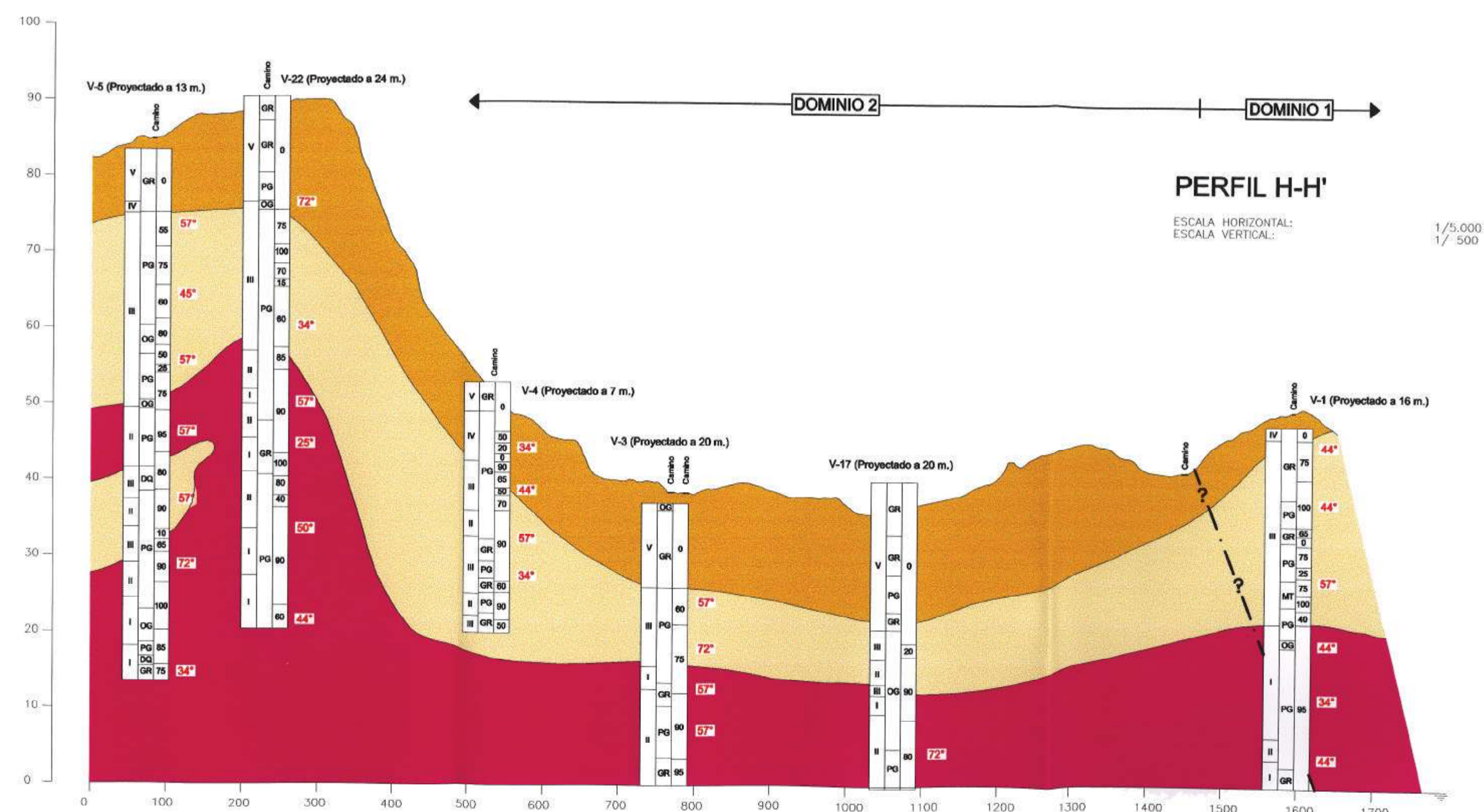
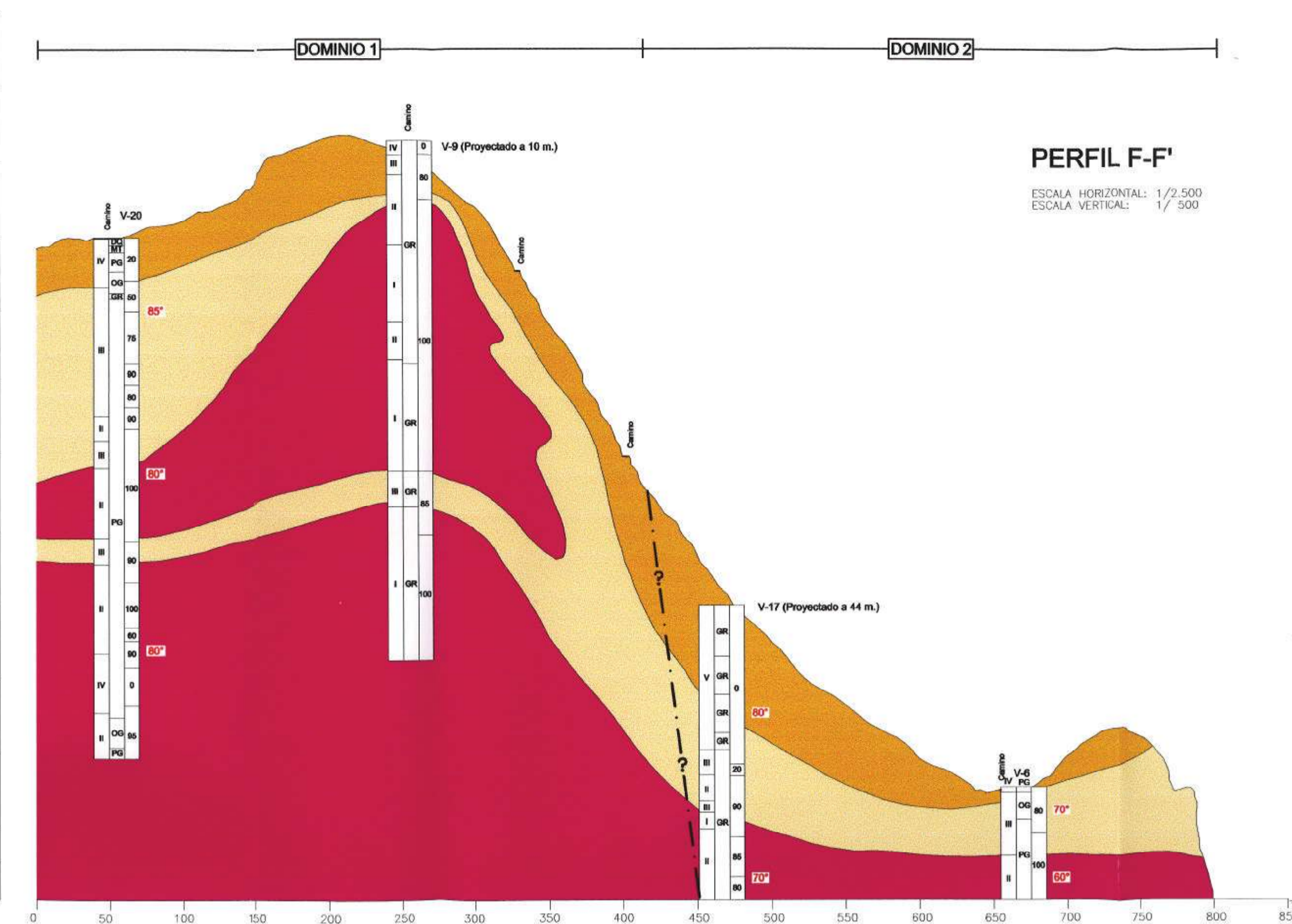
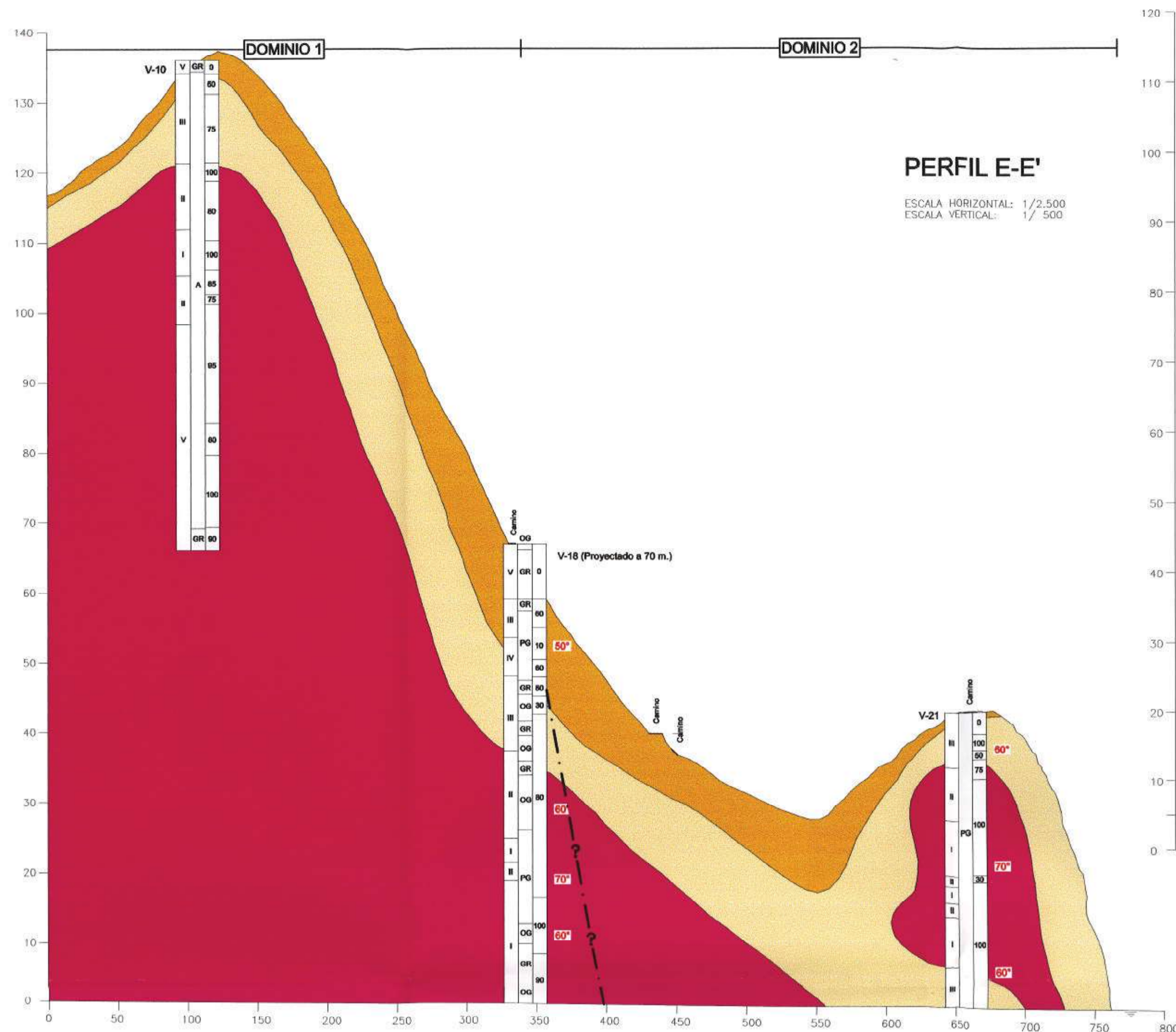


## GRADOS DE METEORIZACIÓN

- GRADOS IV-V (MATERIAL RIPABLE)
- GRADO III (MATERIAL MODERADAMENTE METEORIZADO)
- GRADOS I-II (MATERIAL SANO)
- 70° ESQUISTOSIDAD-BUZAMIENTO APARENTE





## MATERIALES


- DOMINIO 1 DOMINIO ALTERNANCIA DE ORTOGNEISES Y GRANITOS DEFORMADOS
- DOMINIO 2 DOMINIO ALTERNANCIA DE PARAGNEISES-MICAESQUITOS Y ORTOGNEISES
- DOMINIO 3 DOMINIO METAGABROS Y ANFIBOLITAS
- CAMBIO DE DOMINIO DE MATERIALES
- PG PARAGNEISES
- OG ORTOGNEISES
- GR GRANITOS DEFORMADOS
- MT METAGABROS (GNEISES ANFIBOLICOS Y ANFIBOLITAS)
- DQ DIQUES DE CUARZO
- A DIQUES DE APLITAS







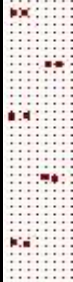



|   |   |                                       |   |
|---|---|---------------------------------------|---|
| <b>PROYECTO:</b> CAMPAÑA DE SONDEOS DE INVESTIGACION EN ZONAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACION DEL PUERTO DE A CORUÑA |   |                                       |   |
| DISEÑADO:   | C.C.V.                                  | TÍTULO PLANO:                         |   |
| COMPROBADO:   | C.BENITO DE LA CRUZ                     | <b>PERFILES GEOLOGICO-GEOTECNICOS</b> |   |
| GEOLOGO:  | C.BENITO DE LA CRUZ                     |                                       |   |
| APROBADO:   | F.MARTINEZ LOZANO                       |                                       |   |
| FECHA:  | JUNIO 2000                              |                                       |   |
| CONSULTOR:  | eptisa<br>Servicios de Ingeniería, S.A. | DIRECCION DE OBRA:                    | ALATEC<br>Laboratorio de Análisis y Ensayos |
|   |   | ESCALA:                               | INDICADA                                    |
|   |   | PLANO N°:                             | A.2.2                                       |





### **A.3. REGISTROS DE LAS CALICATAS DE LA FASE PREVIA**

|   |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |
|---|-----------------|------------------------|---|--|--|-------------------|---------------------------------------|----------------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES<br>(FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA<br>CORUÑA.<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA. |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540538<br>Y= 4798508<br>Z= 33 |                   | <b>CATA C-1</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 21/3/00   |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-16766                              |                   |                                       |                      |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>  |  | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                            | ENSAYOS LAB. SI / NO |
|   |                 |                        |   | VANE TEST (Kp/cm2)   | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2)                              | NIVEL FREÁTICO    |                                       |                      |
| <b>0</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |
|   |                 |                        |    | TIERRA VEGETAL CONSTITUIDA POR ARENA LIMOSA. COLOR MARRÓN NEGRUZCO.  |  |                   |                                       |                      |
|   | 0,60            |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |
|   | 0,80            | 0,20                   |    | ARENA LIMOSA CON GRUESOS QUE CONSTITUYE UN GNEIS COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V-IV).   |  |                   |                                       |                      |
| <b>1</b>  | 1,00            | 0,20                   |    | GNEIS METEORIZADO (GRADO III).   |  |                   |                                       |                      |
|   |                 |                        |   | <b>FIN CALICATA 1,00 m</b>   |  |                   |                                       |                      |
| <b>2</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |
| <b>3</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |
| <b>4</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |
| <b>5</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |
| <b>OBSERVACIONES:</b>   |                 |                        |   | NO SE DETECTA LA PRESENCIA DE NIVEL FREÁTICO. LA RETROEXCAVADORA NO CONTINUA EXCAVANDO DEBIDO A LA DIFICULTAD PARA RIPAR EL FONDO. |  |                   |                                       |                      |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br><u>JEFE DE AREA</u>  |  |                   |                                       |                      |




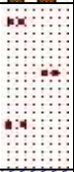

|  |   |   |   |  |  |  |                                       |  |  |
|--|---|---|---|--|--|--|---------------------------------------|--|--|
|   |   |   | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES<br>(FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA<br>CORUÑA.<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA. |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540662<br>Y= 4798608<br>Z= 39,5   |  | <b>CATA C-2</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |  |  |
|  |   |   |   |  | <b>FECHA:</b> 21/3/00  |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-16767             |  |  |
|  | PROFUNDIDAD (m)<br>ESPESOR DEL ESTRATO(m)<br>CORTE LITOLÓGICO | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b> |   |  | INTERVALO MUESTRA<br>MUESTRA Nº<br>ENSAYOS LAB. SI / NO<br>VANE TEST (Kp/cm2)<br>PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2)<br>NIVEL FREÁTICO |  |                                       |  |  |
| <b>0</b>   |   |   |   |  |  |  |                                       |  |  |
| 1  | 0,60  | 0,60  | TIERRA VEGETAL CONSTITUIDA POR ARENA LIMOSA DE COLOR NEGRO.   |  |  |  |                                       |  |  |
|  | 1,30  | 0,70  | ARENA LIMOSA, DE COLOR BEIGE, CON ALGÚN GRUESO. CONSTITUYE UNA ALTERNANCIA DE ESQUISTOS Y PARAGNEISES DE COMPLETAMENTE A MUY METEORIZADOS (GRADOS V-IV).                                    |  |  |  |                                       |  |  |
|  | 1,70  | 0,40  | ALTERNANCIA DE ESQUISTOS Y PARAGNEISES METEORIZADOS (GRADO III).  |  |  |  |                                       |  |  |
| 2  |   |   | <b>FIN CALICATA 1,70 m</b>  |  |  |  |                                       |  |  |
| 3  |   |   |   |  |  |  |                                       |  |  |
| 4  |   |   |   |  |  |  |                                       |  |  |
| 5  |   |   |   |  |  |  |                                       |  |  |
| <b>OBSERVACIONES:</b> NO SE DETECTA LA PRESENCIA DE NIVEL FREÁTICO. LA RETROEXCAVADORA NO PUEDE CONTINUAR RIPANDO EL FONDO DE LA CALICATA. |   |   |   |  |  |  |                                       |  |  |
| Vº Bº  |   |   |   |  |  |  |                                       |  |  |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO  |   |   |   |  | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA   |  |                                       |  |  |


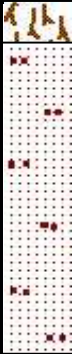

|   |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|--|--|-------------------|--|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES<br>(FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA<br>CURUÑA.<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA. |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540745<br>Y= 4798949<br>Z= 18,5 |                   | <b>CATA C-3</b><br><br><b>HOJA Nº</b><br><br><b>Nº REG.:</b> ESI-16768 |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 21/3/00   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   |  | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº   | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| <b>0</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   | 0,60            | 0,60                   |   | TIERRA VEGETAL CONSTITUIDA POR ARENA LIMOSA DE COLOR NEGRO.<br><br>ARENA LIMOSA, DE COLOR BEIGE- OCRE, QUE CONSTITUYE UN ESQUISTO O GNEIS (DEPENDIENDO DEL LATERAL DE LA CALICATA QUE SE OBSERVE) COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V). |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>1</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>2</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>3</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>4</b>  |                 |                        |   | FIN CALICATA 3,00 m  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>5</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONES:  |                 |                        |   | SE DETECTA LA PRESENCIA DE NIVEL FREÁTICO A UNA PROFUNDIDAD DE 2,90M. LA RETROEXCAVADORA RIPA EL MATERIAL CON FACILIDAD.   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |







|   |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|--|--|-------------------|---------------------------------------|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES<br>(FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA<br>CORUÑA.<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA. |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540909<br>Y= 4799376<br>Z= 49,5 |                   | <b>CATA C-4</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 21/3/00   |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-16769                                |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPEJOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   |  | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                            | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| 0   |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 1   | 0,60            | 0,60                   |    | TIERRA VEGETAL CONSTITUIDA POR ARENA LIMOSA DE COLOR NEGRO.  |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | 1,40            | 1,40                   |   | ARENA LIMOSA, DE COLOR BEIGE OSCURO, QUE CONSTITUYE UNA ALTERNANCIA DE ESQUISTOS Y GNEISES COMPLETAMENTE METEORIZADOS (GRADO V). |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | 2,00            | 2,00                   |    | ARENA LIMOSA CON GRUESOS QUE CONSTITUYE UNA ALTERNANCIA DE ESQUISTOS Y GNEISES MUY METEORIZADOS (GRADO IV).                      |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | 2,40            | 0,40                   |    | ESQUISTOS-GNEISES METEOR. (GRADO III, OCASIONALMENTE GRADO II).  |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | 2,60            | 0,20                   |    | FIN CALICATA 2,60 m  |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 2   |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 3   |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 4   |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 5   |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONES:  |                 |                        |   | NO SE DETECTA LA PRESENCIA DE NIVEL FREÁTICO. LA RETROEXCAVADORA TIENE MUCHA DIFICULTAD PARA RIPAR EL FONDO.                     |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA   |  |                   |                                       |                      |                    |                           |                |





|  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
|--|--|--|--|---|--|--|--|---|--|--|--|---|--|--|--|--|--|--|--|
|                                       |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES<br>(FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA<br>CORUÑA.<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA. |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br><br>X= 541058<br>Y= 4799346<br>Z= 55,5<br><br><b>FECHA:</b> 21/3/00 |  |  |  | <b>CATA C-5</b><br><br><b>HOJA Nº</b><br><br><b>Nº REG.:</b> ESI-16770                              |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>PROFUNDIDAD (m)</b>   |  |  |  | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b>   |  |  |  | <b>CORTE LITOLÓGICO</b>   |  |  |  | <b>INTERVALO MUESTRA</b>  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |   |  |  |  | <b>MUESTRA Nº</b>   |  |  |  | <b>ENSAYOS LAB. SI / NO</b>   |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |   |  |  |  | <b>VANE TEST (Kp/cm2)</b>   |  |  |  | <b>PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2)</b>  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |   |  |  |  | <b>NIVEL FREÁTICO</b>   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>0</b>   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| 0,30   |  |  |  | 0,30  |  |  |  |          |  |  |  | TIERRA VEGETAL CONSTITUIDA POR ARENA LIMOSA DE COLOR NEGRO.   |  |  |  |  |  |  |  |
| 1  |  |  |  | 2,80  |  |  |  |         |  |  |  | ARENA LIMOSA DE COLOR BEIGE OSCURO, QUE CONSTITUYE UN ESQUISTO COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V). |  |  |  |  |  |  |  |
| 2  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| 3  |  |  |  | 3,10  |  |  |  |        |  |  |  | FIN CALICATA 3,10 m   |  |  |  |  |  |  |  |
| 4  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| 5  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>OBSERVACIONES:</b> NO SE DETECTA LA PRESENCIA DE NIVEL FREÁTICO. LA RETROEXCAVADORA RIPA EL MATERIAL CON FACILIDAD. |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>Vº Bº</b>   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |



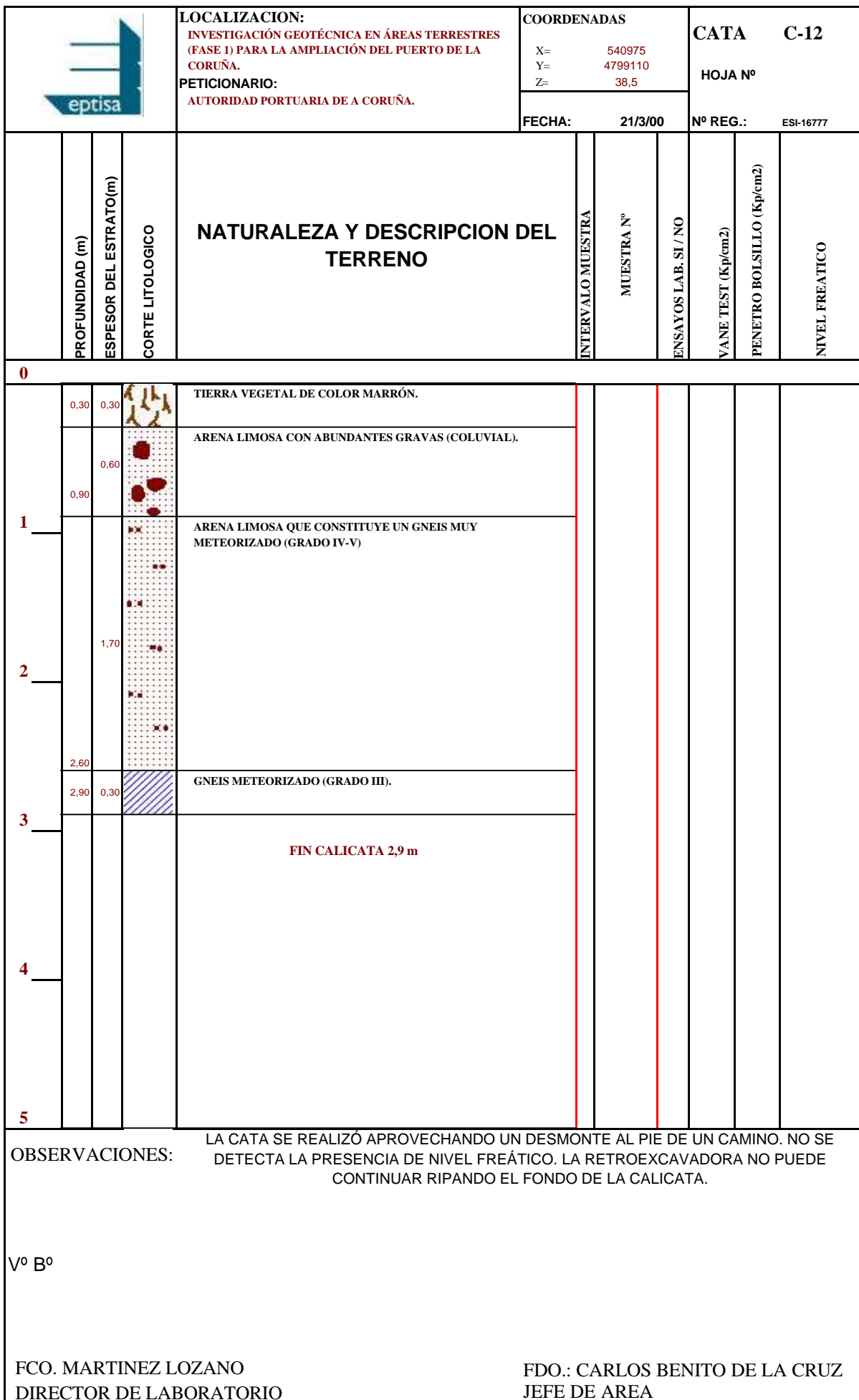
|   |                 |                        |   |   |  |  |  |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|---|--|--|--|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|    |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES<br>(FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA<br>CORUÑA.<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA. |   | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541247<br>Y= 4799317<br>Z= 66 |  | <b>CATA C-7</b><br><br><b>HOJA Nº</b><br><br><b>Nº REG.:</b> ESI-16772 |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 21/3/00   |   |  |  |  |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  |  | INTERVALO MUESTRA                              | MUESTRA Nº   | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| 0   |                 |                        |   |   |  |  |  |                      |                    |                           |                |
| 1   | 1,00            | 1,00                   |    | TIERRA VEGETAL CONSTITUIDA POR ARENA LIMOSA DE COLOR NEGRO.   |  |  |  |                      |                    |                           |                |
| 2   | 2,00            | 1,00                   |   | ARENA LIMOSA CON GRAVAS Y BOLOS DE GNEIS.   |  |  |  |                      |                    |                           |                |
| 3   | 2,80            | 0,80                   |    | ARENA LIMOSA, DE COLOR BEIGE CLARO, QUE CONSTITUYE UN GNEIS COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V-IV). |  |  |  |                      |                    |                           |                |
| 4   | 3,00            | 0,20                   |    | GNEIS METEORIZADO (GRADO IV-III).   |  |  |  |                      |                    |                           |                |
| 5   |                 |                        |   | FIN CALICATA 3,00 m   |  |  |  |                      |                    |                           |                |
| <b>OBSERVACIONES:</b> NO SE DETECTA LA PRESENCIA DE NIVEL FREÁTICO. LA RETROEXCAVADORA TIENE DIFICULTAD PARA RIPAR EL FONDO DE LA CALICATA. |                 |                        |   |   |  |  |  |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |   |  |  |  |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO   |                 |                        |   |   |  | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA |  |                      |                    |                           |                |

|   |                 |                        |   |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|--|--|--|---------------------------------------|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|    |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES<br>(FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA<br>CORUÑA.<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA. |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541327<br>Y= 4799575<br>Z= 91,3 |  | <b>CATA C-8</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        |   |  | <b>FECHA:</b> 21/3/00                                    |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-16773             |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>  |  | INTERVALO MUESTRA                              | MUESTRA Nº                            | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| <b>0</b>  |                 |                        |   |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| 1   | 0,20            | 0,20                   |   | TIERRA VEGETAL.  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        |   | ARENA LIMOSA, DE COLOR BEIGE OSCURO, CON ALGÚN GRUESO, QUE CONSTITUYE UN ESQUISTO COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADOS V-IV). |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| 2   | 1,50            |                        |    | ESQUISTO METEORIZADO (GRADO IV-III).   |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | 1,70            |                        |   | <b>FIN CALICATA 1,90 m</b>   |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| 3   | 1,90            | 0,20                   |   |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| 4   |                 |                        |   |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| 5   |                 |                        |   |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>OBSERVACIONES:</b> NO SE DETECTA LA PRESENCIA DE NIVEL FREÁTICO. LA RETROEXCAVADORA TIENE DIFICULTAD PARA RIPAR EL FONDO DE LA CALICATA. |                 |                        |   |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO   |                 |                        |   |  |  | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA |                                       |                      |                    |                           |                |





|   |                 |                        |   |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|--|--|--|---------------------------------------|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|    |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES<br>(FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA<br>CORUÑA.<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA. |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541512<br>Y= 4799720<br>Z= 89 |  | <b>CATA C-9</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 21/3/00   |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-16774                              |  |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   |  | INTERVALO MUESTRA                              | MUESTRA Nº                            | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| 0   |                 |                        |   |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| 1   | 0,70            | 0,70                   |    | RELLENO CONSTITUIDO POR BLOQUES DE ROCA, DE HASTA 1M DE DIÁMETRO, CON MATRIZ DE ARENA LIMOSA.              |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | 1,10            | 0,40                   |    | TIERRA VEGETAL CONSTITUIDA POR ARENA LIMOSA DE COLOR MARRÓN OSCURO.  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | 1,10            |                        |   | ARENA LIMOSA, DE COLOR BEIGE OSCURO, QUE CONSTITUYE UN ESQUISTO COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V).       |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| 2   | 2,20            |                        |    | ARENA LIMOSA CON GRUESOS, QUE CONSTITUYE UN ESQUISTO MUY METEORIZADO (GRADO IV, OCASIONALMENTE GRADO III). |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| 3   | 3,00            | 0,80                   |    |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| 4   |                 |                        |   | FIN CALICATA 3,00 m  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| 5   |                 |                        |   |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>OBSERVACIONES:</b> NO SE DETECTA LA PRESENCIA DE NIVEL FREÁTICO. LA RETROEXCAVADORA TIENE ALGO DE DIFICULTAD EN RIPAR EL FONDO DE LA CALICATA. |                 |                        |   |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |  |  |                                       |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO   |                 |                        |   |  |  | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA |                                       |                      |                    |                           |                |


|   |                 |                        |   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|--|--|--|---|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|    |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES<br>(FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA<br>CORUÑA.<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA. |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541170<br>Y= 4800359<br>Z= 52,5 |  | <b>CATA C-10</b><br><br><b>HOJA Nº</b><br><br><b>Nº REG.:</b> ESI-16775 |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 21/3/00   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   |  | INTERVALO MUESTRA                              | MUESTRA Nº  | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| 0   | 0,20            | 0,20                   |    | TIERRA VEGETAL   |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| 1   |                 |                        |   | ARENA LIMOSA, DE COLOR BEIGE-OCRE ROJIZO, QUE CONSTITUYE UN METAGABRO COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V). |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| 2   | 1,90            |                        |   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| 3   | 2,10            |                        |    | GRUESOS CON MATRIZ DE ARENA LIMOSA, QUE CONSTITUYE UN METAGABRO METEORIZADO (GRADO IV-III).                |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| 4   | 0,90            |                        |   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| 5   | 3,00            |                        |   | FIN CALICATA 3,00 m  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| <b>OBSERVACIONES:</b> NO SE DETECTA LA PRESENCIA DE NIVEL FREÁTICO. LA RETROEXCAVADORA TIENE DIFICULTAD PARA RIPAR EL FONDO DE LA CALICATA. |                 |                        |   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO   |                 |                        |   |  |  | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA |   |                      |                    |                           |                |


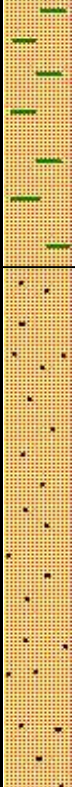

|  |  |  |  |  |  |  |  |  |                                |  |  |
|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--------------------------------|--|--|
|  |  |  | LOCALIZACION:<br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES<br>(FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.<br><br>PETICIONARIO:<br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA. |  |  | COORDENADAS<br><br>X=            541046<br>Y=            4800612<br>Z=            57,5 |  |  | CATA       C-11<br><br>HOJA Nº |  |  |
|  |  |  | FECHA:   |  |  | 21/3/00  |  |  | Nº REG.:          ESI-16776    |  |  |
|  |  |  | PROFUNDIDAD (m)  |  |  | ESPESOR DEL ESTRATO(m)   |  |  | CORTE LITOLÓGICO               |  |  |
|  |  |  | INTERVALO MUESTRA  |  |  | MUESTRA Nº   |  |  | ENSAYOS LAB. SI / NO           |  |  |
|  |  |  | VANE TEST (Kp/cm2)   |  |  | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2)  |  |  | NIVEL FREÁTICO                 |  |  |
| 0  |  |  |  |  |  |  |  |  |                                |  |  |
| 1  |  |  |  |  |  |  |  |  |                                |  |  |
| TIERRA VEGETAL QUE CONSTITUYE UNA ARENA LIMOSA DE COLOR NEGRO.   |  |  |  |  |  |  |  |  |                                |  |  |
| GRUESOS CON MATRIZ ARENO-LIMOSA, QUE CONSTITUYE UN GNEIS MUY METEORIZADO (GRADO IV).   |  |  |  |  |  |  |  |  |                                |  |  |
| GNEIS METEORIZADO (GRADO III).   |  |  |  |  |  |  |  |  |                                |  |  |
| FIN CALICATA 1,90 m  |  |  |  |  |  |  |  |  |                                |  |  |
| OBSERVACIONES:<br><br>NO SE DETECTA LA PRESENCIA DE NIVEL FREÁTICO. LA RETROEXCAVADORA NO PUEDE CONTINUAR RIPANDO EL FONDO DE LA CALICATA. |  |  |  |  |  |  |  |  |                                |  |  |
| Vº Bº  |  |  |  |  |  |  |  |  |                                |  |  |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO  |  |  |  |  |  |  |  |  |                                |  |  |
| FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA   |  |  |  |  |  |  |  |  |                                |  |  |







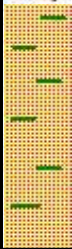
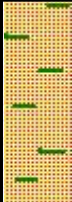

**A.4. REGISTROS DE LAS CALICATAS DE LAS ZONAS DE  
VIALES Y OLEODUCTO**





|   |                 |                        |   |  |   |                   |  |                           |
|---|-----------------|------------------------|---|--|---|-------------------|--|---------------------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.897<br>Y= 4.797.562<br>Z= 23.5 |                   | <b>CATA C-VI</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                           |
|   |                 |                        | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA   |  | <b>FECHA:</b> 11/05/00                                      |                   | <b>Nº REG.:</b> ESI-17105              |                           |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   |   | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                             | ENSAYOS LAB. SI/NO        |
|   |                 |                        |   |  |   |                   |  | VANE TEST (Kp/cm2)        |
|   |                 |                        |   |  |   |                   |  | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) |
|   |                 |                        |   |  |   |                   |  | NIVEL FREÁTICO            |
| 0   |                 |                        |   |  |   |                   |  |                           |
| 1   | 1,30            |                        |                    | RELLENO DE TIERRA LIMOARCILLOSA DE COLOR MARRÓN CON GRUESOS DE TAMAÑO VARIABLE DE PARAGNEIS METEORIZADO. TAMBIÉN APARECE UNA CAPA DE ARENA DE PLAYA MEZCLADA CON EL RELLENO DE 0,5 A 1,0 METROS. |   | ES-10447          | S                                      |                           |
| 2   | 1,30            | 0,60                   |                    | ARENA LIMOSA DE COMPACIDAD MODERADA. CONSTITUYE UN PARAGNEIS-ESQUISTO DE COMPLETAMENTE A MUY METEORIZADO (GRADOS V-IV).  |   |                   |  |                           |
| 3   | 1,90            |                        |                  | PARAGNEIS-ESQUISTO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).<br><br><b>FIN CALICATA 1,9 m</b>   |   |                   |  |                           |
| 4   |                 |                        |   |  |   |                   |  |                           |
| 5   |                 |                        |   |  |   |                   |  |                           |
| OBSERVACIONES   |                 |                        |   | LA PALA NO PUEDE CONTINUAR DEBIDO A LA DUREZA DE LA ROCA.  |   |                   |  |                           |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |   |                   |  |                           |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA   |   |                   |  |                           |



|   |                 |                        |   |   |   |                   |  |                           |
|---|-----------------|------------------------|---|---|---|-------------------|--|---------------------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA |   | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540,909<br>Y= 4.797.685<br>Z= 24,5 |                   | <b>CATA C-V2</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                           |
|   |                 |                        | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA   |   | <b>FECHA:</b> 11/05/00                                      |                   | <b>Nº REG.:</b> ESI-17106              |                           |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  |   | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                             | ENSAYOS LAB. SI / NO      |
|   |                 |                        |   |   |   |                   |  | VANE TEST (Kp/cm2)        |
|   |                 |                        |   |   |   |                   |  | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) |
|   |                 |                        |   |   |   |                   |  | NIVEL FREÁTICO            |
| 0   |                 |                        |   |   |   |                   |  |                           |
|   |                 |                        |   | RELLENO CONSTITUIDO POR LIMO ARCILLOSO CON GRANDES BLOQUES Y BOLOS DE PARAGNEIS-ESQUISTO FÁCILMENTE RIPABLES.   |   |                   |  |                           |
| 1   | 0,90            |                        |   | ARENA LIMOSA CON GRAVAS, DE COLOR MARRÓN OSCURO, QUE CONSTITUYE UN SUELO RESIDUAL DE PARAGNEIS-ESQUISTO. NO SE RECONOCE LA TEXTURA DE LA ROCA ORIGINAL. |   |                   |  |                           |
| 2   | 1,20            |                        |   | ARENA LIMOSA CON GRUESOS, QUE CONSTITUYE UN PARAGNEIS-ESQUISTO DE COMPLETAMENTE A MUY METEORIZADO (GRADOS V-IV).  |   |                   |  |                           |
| 3   | 2,10            |                        |   |   |   |                   |  |                           |
|   | 1,10            |                        |   |   |   |                   |  |                           |
|   | 3,20            |                        |   |   |   |                   |  |                           |
| 4   |                 |                        |   | FIN CALICATA 3,2 m  |   |                   |  |                           |
| 5   |                 |                        |   |   |   |                   |  |                           |
| OBSERVACIONES   |                 |                        |   | LA RETROEXCAVADORA NO CONTINUA PROFUNDIZANDO LIMITADA POR LA LONGITUD DE SU BRAZO.  |   |                   |  |                           |
| Vº Bº   |                 |                        |   |   |   |                   |  |                           |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA  |   |                   |  |                           |






|   |                 |                        |   |  |   |  |  |                      |                    |   |                |
|---|-----------------|------------------------|---|--|---|--|--|----------------------|--------------------|---|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA - ZONA VIALES<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.672<br>Y= 4.797.818<br>Z= 21,5 |  | <b>CATA C-V3</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |   |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 11/05/00  |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-17107                                   |  |  |                      |                    |   |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   |   | INTERVALO MUESTRA                              | MUESTRA Nº                             | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2)   | NIVEL FREÁTICO |
| 0   |                 |                        |   |  |   |  |  |                      |                    |   |                |
| 1   | 1,30            | 1,30                   |   | LIMO ARCILLOSO, CON GRUESOS TAMAÑO BOLO Y GRAVA, QUE CONSTITUYE UN SUELO RESIDUAL DE PAREGNEIS-ESQUISTO. | ES-10449  | S  |  |                      |                    |  |                |
|   |                 |                        |   | ARENA LIMOSA QUE CONSTITUYE UN ESQUISTO COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V).                             |   |  |  |                      |                    |   |                |
|   |                 |                        |   |  |   |  |  |                      |                    |   |                |
|   |                 |                        |   |  |   |  |  |                      |                    |   |                |
| 2   |                 |                        |   |  |   |  |  |                      |                    |   |                |
| 3   |                 |                        |   |  |   |  |  |                      |                    |   |                |
| 4   |                 | 3,80                   |   |  |   |  |  |                      |                    |   |                |
| 5   |                 |                        |   | FIN CALICATA 3,8 m   |   |  |  |                      |                    |   |                |
| OBSERVACIONES   |                 |                        |   | LA RETROEXCAVADORA NO CONTINUA EXCAVANDO LIMITADA POR LA LONGITUD DE SU BRAZO.                           |   |  |  |                      |                    |   |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |   |  |  |                      |                    |   |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   |  |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA |  |                      |                    |   |                |


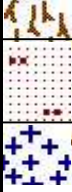


|   |                 |                        |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|---|---|-------------------|---------------------------------------|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |   | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.163<br>Y= 4.800.412<br>Z= 53,5 |                   | <b>CATA C-1</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 11/05/00  |   | <b>Nº REG.:</b> ESI-17108                                   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  |   | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                            | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| <b>0</b>  |                 |                        |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        |   | TIERRA VEGETAL DE COLOR MARRÓN - NEGRUZCA.  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>1</b>  | 0,40            | 0,40                   |   | ARENA LIMOSA CON ALGUNAS GRAVAS Y BOLOS DE CUARZO, DE COLOR MARRÓN. CONSTITUYE UN GRANITO DE COMPLETAMENTE METEORIZADO A MUY METEORIZADO (GRADOS V-IV). |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>2</b>  | 1,20            | 1,20                   |   | GRANITO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>3</b>  | 1,60            | 1,60                   |   | FIN CALICATA 1,6 m  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>4</b>  |                 |                        |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>5</b>  |                 |                        |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONES   |                 |                        |   | LA MÁQUINA NO PUEDE SEGUIR EXCAVANDO DEBIDO A LA DUREZA DE LA ROCA.   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |


|   |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|--|---|-------------------|---------------------------------------|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.246<br>Y= 4.800.251<br>Z= 40,8 |                   | <b>CATA C-2</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 11/05/00  |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-17109                                   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   |   | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                            | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| <b>0</b>  |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 1   | 0,30            | 0,30                   |    | TIERRA VEGETAL DE COLOR NEGRUZO.   |   | ES-10429          | S                                     |                      |                    |                           |                |
|   |                 | 1,20                   |    | ARENA LIMOARCILLOSA CON GRUESOS, DE COLOR MARRÓN. CONSTITUYE UN PARAGNEIS-ESQUISTO COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V), CON ALGUNOS GRUESOS MUY METEORIZADOS (GRADO IV).   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   |                 | 1,50                   |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | 2               | 1,00                   |   | ARENA LIMOSA CON ABUNDANTES GRUESOS DE PARAGNEIS-ESQUISTO. CONSTITUYE UN PARAGNEIS-ESQUISTO MUY METEORIZADO (GRADO IV). ESTE NIVEL ES MÁS DIFÍCIL DE RIPAR QUE EL ANTERIOR, YA QUE LOS GRUESOS SON MÁS ABUNDANTES Y DE MAYOR TAMAÑO. |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 3   |                 | 2,50                   |    | PARAGNEIS-ESQUISTO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 4   |                 |                        |   | FIN CALICATA 2,5 m   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 5   |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONE  |                 |                        |   | LA MÁQUINA NO PUEDE CONTINUAR RIPANDO DEBIDO A LA DUREZA DE LA ROCA.   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |



|   |                 |                        |  |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|--|---|---|-------------------|---------------------------------------|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRE (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |   | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.288<br>Y= 4.800.083<br>Z= 50 |                   | <b>CATA C-3</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        |  |   | <b>FECHA:</b> 11/05/00                                    |                   | <b>Nº REG.:</b> ESI-17110             |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO   | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   |   | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                            | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| <b>0</b>  |                 |                        |  |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>1</b>  | 0,30            | 0,30                   |   | TIERRA VEGETAL DE COLOR MARRÓN - NEGRO.   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        |   | ARENA LIMOARCILLOSA, DE COLOR MARRÓN, CON GRUESOS DE TAMAÑO VARIABLE QUE PARTEN FÁCILMENTE CON LA MANO. CONSTITUYE UN PARAGNEIS-ESQUISTO DE COMPLETAMENTE A MUY METEORIZADO (GRADO V-IV). |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>2</b>  |                 | 1,50                   |  |   |   |                   | ES-10430                              | S                    |                    |                           |                |
|   |                 | 1,80                   |    | PARAGNEIS-ESQUISTO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        |  | FIN CALICATA 1,8 m  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>3</b>  |                 |                        |  |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>4</b>  |                 |                        |  |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>5</b>  |                 |                        |  |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONES   |                 |                        |  | LA MÁQUINA NO PUEDE SEGUIR EXCAVANDO DEBIDO A LA DUREZA DE LA ROCA.   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |  |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |  | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |


|   |                 |  |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|--|---|---|---|-------------------|---------------------------------------|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |   | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.428<br>Y= 4.800.000<br>Z= 55 |                   | <b>CATA C-4</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |  |   |   | <b>FECHA:</b> 11/05/00                                    |                   | <b>Nº REG.:</b> ESI-17111             |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m)                         | CORTE LITOLOGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  |   | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                            | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREATICO |
| 0   |                 |  |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 1   | 0,20            | 0,20   |    | TIERRA VEGETAL DE COLOR NEGRUZCO  |   | ES-10431          | S                                     |                      |                    |                           |                |
|   |                 | 0,70   |   | ARENA LIMOSA CON GRAVAS, QUE CONSTITUYE UN GRANITO DE COMPLETAMENTE A MUY METEORIZADO (GRADOS V-IV). COLOR BLANCO PÁLIDO. |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | 0,90            | GRANITO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III). |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   |                 |  | FIN CALICATA 0,9 m  |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | 2               |  |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 3   |                 |  |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 4   |                 |  |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 5   |                 |  |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONES   |                 |  |   | LA MÁQUINA NO PUEDE CONTINUAR EXCAVANDO DEBIDO A LA DUREZA DE LA ROCA.  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |  |   |   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |  |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |





|   |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|--|---|-------------------|---------------------------------------|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.676<br>Y= 4.799.832<br>Z= 85,5 |                   | <b>CATA C-5</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        |   |  | <b>FECHA:</b> 11/05/00                                      |                   | <b>Nº REG.:</b> ESI-17112             |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>  |   | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                            | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| <b>0</b>  |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>1</b>  | 0,50            | 0,50                   |    | TIERRA VEGETAL DE COLOR MARRÓN CLARO.  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | 1,00            | 0,50                   |    | ARENA LIMOSA DE COLOR MARRÓN.  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | 0,80            |                        |    | ARENA LIMOSA CON ALGUNOS GRUESOS, QUE CONSTITUYE UN PARAGNEIS-ESQUISTO DE COMPLETAMENTE A MUY METEORIZADO (GRADOS V-IV). |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>2</b>  | 1,80            |                        |   | PARAGNEIS-ESQUISTO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        |   | <b>FIN CALICATA 1,8 m</b>  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>3</b>  |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>4</b>  |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| <b>5</b>  |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONES   |                 |                        |   | LA MÁQUINA NO PUEDE CONTINUAR EXCAVANDO DEBIDO A LA DUREZA DE LA ROCA.   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |



|  |  |  |   |  |  |   |  |  |   |  |  |
|--|--|--|---|--|--|---|--|--|---|--|--|
|         |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.805<br>Y= 4.799.854<br>Z= 90,5                       |  |  | <b>CATA C-6</b><br><br><b>HOJA Nº</b><br><br><b>Nº REG.:</b> ESI-17113  |  |  |
|  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   |  |  |   |  |  |   |  |  |
| <b>PROFUNDIDAD (m)</b>   |  |  | <b>ESPEJOR DEL ESTRATO(m)</b>   |  |  | <b>CORTE LITOLÓGICO</b>   |  |  | <b>INTERVALO MUESTRA</b>  |  |  |
|  |  |  |   |  |  |   |  |  | <b>MUESTRA Nº</b>   |  |  |
|  |  |  |   |  |  |   |  |  | <b>ENSAYOS LAB. SI / NO</b>   |  |  |
|  |  |  |   |  |  |   |  |  | <b>VANE TEST (Kp/cm2)</b>   |  |  |
|  |  |  |   |  |  |   |  |  | <b>PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2)</b>  |  |  |
|  |  |  |   |  |  |   |  |  | <b>NIVEL FREÁTICO</b>   |  |  |
| <b>0</b>   |  |  |   |  |  |   |  |  |   |  |  |
| 0,20   |  |  | 0,20  |  |  |  |  |  | TIERRA VEGETAL DE COLOR NEGRO.  |  |  |
| 0,60   |  |  | 0,40  |  |  |  |  |  | GRAVA ARENOSA CON GRUESOS, QUE CONSTITUYE UN GRANITO MUY METEORIZADO (GRADO IV). APARECEN ALGUNOS BLOQUES MODERADAMENTE METEORIZADOS (GRADO III). |  |  |
| 1  |  |  |   |  |  |  |  |  | GRANITO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).  |  |  |
| 2  |  |  |   |  |  |   |  |  | FIN CALICATA 0,6 m  |  |  |
| 3  |  |  |   |  |  |   |  |  |   |  |  |
| 4  |  |  |   |  |  |   |  |  |   |  |  |
| 5  |  |  |   |  |  |   |  |  |   |  |  |
| OBSERVACIONES LA MÁQUINA NO PUEDE SEGUIR EXCAVANDO DEBIDO A LA DUREZA DEL MATERIAL.      |  |  |   |  |  |   |  |  |   |  |  |
| Vº Bº  |  |  |   |  |  |   |  |  |   |  |  |
| FCO. MARTINEZ LOZANO DIRECTOR DE LABORATORIO FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ JEFE DE AREA |  |  |   |  |  |   |  |  |   |  |  |



|   |  |  |   |  |   |  |  |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
|---|--|--|---|--|---|--|--|--|-----------------------------|--|---------------------------|--|----------------------------------|--|-----------------------|--|
|  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.805<br>Y= 4.799.820<br>Z= 38   |  | <b>CATA C-7</b><br><br><b>HOJA Nº</b><br><br><b>Nº REG.:</b> ESI-17114 |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
|   |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   |  | <b>INTERVALO MUESTRA</b>  |  | <b>MUESTRA Nº</b>  |  | <b>ENSAYOS LAB. SI / NO</b> |  | <b>VANE TEST (Kp/cm2)</b> |  | <b>PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2)</b> |  | <b>NIVEL FREATICO</b> |  |
| <b>0</b>  |  |  |   |  |   |  |  |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| <b>1</b>  |  |  | 1,00  |  | ARENA CON GRAVAS DE GRANITO. COLOR MARRÓN - ROJIZO.   |  |  |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| <b>2</b>  |  |  | 2,30  |  | ARENA LIMOSA CON GRUESOS QUE CONSTITUYE UN GRANITO DE COMPLETAMENTE METEORIZADO A MUY METEORIZADO (GRADOS IV-V). COLOR BLANQUECINO. |  | ES-10434   |  | S                           |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| <b>3</b>  |  |  | 3,30  |  |   |  | ES-10435   |  | S                           |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| <b>4</b>  |  |  | FIN CALICATA 3,3 m  |  |   |  |  |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| <b>5</b>  |  |  |   |  |   |  |  |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| OBSERVACIONES   |  |  | LA RETROEXCAVADORA NO PUEDE CONTINUAR EXCAVANDO LIMITADA POR LA LONGITUD DE SU BRAZO..  |  |   |  |  |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| Vº Bº   |  |  |   |  |   |  |  |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |  |  | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA  |  |   |  |  |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |






|   |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|--|---|-------------------|---------------------------------------|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 542.274<br>Y= 4.799.815<br>Z= 39 |                   | <b>CATA C-8</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 11/05/00  |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-17115                                 |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCIÓN DEL TERRENO   |   | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                            | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| 0   |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 1   | 0,30            | 0,30                   |    | TIERRA VEGETAL DE COLOR NEGRUZO.   |   |                   | ES-10436                              | S                    |                    |                           |                |
|   |                 |                        |   | RELLENO DE ARENA LIMOSA CON GRAVAS Y ALGUNOS BLOQUES.  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 2   |                 | 1,40                   |   | FIN CALICATA 1,7 m   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 3   |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 4   |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| 5   |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONES   |                 |                        |   | LA CALICATA ESTÁ SITUADA A UN LADO DE LA CARRETERA Y SE HAN ENCONTRADO ZAHORRAS LIMPIAS A 1,7 METROS, POR LO QUE SE PIENSA QUE DEBE EXISTIR ALGÚN TIPO DE CONDUCCIÓN; POR ESTA RAZÓN NO SE HA SEGUIDO PROFUNDIZANDO. |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA   |   |                   |                                       |                      |                    |                           |                |


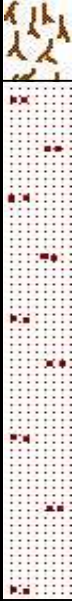
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
|---|--|--|--|---|--|--|--|---|--|--|--|--|--|--|--|
|              |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA   |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 542.365<br>Y= 4.799.760<br>Z= 70 |  |  |  | <b>CATA C-9</b><br><br><b>HOJA Nº</b><br><br><b>Nº REG.:</b> ESI-17116 |  |  |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  | <b>FECHA:</b> 11/05/00                                    |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PROFUNDIDAD (m)</b>  |  |  |  | <b>ESPEJOR DEL ESTRATO(m)</b>                             |  |  |  | <b>CORTE LITOLÓGICO</b>  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   |  |  |  | <b>INTERVALO MUESTRA</b>                                  |  |  |  | <b>MUESTRA Nº</b>  |  |  |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  | <b>ENSAYOS LAB. SI / NO</b>                               |  |  |  | <b>VANE TEST (Kp/cm2)</b>  |  |  |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  | <b>PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2)</b>                          |  |  |  | <b>NIVEL FREÁTICO</b>  |  |  |  |
| <b>0</b>  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>TIERRA VEGETAL DE COLOR MARRÓN OSCURO.</b>   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PARAGNEIS-ESQUISTO DE MUY METEORIZADO A MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADOS IV-III). PRÁCTICAMENTE CARECE DE MATRIZ Y SON ABUNDANTES LOS GRUESOS TAMAÑO BLOQUE, ALGUNOS DE LOS CUALES SE PARTEN CON LA MANO Y LA MAYORÍA NO.</b> |  |  |  | <b>ES-10437 S</b>   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>1</b>  |  |  |  | <b>PARAGNEIS-ESQUISTO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).</b>  |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>FIN CALICATA 0,7 m</b>   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>2</b>  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>3</b>  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>4</b>  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>5</b>  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>OBSERVACIONES</b> LA MÁQUINA NO PUEDE CONTINUAR EXCAVANDO DEBIDO A LA DUREZA DEL MATERIAL. |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>Vº Bº</b>  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>FCO. MARTINEZ LOZANO</b><br><b>DIRECTOR DE LABORATORIO</b>                                 |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ</b><br><b>JEFE DE AREA</b>                                  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |




|   |  |  |   |  |  |  |   |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
|---|--|--|---|--|--|--|---|--|-----------------------------|--|---------------------------|--|----------------------------------|--|-----------------------|--|
|  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 542.510<br>Y= 4.799.687<br>Z= 100                         |  | <b>CATA C-10</b><br><br><b>HOJA Nº</b><br><br><b>Nº REG.:</b> ESI-17117   |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
|   |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   |  | <b>INTERVALO MUESTRA</b>   |  | <b>MUESTRA Nº</b>   |  | <b>ENSAYOS LAB. SI / NO</b> |  | <b>VANE TEST (Kp/cm2)</b> |  | <b>PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2)</b> |  | <b>NIVEL FREATICO</b> |  |
|   |  |  |   |  |  |  |   |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| <b>0</b>  |  |  |   |  |  |  |   |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| <b>1</b>  |  |  | 0,50 0,50   |  |   |  | TIERRA VEGETAL DE COLOR NEGRO.  |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| <b>1</b>  |  |  | 1,20  |  |   |  | MEZCLA DE TIERRA VEGETAL Y GRAVAS DE GRANITO CON MATRIZ ARENOSA, QUE CONSTITUYEN UN GRANITO DE MUY METEORIZADO A MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADOS IV-III). COLOR OCRE. CON GRANDES BLOQUES QUE NO SE PARTEN CON LA MANO (GRADO III). |  | ES-10438                    |  | S                         |  |                                  |  |                       |  |
| <b>2</b>  |  |  | 1,70  |  |  |  | GRANITO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).  |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| <b>3</b>  |  |  |   |  |  |  | FIN CALICATA 1,7 m  |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| <b>4</b>  |  |  |   |  |  |  |   |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| <b>5</b>  |  |  |   |  |  |  |   |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| OBSERVACIONES   |  |  | LA MÁQUINA NO PUEDE CONTINUAR EXCAVANDO DEBIDO A LA DUREZA DEL MATERIAL.  |  |  |  |   |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| Vº Bº   |  |  |   |  |  |  |   |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |  |  | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA  |  |  |  |   |  |                             |  |                           |  |                                  |  |                       |  |



|   |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|--|--|-------------------|--|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 542.746<br>Y= 4.799.717<br>Z= 119 |                   | <b>CATA C-11</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 12/05/00  |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-17118                                  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>  |  | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                             | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| <b>0</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   |                 | 0,60                   |   | TIERRA VEGETAL DE COLOR NEGRO CON GRANDES BOLOS DE GRANITO.                                  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>1</b>  |                 | 0,60                   |   | ARENA CON GRUESOS TAMAÑO GRAVA Y BOLO, QUE CONSTITUYE UN GRANITO MUY METEORIZADO (GRADO IV). |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   |                 | 1,00                   |   |  |  |                   | ES-10439                               | S                    |                    |                           |                |
| <b>2</b>  |                 | 1,60                   |   | GRANITO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        |   | FIN CALICATA 1,6 m   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>3</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>4</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>5</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONES   |                 |                        |   | LA MÁQUINA NO PUEDE CONTINUAR EXCAVANDO DEBIDO A LA DUREZA DEL MATERIAL.                     |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |

|   |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|--|--|-------------------|--|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 542.880<br>Y= 4.799.773<br>Z= 127 |                   | <b>CATA C-12</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 12/05/00  |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-17119                                  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>  |  | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                             | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| <b>0</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   |                 | 0,60                   |   | TIERRA VEGETAL DE COLOR NEGRUZO CON BLOQUES GRANDES.   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>1</b>  |                 | 0,60                   |   | ARENA LIMOSA CON GRUESOS, QUE CONSTITUYE UN GRANITO MUY METEORIZADO (GRADO IV). LOS GRUESOS PARTEN FÁCILMENTE CON LA MANO. COLOR BEIGE. HACIA EL FONDO ES MÁS COMPACTO Y DE COLOR MÁS CLARO. |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>2</b>  |                 | 2,60                   |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>3</b>  |                 | 3,20                   |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>4</b>  |                 |                        |   | FIN CALICATA 3,2 m   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>5</b>  |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONES   |                 |                        |   | LA RETROEXCAVADORA NO PUEDE SEGUIR PROFUNDIZANDO LIMITADA POR LA LONGITUD DE SU BRAZO, PERO MUESTRA DIFICULTAD PARA RIPAR EL FONDO.  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |



|   |                 |                        |   |   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|---|---|--|-------------------|--|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |   | <b>COORDENADAS</b><br>X= 543.032<br>Y= 4.799.918<br>Z= 143,5 |                   | <b>CATA C-13</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 12/05/00  |   | <b>Nº REG.:</b> ESI-17120                                    |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  |  | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                             | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| <b>0</b>  |                 |                        |   |   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>1</b>  | 0,40            | 0,40                   |    | TIERRA VEGETAL DE COLOR NEGRO CON GRANDES BLOQUES SUELTOS DE GRANDIORITA.                                   | ES-10441   | S                 |  |                      |                    |                           |                |
|   | 0,90            | 0,50                   |    | ARENA CON ALGUNAS GRAVAS. COLOR OCRE. CONSTITUYE UN GRANITO COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V).            |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   | 1,50            |                        |    | ARENA LIMOSA CON ABUNDANTES GRUESOS, QUE CONSTITUYE UN GRANITO MUY METEORIZADO (GRADO IV). COLOR BLANCUZCO. |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   | 2,40            |                        |    | GRANITO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>2</b>  |                 |                        |   |   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>3</b>  |                 |                        |   |   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>4</b>  |                 |                        |   |   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>5</b>  |                 |                        |   |   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONE  |                 |                        |   | LA MÁQUINA NO PUEDE CONTINUAR DEBIDO A LA DUREZA DEL MATERIAL.  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |   |   |  |                   |  |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |   | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA  |  |                   |  |                      |                    |                           |                |



|   |  |  |   |  |  |                   |  |                           |                                  |                       |
|---|--|--|---|--|--|-------------------|--|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|
|  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 543.188<br>Y= 4.799.988<br>Z= 149                         |                   | <b>CATA C-14</b><br><br><b>HOJA Nº</b><br><br><b>Nº REG.:</b> ESI-17121  |                           |                                  |                       |
|   |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   |  | <b>INTERVALO MUESTRA</b>   | <b>MUESTRA Nº</b> | <b>ENSAYOS LAB. SI / NO</b>  | <b>VANE TEST (Kp/cm2)</b> | <b>PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2)</b> | <b>NIVEL FREATICO</b> |
| <b>0</b>  |  |  |   |  |  |                   |  |                           |                                  |                       |
| <b>1</b>  |  |  | 0,40 0,40   |  |  |                   | TIERRA VEGETAL, DE COLOR NEGRUZCO, CON GRANDES BLOQUES DE HASTA 2 m. DE LADO MAYOR.  |                           |                                  |                       |
| <b>2</b>  |  |  | 2,50  |  |  |                   | ARENA LIMOSA CON GRUESOS, QUE CONSTITUYE UN GRANITO DE COMPLETAMENTE METEORIZADO A MUY METEORIZADO (GRADOS V-IV). COLOR BLANQUECINO. |                           |                                  |                       |
| <b>3</b>  |  |  | 2,90  |  |  |                   | FIN CALICATA 2,9 m   |                           |                                  |                       |
| <b>4</b>  |  |  |   |  |  |                   |  |                           |                                  |                       |
| <b>5</b>  |  |  |   |  |  |                   |  |                           |                                  |                       |
| OBSERVACIONE  |  |  | LA RETROEXCAVADORA NO CONTIUA PROFUNDIZANDO LIMITADA POR LA LONGITUD DE SU BRAZO.   |  |  |                   |  |                           |                                  |                       |
| Vº Bº   |  |  |   |  |  |                   |  |                           |                                  |                       |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |  |  | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA  |  |  |                   |  |                           |                                  |                       |

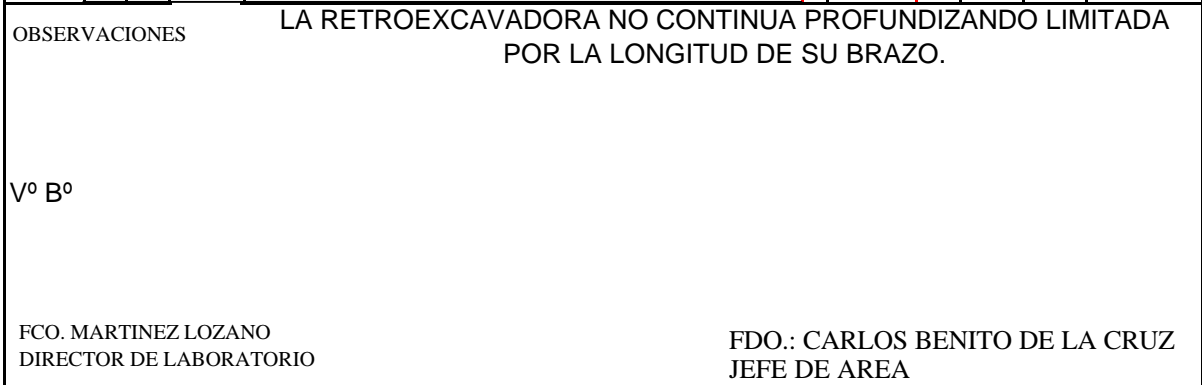
|   |                 |   |   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|---|---|--|--|--|---|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |   | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA   |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 543.334<br>Y= 4.800.144<br>Z= 145,8 |  | <b>CATA C-15</b><br><br><b>HOJA Nº</b><br><br><b>Nº REG.:</b> ESI-17122 |                      |                    |                           |                |
|   |                 |   | <b>FECHA:</b> 12/05/00  |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m)  | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO                                     |  | INTERVALO MUESTRA                              | MUESTRA Nº  | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| 0   |                 |   |   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| 1   | 1,20            |  | BLOQUES DE GRANITO CON MATRIZ ARENOSA, QUE CONSTITUYEN UN GRANITO MUY METEORIZADO (GRADO IV). CON ALGO DE TIERRA VEGETAL EN LOS CENTÍMETROS MÁS SUPERFICIALES. APARECEN ALGUNOS BLOQUES MODERADAMENTE METEORIZADOS (GRADO III). |  | ES-10443   |  | S   |                      |                    |                           |                |
| 2   | 1,20            |  | GRANITO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III ).   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| FIN CALICATA 1,2 m  |                 |   |   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| 3   |                 |   |   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| 4   |                 |   |   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| 5   |                 |   |   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONES   |                 |   |   | LA MÁQUINA NO PUEDE CONTINUAR EXCAVANDO DEBIDO A LA DUREZA DEL MATERIAL. |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |   |   |  |  |  |   |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |   |   |  |  | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA |   |                      |                    |                           |                |

|   |  |  |   |  |  |                   |   |                           |                                  |                       |
|---|--|--|---|--|--|-------------------|---|---------------------------|----------------------------------|-----------------------|
|    |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 543.523<br>Y= 4.800.256<br>Z= 129,5 |                   | <b>CATA C-16</b><br><br><b>HOJA Nº</b><br><br><b>Nº REG.:</b> ESI-17123 |                           |                                  |                       |
|   |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   |  | <b>INTERVALO MUESTRA</b>                                     | <b>MUESTRA Nº</b> | <b>ENSAYOS LAB. SI / NO</b>   | <b>VANE TEST (Kp/cm2)</b> | <b>PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2)</b> | <b>NIVEL FREATICO</b> |
| <b>0</b>  |  |  |   |  |  |                   |   |                           |                                  |                       |
| <div><div>0,50</div><div>0,50</div><div></div></div> |  |  | <b>BLOQUES, BOLOS Y GRAVAS DE GRANITO CON MATRIZ ARENOSA, CONSTITUYEN UN GRANITO MUY METEORIZADO (GRADO IV-III).</b>  |  |  | ES-10444          | S   |                           |                                  |                       |
| <div><div>1</div><div>2</div><div>3</div><div>4</div><div>5</div></div>   |  |  | <b>GRANITO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).</b><br><br><b>FIN CALICATA 0,5 m</b>  |  |  |                   |   |                           |                                  |                       |
| <b>OBSERVACIONES</b>  |  |  | <b>LA MÁQUINA NO PUEDE SEGUIR EXCAVANDO DEBIDO A LA DUREZA DE LA ROCA. HAY GRAN CANTIDAD DE AFLORAMIENTOS ROCOSOS EN LOS ALREDEDORES DE ESTE PUNTO.</b>                         |  |  |                   |   |                           |                                  |                       |
| <b>Vº Bº</b>  |  |  |   |  |  |                   |   |                           |                                  |                       |
| <b>FCO. MARTINEZ LOZANO</b><br><b>DIRECTOR DE LABORATORIO</b>   |  |  | <b>FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ</b><br><b>JEFE DE AREA</b>  |  |  |                   |   |                           |                                  |                       |

|  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
|--|--|--|---|--|--|--|--|--|--|--|--|---|--|--|------------|--|--|---------------------|--|--|--------------------|--|--|---------------------------|--|--|----------------|--|--|
|  |  |  | LOCALIZACION:<br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE A CORUÑA - ZONA OLEODUCTO<br><br>PETICIONARIO:<br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA |  |  | COORDENADAS<br><br>X=            543.701<br>Y=            4.800.327<br>Z=            144,8 |  |  | CATA       C-17<br><br>HOJA Nº                                 |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
|  |  |  |   |  |  | FECHA:       12/05/00  |  |  | Nº REG.:      ESI-17124  |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
| PROFUNDIDAD (m)  |  |  | ESPESOR DEL ESTRATO(m)  |  |  | CORTE LITOLÓGICO   |  |  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO                           |  |  | INTERVALO MUESTRA   |  |  | MUESTRA N° |  |  | ENSAYOS LAB. SI/ NO |  |  | VANE TEST (Kp/cm2) |  |  | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) |  |  | NIVEL FREÁTICO |  |  |
| 0  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
| 0,50   |  |  | 0,50  |  |  |  |  |  | TIERRA VEGETAL, DE COLOR MARRÓN-NEGRO, CON BLOQUES DE GRANITO. |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
| 1  |  |  | 1,00  |  |  | 0,50   |  |  |  |  |  | BLOQUES, BOLOS Y GRAVAS DE GRANITO CON ESCASA MATRIZ. CONSTITUYEN UN GRANITO METEORIZADO (GRADOS IV-III). |  |  | ES-10445   |  |  | S                   |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
| 2  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |  | GRANITO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).  |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
| 3  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
| 4  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
| 5  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
| OBSERVACIONES  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
| LA MÁQUINA NO PUEDE CONTINUAR DEBIDO A LA DUREZA DEL MATERIAL. |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
| Vº Bº  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |
| FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA                 |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |            |  |  |                     |  |  |                    |  |  |                           |  |  |                |  |  |

|   |                 |                        |  |   |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|--|---|--------------------------------------|-------------------|--|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA-ZONA OLEODUCTO.<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA. |   | <b>COORDENADAS</b><br>X=<br>Y=<br>Z= |                   | <b>CATA C-18</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        |  |   | <b>FECHA:</b> 12/5/00                |                   | <b>Nº REG.:</b> ESI-17215              |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO   | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   |                                      | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                             | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| <b>0</b>  |                 |                        |  |   |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        |   | GRANITO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).<br><br><b>AFORAMIENTO ROCOSO</b>                                     |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>1</b>  |                 |                        |  |   |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>2</b>  |                 |                        |  |   |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>3</b>  |                 |                        |  |   |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>4</b>  |                 |                        |  |   |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| <b>5</b>  |                 |                        |  |   |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONES   |                 |                        |  | AFLORAMIENTO DE ROCA EN SUPERFICIE. LA MÁQUINA RETROEXCAVADORA NO PUEDE SEGUIR RIPANDO LA ROCA DEBIDO A SU DUREZA.. |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |  |   |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |  | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA  |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |








|   |                 |                        |  |  |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
|---|-----------------|------------------------|--|--|--------------------------------------|-------------------|--|----------------------|--------------------|---------------------------|----------------|
|  |                 |                        | <b>LOCALIZACION:</b><br>I.G. EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.- ZONA OLEODUCTO.<br><b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA. |  | <b>COORDENADAS</b><br>X=<br>Y=<br>Z= |                   | <b>CATA C-19</b><br><br><b>HOJA Nº</b> |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        | <b>FECHA:</b> 12/5/00  |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-17216            |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO   | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   |                                      | INTERVALO MUESTRA | MUESTRA Nº                             | ENSAYOS LAB. SI / NO | VANE TEST (Kp/cm2) | PENETRO BOLSILLO (Kp/cm2) | NIVEL FREÁTICO |
| 0   |                 |                        |  |  |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
|   |                 |                        |   | GRANITO MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III).   |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| 1   |                 |                        |  | AFLORAMIENTO ROCOSO.   |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| 2   |                 |                        |  |  |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| 3   |                 |                        |  |  |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| 4   |                 |                        |  |  |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| 5   |                 |                        |  |  |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| OBSERVACIONES   |                 |                        |  | AFLORAMIENTO DE ROCA EN SUPERFICIE. LA MÁQUINA RETROEXCAVADORA NO PUEDE SEGUIR RIPANDO LA ROCA DEBIDO A SU DUREZA. |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| Vº Bº   |                 |                        |  |  |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |
| FCO. MARTINEZ LOZANO<br>DIRECTOR DE LABORATORIO                                   |                 |                        |  | FDO.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ<br>JEFE DE AREA   |                                      |                   |  |                      |                    |                           |                |



#### **A.5. REGISTROS DE LOS SONDEOS MECÁNICOS**

#### **A.5.1. SONDEOS REALIZADOS EN LA ZONA DE EXCAVACIÓN**

|                 |                  |
|-----------------|------------------|
| <b>SONDEO</b>   | <b>S: V-1</b>    |
| <b>HOJA N°</b>  | <b>1 DE 5</b>    |
|                 |                  |
| <b>N° REG.:</b> | <b>ESI-16923</b> |

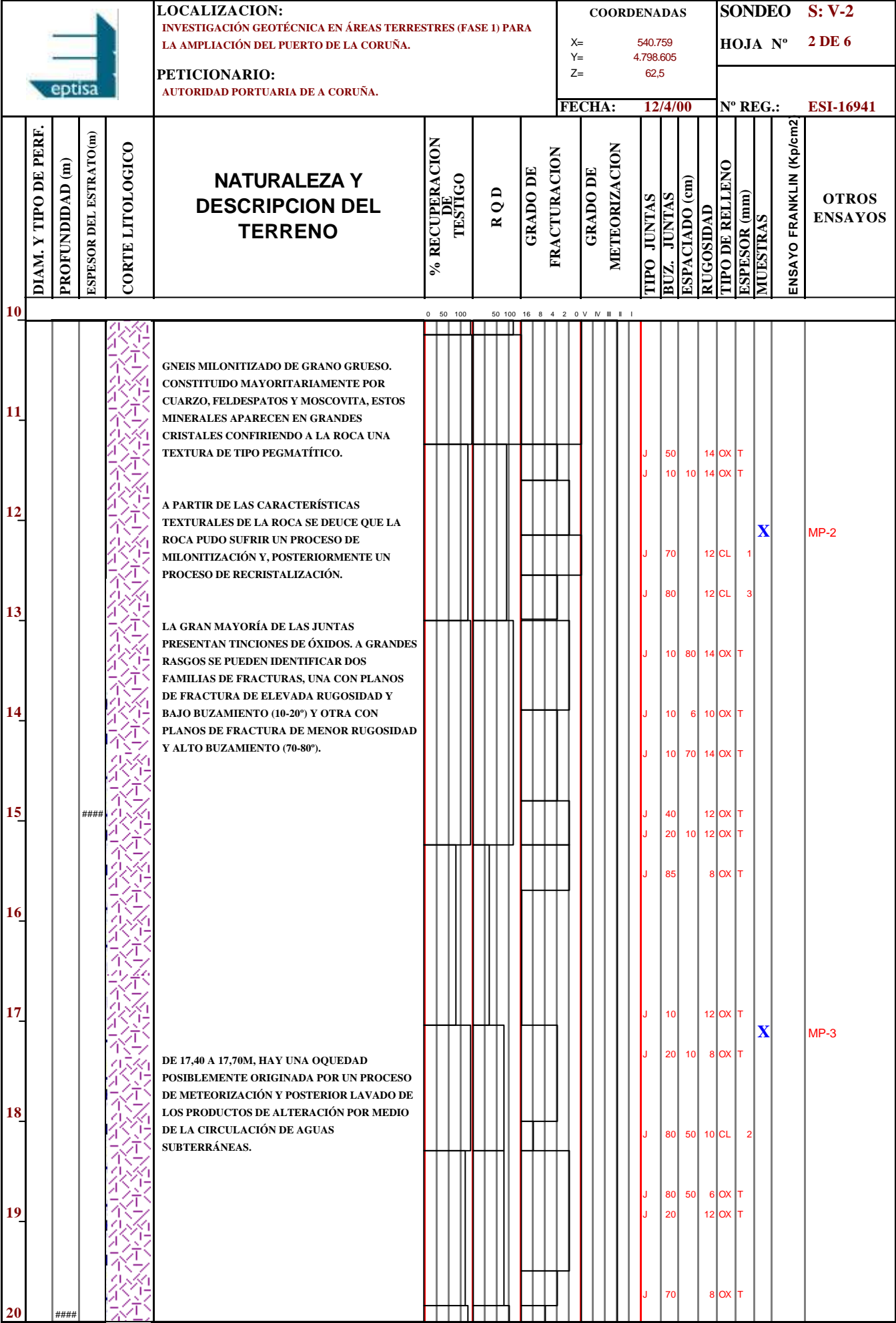
|  |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |               |
|--|-----------------|------------------------|---|---|---------------------------|-------|-----------------------|---|-------------|-------------|----------------|---|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|       |                 |                        |   | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.   |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.547<br>Y= 4.798.409<br>Z= 48 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-1</b><br><b>HOJA N° 2 DE 5</b> |                 |              |          |                          |               |
|  |                 |                        |   | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 10/4/00                                     |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-16923                     |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERE.  | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                    | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                     | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
| <div> <div>10</div> <div>0 50 100</div> <div>50 100 16 8 4 2 0 V IV III I</div> </div> |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |               |
| 11   |                 | 3,10                   |   | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO).<br><br>SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO INCIPIENTE MARCADO POR INTERCALACIONES DE ESPESOR MILIMÉTRICO O CENTIMÉTRICO DONDE SE CONCENTRAN MINERALES LEUCOCRÁTICOS (PRINCIPALMENTE CUARZO Y FELDESPATOS), EN CONTRASTE CON EL COLOR DOMINANTE DE LA ROCA VERDE GRISÁCEO. ESTAS BANDAS APARECEN CRENLADAS EVIDENCIANDO LA ACTUACIÓN DE VARIAS FASES DE DEFORMACIÓN. |                           |       |                       |   | J 20        | 10          | OX             | 1   |                 |              |          |                          |               |
| 12   |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   | E 60        | 8           | OX             | 1   |                 |              |          |                          |               |
| 13   | ####            |                        |   |   |                           |       |                       |   | J 80        | 8           | OX             | 2   |                 |              |          |                          |               |
| 14   |                 | 1,10                   |  | GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS (GNEIS MILONÍTICO DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA), CON TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MEDIO. LA ROCA ESTÁ MODERADAMENTE METEORIZADA (GRADO III).  |                           |       |                       |   | J 20 70     | 12          | CL             | 2   |                 |              |          |                          |               |
| 15   |                 | 0,30                   |  | PARAGNEIS MUY METEORIZADO (GRADO IV).   |                           |       |                       |   | J 20        | 10          |                |   |                 |              |          |                          |               |
| 16   | ####            | 0,50                   |  | GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS (GNEIS MILONÍTICO DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA).   |                           |       |                       |   | J 10        | 8           | OX             | 1   |                 |              |          |                          |               |
| 17   |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   | J 60        | 8           | OX             | 1   |                 |              |          |                          |               |
| 18   |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   | E 60        | 6           | OX             | 2   |                 |              |          |                          |               |
| 19   |                 | 5,00                   |  | PARAGNEIS ANFIBÓLICO CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA.<br><br>SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO INCIPIENTE MARCADO POR INTERCALACIONES DE ESPESOR MILIMÉTRICO O CENTIMÉTRICO DONDE SE CONCENTRAN MINERALES LEUCOCRÁTICOS (PRINCIPALMENTE CUARZO Y FELDESPATOS), EN CONTRASTE CON EL COLOR DOMINANTE DE LA ROCA VERDE GRISÁCEO. ESTAS BANDAS APARECEN CRENLADAS EVIDENCIANDO LA ACTUACIÓN DE VARIAS FASES DE DEFORMACIÓN.      |                           |       |                       |   | J 70        | 4           | OX             | 1   |                 |              |          |                          |               |
| 20   |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   | J 50 10     | 6           | OX             | 1   |                 |              |          |                          |               |
| 21   | ####            |                        |   | PARAGNEIS ANFIBÓLICO CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA.   |                           |       |                       |   | E 85 70     | 6           | OX             | T   |                 |              |          |                          |               |
| 22   |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   | J 70        | 12          | CL             | 1   |                 |              |          |                          |               |
| 23   |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   | E 70        | 12          | CL             | 1   |                 |              |          |                          |               |
| 24   |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   | J 80        | 8           | OX             | 1   |                 |              |          |                          |               |
| 25   |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   | J 20        | 6           | OX             | 1   |                 |              |          |                          |               |
| 26   |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   | J 50        | 8           | OX             | 1   |                 |              |          |                          |               |
| 27   |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   | E 70        | 5           | 12             | CL  | 1               |              |          |                          |               |
| 28   |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   | E 70        | 12          | CL             | 1   |                 |              |          |                          |               |
| 29   |                 |                        |   |   |                           |       |                       |   | J 50        | 8           | CL             | 2   |                 |              |          |                          |               |
| 30   | ####            |                        |  | ANFIBOLITA.   |                           |       |                       |   | J 85        | 10          | OX             | T   |                 |              |          |                          |               |

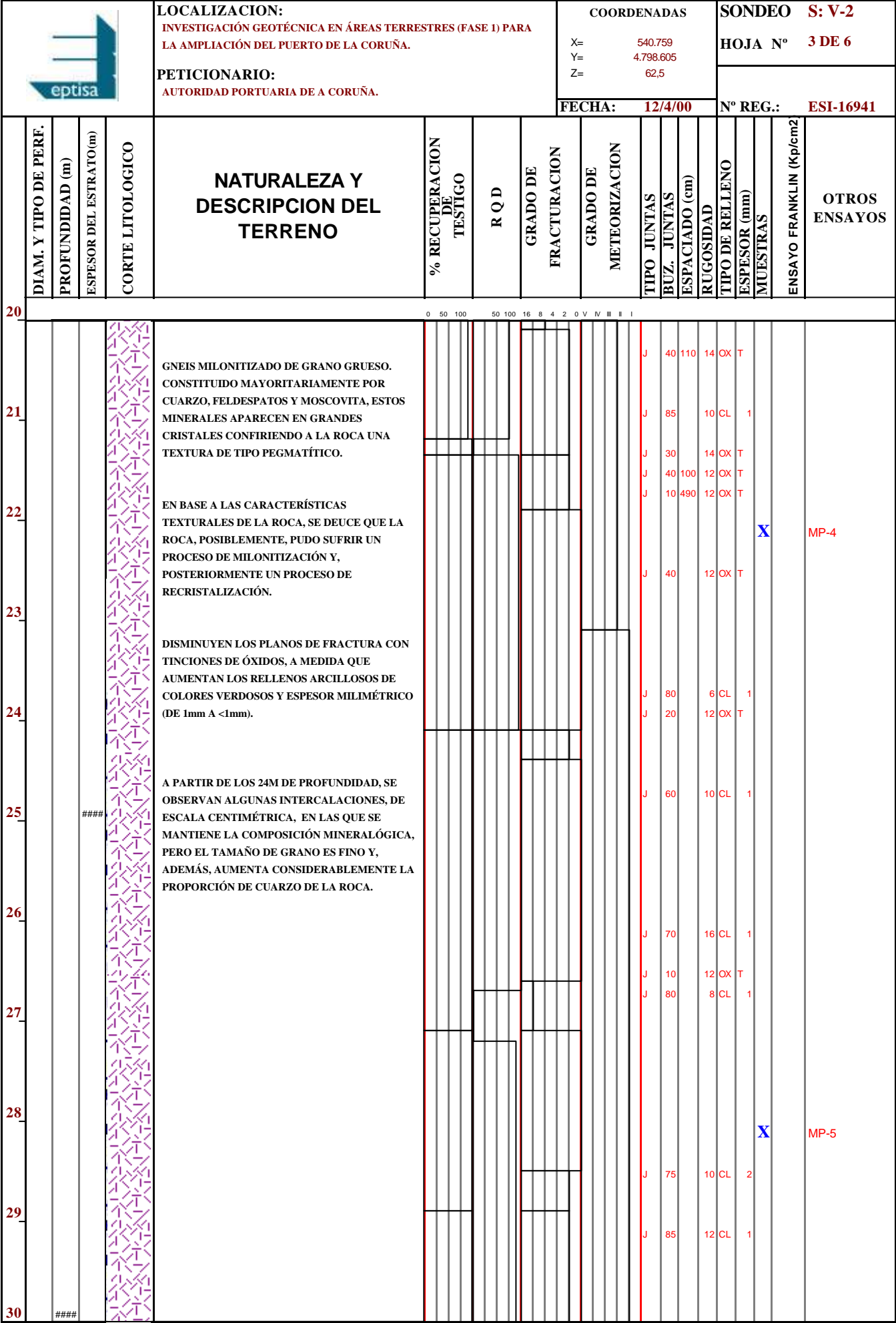
| DIAM. Y TIPO DE PERF. |      | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|-----------------------|------|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
| 20                    |      |                 |                        |                  | ROCA METAMÓRFICA FOLIADA, DE GRANO FINO Y COLOR GRIS VERDOSO.   |                           |       |                       |                        | E           | 80          | 10             | 8 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 21                    |      |                 |                        |                  | DESDE EL PUNTO DE VISTA PETROGRÁFICO, SE PUEDE CLASIFICAR COMO UNA ANFIBOLITA CON TEXTURA MILONÍTICA.   |                           |       |                       |                        | E           | 80          |                | 10 CL     | 1               |              |          |                          |               |
| 22                    |      | 3,70            |                        |                  |   |                           |       |                       |                        | E           | 80          |                | 10 CL     | 1               |              |          |                          |               |
|                       |      |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |                        | J           | 40          |                | 8 CL      | 1               |              |          |                          |               |
|                       |      |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |                        | J           | 65          |                | 6 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 23                    |      |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |                        | J           | 85          |                | 4 CL      | 1               |              |          |                          |               |
|                       |      |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |                        | J           | 10          | 20             | 8 CL      | 1               |              |          |                          |               |
|                       |      |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |                        | J           | 70          |                | 8 CL      | 1               |              |          |                          |               |
|                       |      |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |                        | E           | 70          | 10             | 6 CL      | 1               |              |          |                          |               |
|                       |      |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |                        | J           | 70          | 40             | 2 OX      | 1               |              |          |                          |               |
|                       |      |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |                        | J           | 70          |                | 4 OX      | 2               |              |          |                          |               |
| 24                    |      |                 |                        |                  | PARAGNEIS ANFIBÓLICO CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA.   |                           |       |                       |                        | J           | 10          | 20             | 8 OX      | T               |              |          |                          |               |
|                       |      |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |                        | J           | 10          | 20             | 6 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 25                    |      |                 |                        |                  | SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO INCIPIENTE MARCADO POR INTERCALACIONES DE ESPESOR MILIMÉTRICO O CENTIMÉTRICO DONDE SE CONCENTRAN MINERALES LEUCOCRÁTICOS                                       |                           |       |                       |                        | J           | 50          |                | 8 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 26                    |      | 3,50            |                        |                  | (PRINCIPALMENTE CUARZO Y FELDESPATOS), EN CONTRASTE CON EL COLOR DOMINANTE DE LA ROCA VERDE GRISÁCEO. ESTAS BANDAS APARECEN CRENLADAS EVIDENCIANDO LA ACTUACIÓN DE VARIAS FASES DE DEFORMACIÓN. |                           |       |                       |                        | J           | 70          |                | 5         |                 |              |          |                          |               |
|                       |      |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |                        | J           | 50          |                | 8 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 27                    |      |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |                        | E           | 55          | 100            | 4 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 28                    | #### |                 |                        |                  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CONSTITUIDO FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATO Y MOSCOVITA, COMO MINERAL ACCESORIO SE OBSERVA GRANATE.   |                           |       |                       |                        | E           | 60          |                | 8 OX      | T               |              |          |                          |               |
| 29                    | #### | 1,40            |                        |                  | TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.  |                           |       |                       |                        | J           | 20          |                | 8         |                 |              |          |                          |               |
| 30                    | #### |                 | 0,80                   |                  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO).  |                           |       |                       |                        | E           | 70          |                | 10 CL     | 1               |              |          |                          |               |


| DIAM. Y TIPO DE PERF. |  | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D  | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|-----------------------|--|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|--------|-----------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
| 30                    |  |                 |                        |                  |   | 0 50 100                  | 50 100 | 16 8 4 2 0            | V IV III II I          |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 31                    |  |                 |                        |                  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO).  |                           |        |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 32                    |  |                 |                        |                  | SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO INCIPIENTE MARCADO POR INTERCALACIONES DE ESPESOR MILIMÉTRICO O CENTIMÉTRICO DONDE SE CONCENTRAN MINERALES LEUCOCRÁTICOS (PRINCIPALMENTE CUARZO Y FELDESPATOS), EN CONTRASTE CON EL COLOR DOMINANTE DE LA ROCA VERDE GRISÁCEO. ESTAS BANDAS APARECEN CRENLADAS EVIDENCIANDO LA ACTUACIÓN DE VARIAS FASES DE DEFORMACIÓN. |                           |        |                       |                        |             |             |                |           |                 |              | X        | MP-6                     |               |
| 33                    |  |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 34                    |  |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 10          | 200            | 8         | CL              | 1            |          |                          |               |
| 35                    |  |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 20          | 10             | 10        | CL              | 1            |          |                          |               |
| 36                    |  |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | E           | 50          | 120            | 6         | CL              | 1            |          |                          |               |
| 37                    |  |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 10          |                | 8         |                 |              |          |                          | DIR.-E: 200   |
| 38                    |  |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          | MP-7          |
| 39                    |  |                 |                        |                  | GNEIS DE GRANO GRUESO CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.  |                           |        |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 40                    |  |                 |                        |                  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO).  |                           |        |                       |                        | E           | 65          | 30             | 6         | CL              | 1            |          |                          |               |

[illegible]

[illegible]


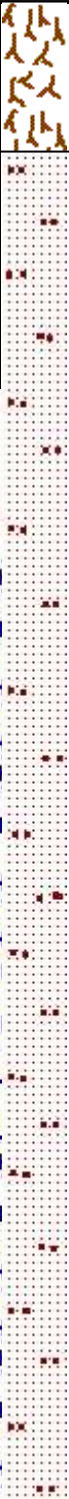





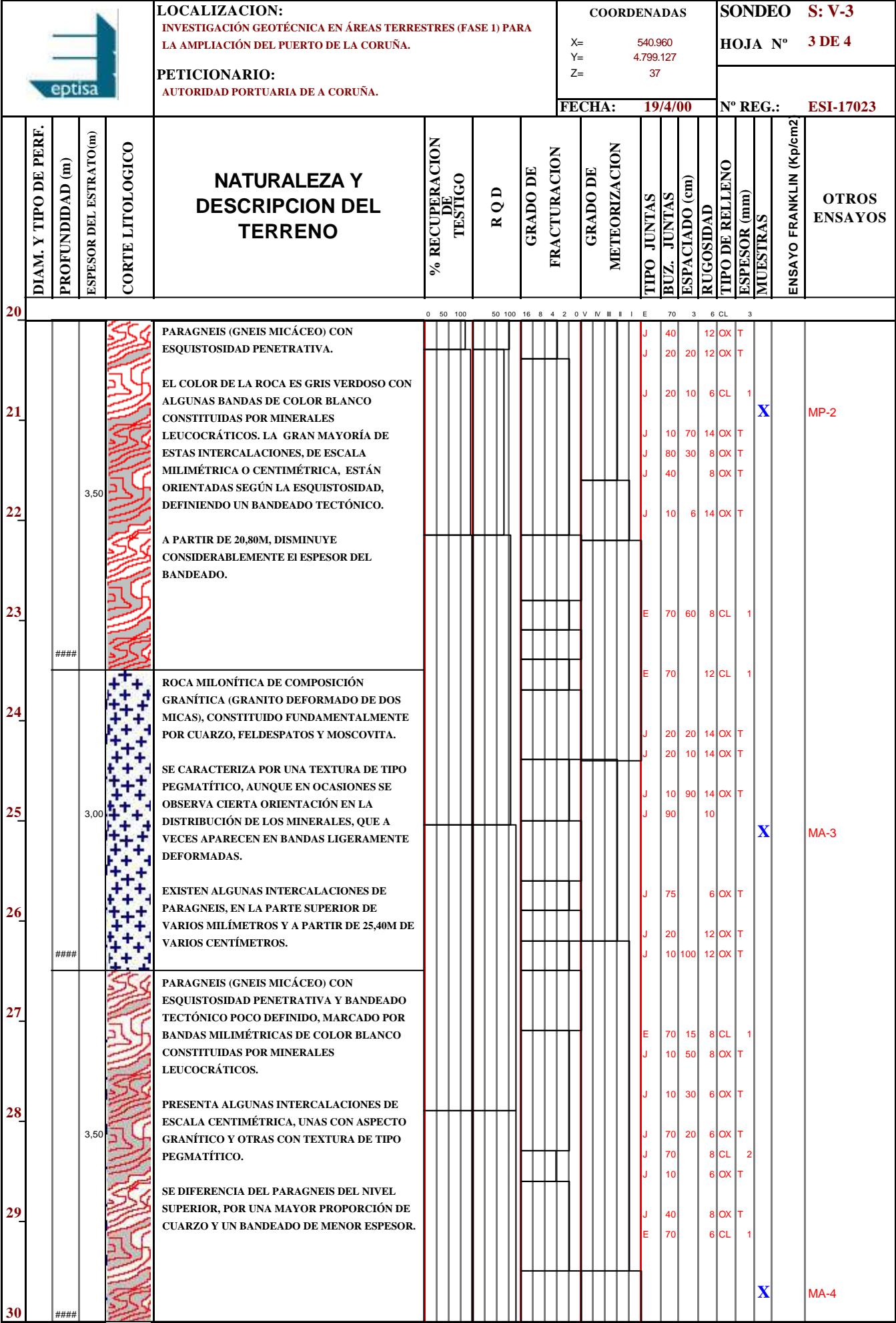
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|---|--|--|--|---|--|--|--|---|--|------------------|--|---|--|---------------------------------------|--|------------------------|--|------------------------|--|---------------------------|--|----------------------|--|----------------------------|--|-------------------------|--|---------------------|--|-------------------------------------|--|------------------------------|--|
|    |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.  |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.759<br>Y= 4.798.605<br>Z= 62,5 |  |                  |  | <b>SONDEO S: V-2</b><br><b>HOJA N° 4 DE 6</b> |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |  |  |  | <b>FECHA:</b> 12/4/00                                       |  |                  |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-16941                     |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <div>NATURALEZA Y<br/>DESCRIPCION DEL<br/>TERRENO</div>   |  |  |  | <div>% RECUPERACION<br/>DE<br/>TESTIGO</div>                |  | <div>R Q D</div> |  | <div>GRADO DE<br/>FRACTURACION</div>          |  | <div>GRADO DE<br/>METEORIZACION</div> |  | <div>TIPO JUNTAS</div> |  | <div>BUZ. JUNTAS</div> |  | <div>ESPACIADO (cm)</div> |  | <div>RUGOSIDAD</div> |  | <div>TIPO DE RELLENO</div> |  | <div>ESPESOR (mm)</div> |  | <div>MUESTRAS</div> |  | <div>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</div> |  | <div>OTROS<br/>ENSAYOS</div> |  |
| 30  |  |  |  |   |  |  |  | 0 50 100  |  | 50 100           |  | 16 8 4 2                                      |  | 0 V IV III II I                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  | <div>####</div> <div>GNEIS MILONITIZADO DE GRANO GRUESO.<br/>CONSTITUIDO MAYORITARIAMENTE POR<br/>CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, ESTOS<br/>MINERALES APARECEN EN GRANDES<br/>CRISTALES CONFIRIENDO A LA ROCA UNA<br/>TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.</div> <div>EN BASE A LAS CARACTERÍSTICAS<br/>TEXTURALES DE LA ROCA, SE DEDUCE QUE LA<br/>ROCA, POSIBLEMENTE, PUDO SUFRIR UN<br/>PROCESO DE MILONITIZACIÓN Y,<br/>POSTERIORMENTE UN PROCESO DE<br/>RECRISTALIZACIÓN.</div> <div>DE 30,80 A 42,00M, LA ROCA ESTÁ<br/>FUERTEMENTE TECTONIZADA. ESTE TRAMO SE<br/>CARACTERIZA POR UN ALTO GRADO DE<br/>FRACTURACIÓN Y UNA INTESA<br/>METEORIZACIÓN, PATENTE EN ALGUNOS<br/>PLANOS DE FRACTURA DONDE SE ACUMULAN<br/>MATERIALES ARCILLOSOS, DE COLOR VERDE<br/>GRISÁCEO O VERDE AMARILLENTO, CON<br/>ESPESORES DE HASTA 2cms.</div> <div>SE HAN OBSERVADO ALGUNAS PEQUEÑAS<br/>CAVIDADES ( 1 Ó 2cms) RELLENAS<br/>PARCIALMENTE POR RECRECIMIENTOS DE<br/>CUARZO EN FORMA DE CRISTALES<br/>POLIGONALES.</div> |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  | J                      |  | 80                     |  | 500                       |  | 12                   |  | CL                         |  | 1                       |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 31  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 32  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  |                        |  | J                      |  | 50                        |  |                      |  | 12                         |  | CL                      |  | 1                   |  |                                     |  |                              |  |
| 33  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 34  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  |                        |  | J                      |  | 80                        |  | 240                  |  | 12                         |  | CL                      |  | 20                  |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  |                        |  | J                      |  | 85                        |  |                      |  | 12                         |  | CL                      |  | 10                  |  |                                     |  |                              |  |
| 35  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  |                        |  | J                      |  | 70                        |  | 140                  |  | 10                         |  | CL                      |  | 5                   |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  |                        |  | J                      |  | 85                        |  |                      |  | 12                         |  | CL                      |  | 10                  |  |                                     |  |                              |  |
| 36  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 37  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  |                        |  | J                      |  | 70                        |  | 160                  |  | 10                         |  | CL                      |  | 5                   |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  | J                                     |  | 80                     |  | 40                     |  | 8                         |  | CL                   |  | 4                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 38  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  | J                                     |  | 80                     |  | 140                    |  | 10                        |  | CL                   |  | 2                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 39  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 40  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  | J                                     |  | 70                     |  | 50                     |  | 14                        |  | CL                   |  | 2                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |

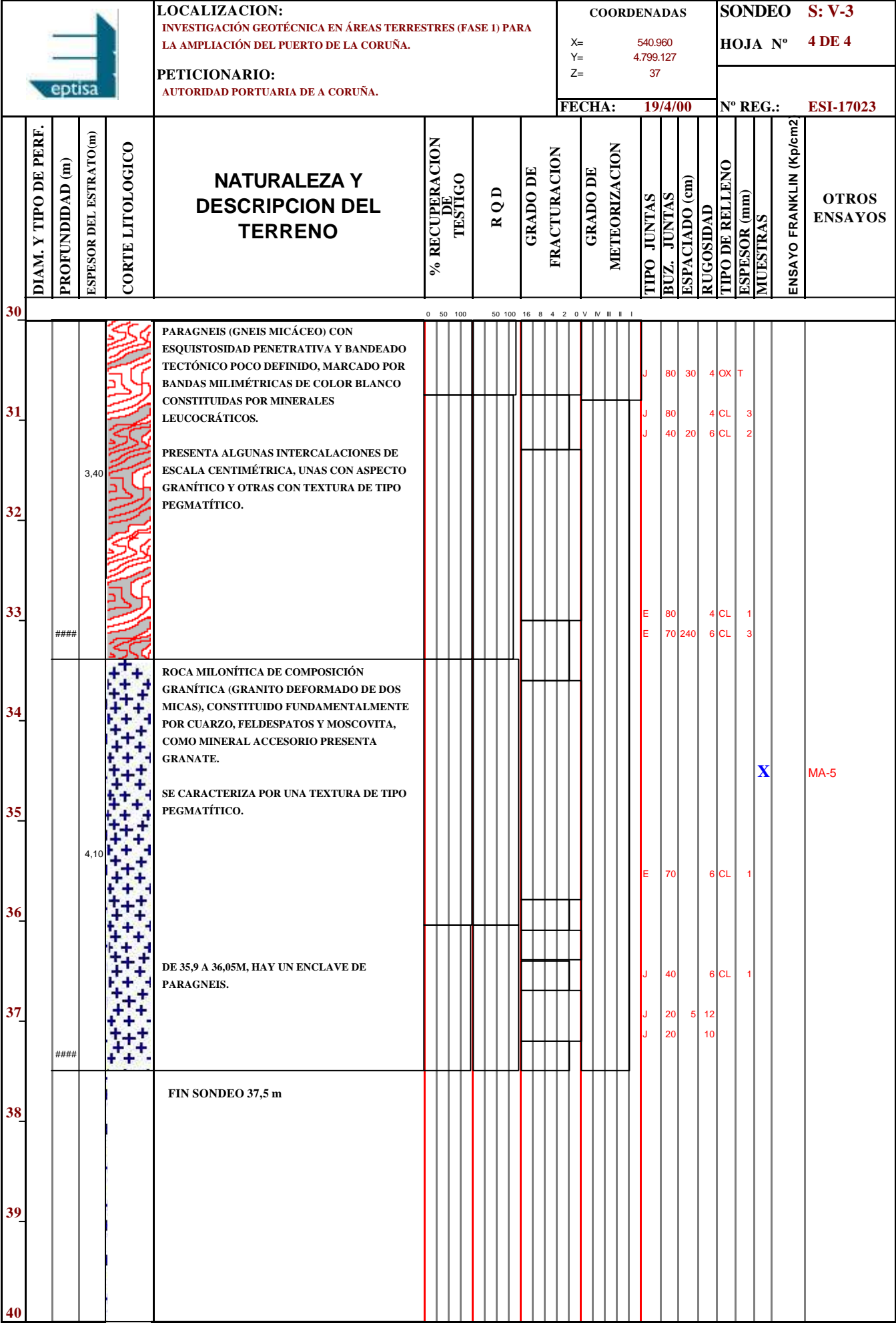
[illegible]

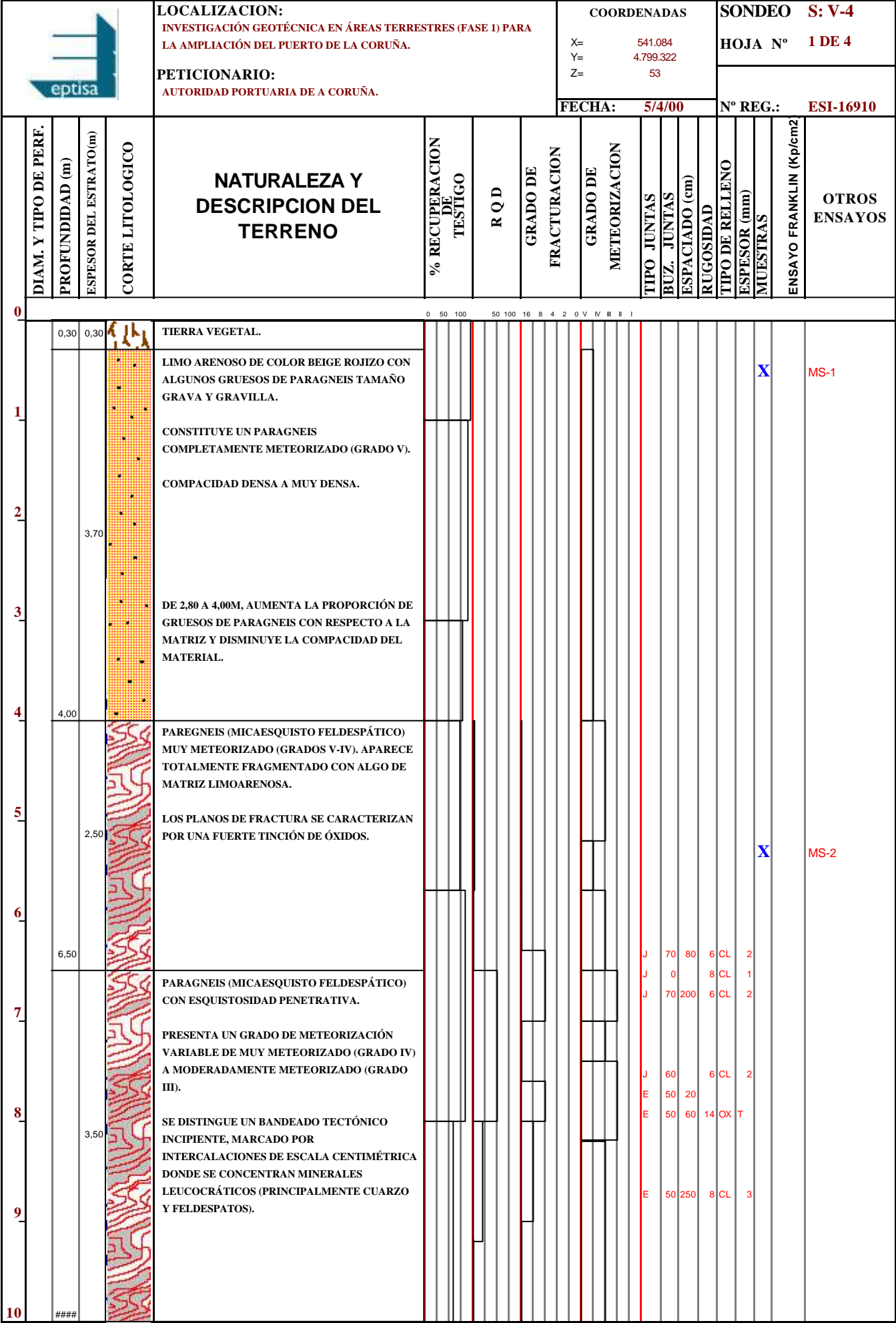
[illegible]


|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|---|------------------------|-------------------------------|--|---|----------------------------------|--------------|------------------------------|---|--------------------|--------------------|-----------------------|---|------------------------|---------------------|-----------------|---------------------------------|----------------------|
|  |                        |                               |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                                  |              |                              | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.960<br>Y= 4.799.127<br>Z= 37 |                    |                    |                       | <b>SONDEO S: V-3</b><br><b>HOJA Nº 1 DE 4</b> |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                                  |              |                              | <b>FECHA: 19/4/00</b>                                     |                    |                    |                       | <b>Nº REG.: ESI-17023</b>                     |                        |                     |                 |                                 |                      |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>  | <b>PROFUNDIDAD (m)</b> | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b> | <b>CORTE LITOLÓGICO</b>  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b> | <b>R Q D</b> | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> | <b>GRADO DE METEORIZACION</b>                             | <b>TIPO JUNTAS</b> | <b>BUZ. JUNTAS</b> | <b>ESPACIADO (cm)</b> | <b>RUGOSIDAD</b>                              | <b>TIPO DE RELLENO</b> | <b>ESPESOR (mm)</b> | <b>MUESTRAS</b> | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> | <b>OTROS ENSAYOS</b> |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| <div>0</div> <div>0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I</div>                  |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 0   | 1                      | 1,00                          |  | TIERRA VEGETAL CONSTITUIDA POR ARENA LIMOSA CON ALGUNOS GRUESOS. COLOR NEGRO.   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 1   | 2                      | 1,00                          |  | ARENA LIMOSA O LIMO ARENOSO DE COLOR BEIGE OSCURO. CONSTITUYE UN PARAGNEIS COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V).           |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 2   | 3                      |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 3   | 4                      |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 4   | 5                      |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 5   | 6                      |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 6   | 7                      |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 7   | 8                      |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 8   | 9                      |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 9   | 10                     | 9,00                          |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 10  |                        | ####                          |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |

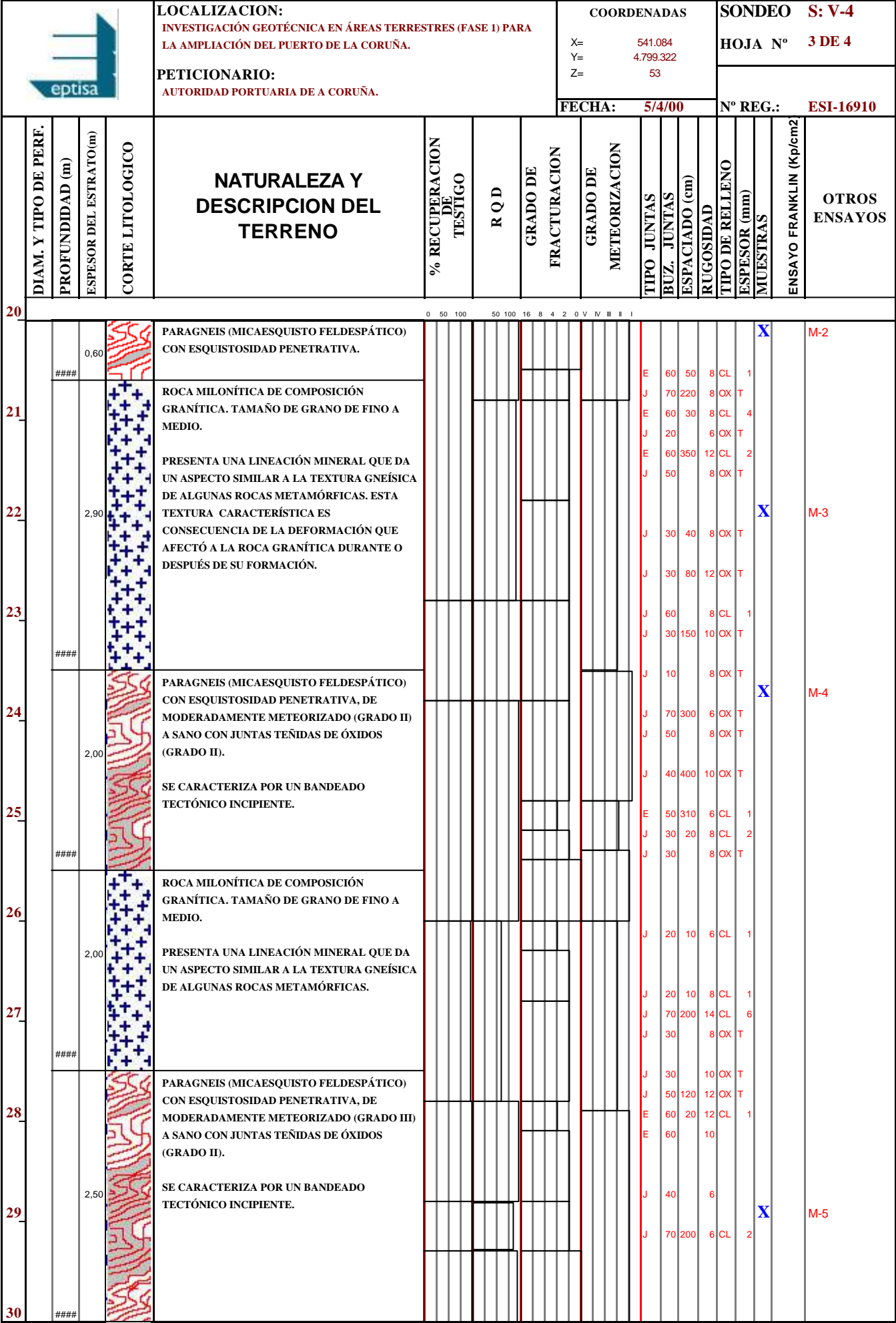
|   |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|---|--------------|------------------------------|-------------------------------|---|--------------------|-----------------------|------------------|------------------------|---------------------|-----------------|---------------------------------|----------------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
|    |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.   |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.960<br>Y= 4.799.127<br>Z= 37 |              |                              |                               | <b>SONDEO S: V-3</b><br><b>HOJA N° 2 DE 4</b> |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  | <b>FECHA:</b> 19/4/00                                     |              |                              |                               | <b>N° REG.:</b> ESI-17023                     |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>  |  |  |  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b>                          | <b>R Q D</b> | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> | <b>GRADO DE METEORIZACION</b> | <b>TIPO JUNTAS</b>                            | <b>BUZ. JUNTAS</b> | <b>ESPACIADO (cm)</b> | <b>RUGOSIDAD</b> | <b>TIPO DE RELLENO</b> | <b>ESPESOR (mm)</b> | <b>MUESTRAS</b> | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> | <b>OTROS ENSAYOS</b> |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 10  |  |  |  | 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I   |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 11  |  |  |  | ARENA LIMOSA O LIMO ARENOSO DE COLOR BEIGE OSCURO QUE CONSTITUYE UN PARAGNEIS COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V).   |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 12  |  |  |  | PARAGNEIS (GNEIS MICÁCEO) CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA .<br><br>EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS. LA GRAN MAYORÍA DE ESTAS INTERCALACIONES ESTÁN ORIENTADAS SEGÚN LA ESQUISTOSIDAD Y SON DE ESCALA MILIMÉTRICA O CENTIMÉTRICA. |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 10 50 12 CL 3      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 13  |  |  |  | SE RECONOCEN GLÁNDULAS DISPERSAS FORMADAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS.   |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | E 70 12 SP 5         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 14  |  |  |  | EN GENERAL, LOS PLANOS DE FRACTURA SE CARACTERIZAN POR FUERTES TINCIONES DE ÓXIDOS, O BIEN, POR RELLENOS ARCILLOSOS O ARENOSOS DE ESCASO ESPESOR.  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | E 50 14 CL 2         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 15  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 10 18 OX T         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 16  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | E 70 20 12 SP 2      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 17  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 30 60 14 OX 2      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 18  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 10 60 14 CL 2      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 19  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 30 12 SP 3         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 20  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | E 70 30 8 CL 2       |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 21  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 90 14 OX T         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 22  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | E 70 15 8 CL 2       |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 23  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | E 70 15 12 OX T      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 24  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 20 8 OX T          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 25  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | E 60 15 12 CL 2      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 26  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 85 8 OX T          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 27  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | E 60 40 8 CL 1       |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 28  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 20 12 OX T         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 29  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 70 150 12 CL 1     |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 30  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 70 16 OX T         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 31  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 32  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 30 12 OX T         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 33  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | E 70 10 8 SP 2       |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 34  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 50 10 OX T         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 35  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 70 14 OX T         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 36  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | E 70 20 14 OX T      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 37  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 20 12 OX T         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 38  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 60 14 CL 1         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 39  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | E 80 20 6 CL 1       |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 40  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 30 12 OX T         |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 41  |  |  |  |  |  |  |  |   |              |                              |                               |   |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J 80 20 10 OX T      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

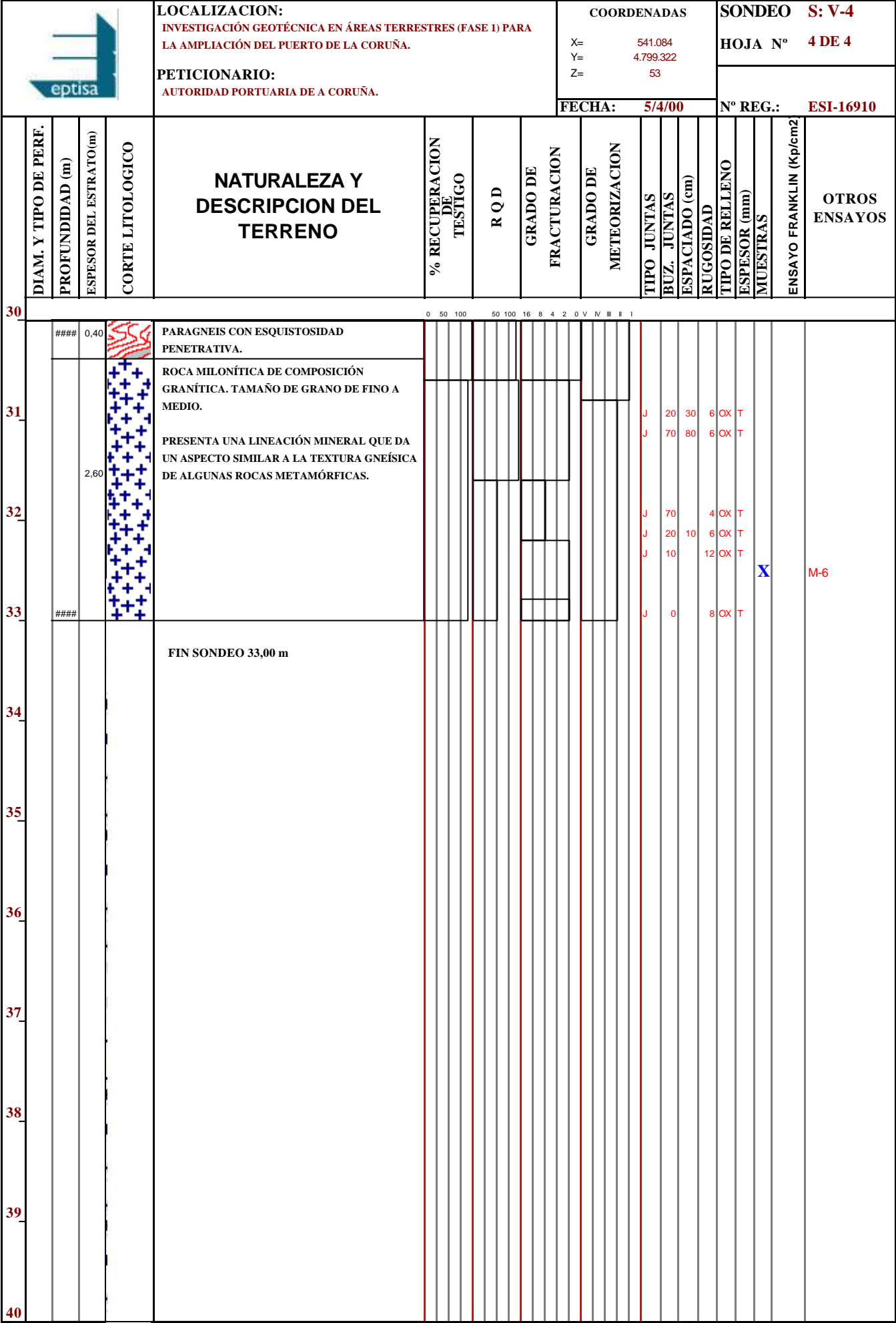





















|  |                        |                               |                         |  |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|--|------------------------|-------------------------------|-------------------------|--|----------------------------------|--------------|------------------------------|---|--------------------|--------------------|-----------------------|---|------------------------|---------------------|-----------------|---------------------------------|----------------------|
|   |                        |                               |                         | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                                  |              |                              | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.084<br>Y= 4.799.322<br>Z= 53 |                    |                    |                       | <b>SONDEO S: V-4</b><br><b>HOJA N° 2 DE 4</b> |                        |                     |                 |                                 |                      |
|  |                        |                               |                         | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |                                  |              |                              | <b>FECHA:</b> 5/4/00                                      |                    |                    |                       | <b>N° REG.:</b> ESI-16910                     |                        |                     |                 |                                 |                      |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>   | <b>PROFUNDIDAD (m)</b> | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b> | <b>CORTE LITOLOGICO</b> | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b> | <b>R Q D</b> | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> | <b>GRADO DE METEORIZACION</b>                             | <b>TIPO JUNTAS</b> | <b>BUZ. JUNTAS</b> | <b>ESPACIADO (cm)</b> | <b>RUGOSIDAD</b>                              | <b>TIPO DE RELLENO</b> | <b>ESPESOR (mm)</b> | <b>MUESTRAS</b> | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> | <b>OTROS ENSAYOS</b> |
|  |                        |                               |                         |  |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
| <div><div>10</div><div>0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I</div><div><div>11</div><div>PARAGNEIS (MICAESQUISTO FELDESPÁTICO)<br/>CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA.</div><div><div>J</div><div>70</div><div>60</div><div>6</div><div>CL</div><div>1</div></div></div><div><div>12</div><div>PRESENTA UN GRADO DE METEORIZACIÓN<br/>VARIABLE DE MODERADAMENTE<br/>METEORIZADO (GRADO III) A SANO CON<br/>JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS (GRADO II), CON<br/>ALGUNAS INTERCALACIONES DECIMÉTRICAS<br/>DE ROCA MUY METEORIZADA (GRADO IV).</div><div><div>J</div><div>70</div><div>120</div><div>8</div><div>OX</div><div>T</div></div><div><div>E</div><div>50</div><div>50</div><div>6</div><div>CL</div><div>2</div></div></div><div><div>13</div><div>SE DISTINGUE UN BANDEADO TECTÓNICO<br/>INCIPIENTE, MARCADO POR<br/>INTERCALACIONES DE ESCALA CENTIMÉTRICA<br/>DONDE SE CONCENTRAN MINERALES<br/>LEUCOCRÁTICOS (PRINCIPALMENTE CUARZO<br/>Y FELDESPATOS).</div><div><div>J</div><div>30</div><div>50</div><div>8</div><div>OX</div><div>T</div></div><div><div>J</div><div>10</div><div>200</div><div>10</div><div>OX</div><div>T</div></div><div><div>J</div><div>70</div><div>130</div><div>10</div><div>OX</div><div>T</div></div><div><div>E</div><div>50</div><div>30</div><div>8</div><div>OX</div><div>T</div></div></div><div><div>14</div><div>SON FRECUENTES LAS INTERCALACIONES DE<br/>ASPECTO GRANÍTICO Y ESPESOR<br/>COMPENDIDO ENTRE 1 Y 10CMS.</div><div><div>E</div><div>50</div><div>80</div><div>8</div><div>OX</div><div>T</div></div></div><div><div>15</div><div>SE OBSERVAN ALGUNAS GLÁNDULAS DE<br/>COLOR BLANCO YA QUE ESTÁN CONSTITUIDAS<br/>POR CUARZO Y FELDESPATOS.</div><div><div>J</div><div>70</div><div>200</div><div>12</div><div>OX</div><div>T</div></div><div><div>J</div><div>40</div><div></div><div>10</div><div>OX</div><div>T</div></div><div><div>E</div><div>60</div><div>60</div><div>6</div><div>OX</div><div>T</div></div><div><div>J</div><div>10</div><div></div><div>8</div><div>OX</div><div>T</div></div></div><div><div>16</div><div></div><div><div>E</div><div>60</div><div>20</div><div>6</div><div>CL</div><div>2</div></div><div><div>J</div><div>60</div><div>140</div><div>8</div><div>CL</div><div>4</div></div></div><div><div>17</div><div></div><div><div>J</div><div>85</div><div></div><div>6</div><div>CL</div><div>2</div></div><div><div>J</div><div>70</div><div>100</div><div>10</div><div>CL</div><div>2</div></div><div><div>J</div><div>80</div><div>100</div><div>8</div><div>CL</div><div>3</div></div></div><div><div>18</div><div></div><div><div>E</div><div>70</div><div>100</div><div>14</div><div>OX</div><div>T</div></div><div><div>J</div><div>70</div><div>100</div><div>12</div><div>OX</div><div>T</div></div></div><div><div>19</div><div></div><div><div>J</div><div>30</div><div>110</div><div>8</div><div>OX</div><div>T</div></div><div><div>J</div><div>50</div><div></div><div>10</div><div>CL</div><div>1</div></div><div><div>E</div><div>70</div><div>100</div><div>12</div><div>CL</div><div>1</div></div><div><div>J</div><div>70</div><div>180</div><div>8</div><div>OX</div><div>T</div></div></div><div><div>20</div><div></div><div><div>J</div><div>30</div><div></div><div>8</div><div>OX</div><div>T</div></div><div><div>E</div><div>70</div><div></div><div>12</div><div>OX</div><div>T</div></div></div></div> |                        |                               |                         |  |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |















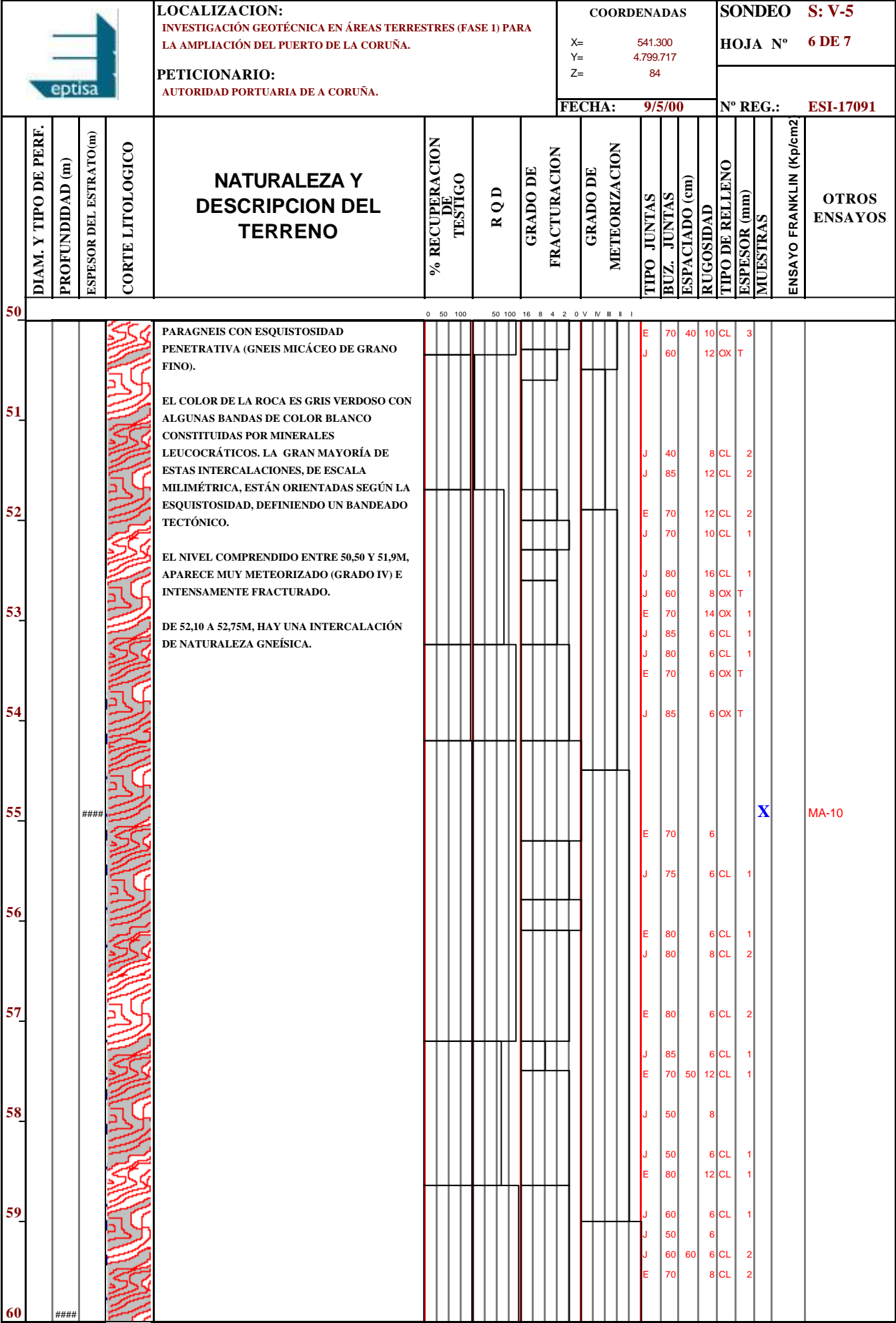
|    | DIAM. Y TIPO DE PERF. | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   | % RECUPERACION DE TESTIGO  | R Q D  | GRADO DE FRACTURACION    | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm <sup>2</sup> ) | OTROS ENSAYOS |      |
|----|-----------------------|-----------------|------------------------|------------------|--|--|--------|--------------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|---------------------------------------|---------------|------|
|    |                       |                 |                        |                  |  | 0 50 100   | 50 100 | 16 8 4 2 0 V IV III II I |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                                       |               |      |
| 0  |                       | 0,40            | 0,40                   |                  | TIERRA VEGETAL.  |  |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                                       |               |      |
| 1  |                       |                 |                        |                  | LIMO ARENOSO, DE COLOR BEIGE OSCURO, CON ALGUNOS CANTOS TAMAÑO GRAVA Y GRAVILLA.<br><br>CONSTITUYE UN PARAGNEIS COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V).<br><br>COMPACIDAD DE MODERADAMENTE DENSA A MUY DENSA. |  |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                                       |               |      |
| 2  |                       |                 |                        |                  |  |  |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                                       |               |      |
| 3  |                       |                 |                        |                  |  |  |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                                       |               |      |
| 4  |                       | 6,50            |                        |                  |  |  |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                                       |               |      |
| 5  |                       |                 |                        |                  |  | DE 4,30 A 4,80M, HAY ALGUNOS GRUESOS DE PARAGNEIS (GRADO IV).  |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                                       | X             | MS-1 |
| 6  |                       |                 |                        |                  |  | A PARTIR DE 5,20M Y HASTA EL FINAL DE ESTE NIVEL, AUMENTA CONSIDERABLEMENTE LA PROPORCIÓN DE ARENA.  |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                                       |               |      |
| 7  |                       | 6,90            |                        |                  |  |  |        |                          |                        |             |             |                |           |                 | J            | 60       | 16 OX                                 | T             |      |
|    |                       |                 | 0,60                   |                  | GNEIS DE GRANO FINO A MEDIO. COLOR ANARANJADO CON TINCIONES DE COLOR NEGRO DEBIDO A LA PRESENCIA DE ÓXIDOS.  |  |        |                          |                        |             |             |                | J         | 60              | 10 12 OX     | T        |                                       |               |      |
|    |                       | 7,50            |                        |                  |  |  |        |                          |                        |             |             |                |           | J               | 80           | 10 SP    | 3                                     |               |      |
| 8  |                       |                 | 0,90                   |                  |  | ARENA LIMOSA CON GRUESOS DE PARAGNEIS DE TAMAÑO VARIABLE. CONSTITUYE UN PARAGNEIS DE COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V) A MUY METEORIZADO (GRADO IV). |        |                          |                        |             |             |                |           | J               | 60           | 12 OX    | T                                     |               |      |
|    |                       | 8,40            |                        |                  |  |  |        |                          |                        |             |             |                |           | E               | 70           | 5 6      |                                       |               |      |
| 9  |                       |                 | 1,60                   |                  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).   |  |        |                          |                        |             |             |                | J         | 20              | 10 SP        | 2        |                                       |               |      |
|    |                       |                 |                        |                  |  |  |        |                          |                        |             |             |                |           | J               | 20           | 12 OX    | T                                     |               |      |
|    |                       |                 |                        |                  |  |  |        |                          |                        |             |             |                |           | E               | 70           | 8 6 OX   | T                                     |               |      |
|    |                       |                 |                        |                  |  |  |        |                          |                        |             |             |                |           | J               | 30           | 12 OX    | T                                     |               |      |
| 10 | ####                  |                 |                        |                  | EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS, DICHAS BANDAS DEFINEN UN BANDEADO TECTÓNICO.  |  |        |                          |                        |             |             |                | E         | 70              | 6 OX         | T        |                                       |               |      |

























| DIAM. Y TIPO DE PERF. |  | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D  | GRADO DE FRACTURACION    | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|-----------------------|--|-----------------|------------------------|---|---|---------------------------|--------|--------------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
| 10                    |  |                 |                        |   |   | 0 50 100                  | 50 100 | 16 8 4 2 0 V IV III II I |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 11                    |  | 1,60            | ####                   |    | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).<br><br>EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS, DICHAS BANDAS DEFINEN UN BANDEADO TECTÓNICO.   |                           |        |                          |                        | J           | 90          | 10             | OX        | T               |              | X        |                          | MA-1          |
| 12                    |  | 0,50            | ####                   |    | DIQUE DE CUARZO INTENSAMENTE FRACTURADO.  |                           |        |                          |                        | J           | 60          | 110            | 8         | CL              | 2            |          |                          |               |
| 13                    |  |                 |                        |    | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).<br><br>EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS. LA GRAN MAYORÍA DE ESTAS INTERCALACIONES, DE ESCALA MILIMÉTRICA O CENTIMÉTRICA, ESTÁN ORIENTADAS SEGÚN LA ESQUISTOSIDAD, DEFINIENDO UN BANDEADO TECTÓNICO. |                           |        |                          |                        | J           | 80          | 40             | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
| 14                    |  |                 |                        |   |   |                           |        |                          |                        | J           | 60          | 50             | 10        | OX              | T            |          |                          |               |
| 15                    |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 70          | 50             | 6         | SP              | 2            |          |                          |               |
| 16                    |  | 7,90            |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 40          | 40             | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
| 17                    |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | E           | 70          | 8              | OX        | T               |              |          |                          |               |
| 18                    |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 40          | 6              | OX        | T               |              |          |                          |               |
| 19                    |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 20          | 12             | OX        | T               |              |          |                          |               |
| 20                    |  |                 | ####                   |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 50             | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 70          | 70             | 6         | OX              | T            | 1        |                          |               |
|                       |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 70          | 6              | OX        | T               |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 70          | 6              | OX        | T               |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 80          | 10             | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 12             | OX        | T               |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 60          | 12             | OX        | T               |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 80          | 10             | OX        | T               | 1            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 40          | 20             | 16        | OX              | T            | 1        |                          |               |
|                       |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 6              | 14        | OX              | T            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | J           | 80          | 6              | OX        | T               |              |          |                          | DIR.-E: 260   |
|                       |  |                 |                        |  |   |                           |        |                          |                        | E           | 60          | 8              | OX        | T               |              |          |                          |               |

|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |   |                        |                     |                 |                                 |                      |
|---|------------------------|-------------------------------|-------------------------|---|----------------------------------|--------------|------------------------------|---|--------------------|--------------------|-----------------------|---|------------------------|---------------------|-----------------|---------------------------------|----------------------|
|  |                        |                               |                         | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.   |                                  |              |                              | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.300<br>Y= 4.799.717<br>Z= 84 |                    |                    |                       | <b>SONDEO S: V-5</b><br><b>HOJA N° 3 DE 7</b> |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                                  |              |                              | <b>FECHA:</b> 9/5/00                                      |                    |                    |                       | <b>N° REG.:</b> ESI-17091                     |                        |                     |                 |                                 |                      |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>  | <b>PROFUNDIDAD (m)</b> | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b> | <b>CORTE LITOLOGICO</b> | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b> | <b>R Q D</b> | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> | <b>GRADO DE METEORIZACION</b>                             | <b>TIPO JUNTAS</b> | <b>BUZ. JUNTAS</b> | <b>ESPACIADO (cm)</b> | <b>RUGOSIDAD</b>                              | <b>TIPO DE RELLENO</b> | <b>ESPESOR (mm)</b> | <b>MUESTRAS</b> | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> | <b>OTROS ENSAYOS</b> |
| 20  |                        |                               |                         |   | 0 50 100                         | 50 100       | 16 8 4 2 0                   | V IV III II I   | J                  | 30                 |                       | 8 OX  | T                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO.   |                                  |              |                              |   | J                  | 40                 |                       | 6 OX  | T                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | E                  | 70                 |                       | 6 OX  | 1                      |                     |                 |                                 |                      |
| 21  |                        |                               |                         | EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS. LA GRAN MAYORÍA DE ESTAS INTERCALACIONES, DE ESCALA MILIMÉTRICA O CENTIMÉTRICA, ESTÁN ORIENTADAS SEGÚN LA ESQUISTOSIDAD, DEFINIENDO UN BANDEADO TECTÓNICO. |                                  |              |                              |   | E                  | 70                 |                       | 6 OX  | 1                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        | 3,20                          |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 10 60              |                       | 14 OX   | T                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | E                  | 70                 |                       | 10 CL   | 2                      |                     |                 |                                 |                      |
| 22  |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 20                 |                       | 14 OX   | T                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 10 21              |                       | 14 OX   | T                      |                     |                 |                                 |                      |
| 23  | ####                   |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | E                  | 70                 |                       | 16 OX   | T                      |                     |                 | X                               | MA-3                 |
|   |                        |                               |                         | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO FINO A MEDIO.   |                                  |              |                              |   | J                  | 60                 |                       | 8 CL  | 2                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         | COLOR BLANCO ANARANJADO.  |                                  |              |                              |   | J                  | 10                 |                       | 16 OX   | T                      |                     |                 |                                 |                      |
| 24  |                        |                               |                         | LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA MAYORITARIAMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA.  |                                  |              |                              |   | J                  | 70                 |                       | 8 OX  | 1                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 50 30              |                       | 12 OX   | 1                      |                     |                 |                                 |                      |
| 25  |                        |                               |                         | PRESENTA UNA TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO, AUNQUE EN OCASIONES SE OBSERVA CIERTA ORGANIZACIÓN EN LA DISTRIBUCIÓN DE LAS DISTINTAS FASES MINERALES, DEFINIENDO UN BANDEADO DEFORMADO NO SIEMPRE PATENTE.  |                                  |              |                              |   | J                  | 50                 |                       | 14 OX   | T                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        | 3,80                          |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 75                 |                       | 8 OX  | T                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 20 5               |                       | 12 OX   | 1                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 20 50              |                       | 12 OX   | T                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 20 3               |                       | 12 OX   | T                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 70                 |                       | 10 OX   | T                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 20 90              |                       | 6 OX  | T                      |                     |                 |                                 |                      |
| 26  |                        |                               |                         | A PARTIR DE LAS CARACTERÍSTICAS TEXTURALES, SE PUEDE DEDUCIR QUE LA ROCA ESTUVO AFECTADA POR PROCESOS DE DEFORMACIÓN Y RECRISTALIZACIÓN, PROBABLEMENTE ASOCIADOS AMBOS A UN PROCESO DE MILONITIZACIÓN.  |                                  |              |                              |   | J                  | 70                 |                       | 10 OX   | 1                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 5                  |                       | 18 OX   | T                      |                     |                 | X                               | MA-4                 |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 20 5               |                       | 12 OX   | T                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 40 2               |                       | 8 OX  | T                      |                     |                 |                                 |                      |
| 27  | ####                   |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 70                 |                       | 6 CL  | 1                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).  |                                  |              |                              |   | J                  | 30                 |                       | 10 OX   | T                      |                     |                 |                                 |                      |
| 28  |                        |                               |                         | EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS, DICHAS BANDAS DEFINEN UN BANDEADO TECTÓNICO.   |                                  |              |                              |   | J                  | 60                 |                       | 16 OX   | T                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        | 3,00                          |                         |   |                                  |              |                              |   | E                  | 70 50              |                       | 6 CL  | 1                      |                     |                 |                                 |                      |
| 29  |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | E                  | 70                 |                       | 12 CL   | 3                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 80                 |                       | 6 CL  | 3                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | E                  | 80                 |                       | 6 CL  | 2                      |                     |                 |                                 |                      |
| 30  | ####                   |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 80                 |                       | 6 CL  | 1                      |                     |                 |                                 | DIR.-E: 260          |


|   |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                              |
|---|--|------|---|---|--|--|--|---|------------------|--------------------------------------|---------------------------------------|---|------------------------|---------------------------|----------------------|----------------------------|-------------------------|---------------------|-------------------------------------|------------------------------|
|    |  |      |   | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.  |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.300<br>Y= 4.799.717<br>Z= 84 |                  |                                      |                                       | <b>SONDEO S: V-5</b><br><b>HOJA N° 4 DE 7</b> |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |  |  |  | <b>FECHA:</b> 9/5/00                                      |                  |                                      |                                       | <b>N° REG.:</b> ESI-17091                     |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                              |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |      |   | <div>NATURALEZA Y<br/>DESCRIPCION DEL<br/>TERRENO</div>   |  |  |  | <div>% RECUPERACION<br/>DE<br/>TESTIGO</div>              | <div>R Q D</div> | <div>GRADO DE<br/>FRACTURACION</div> | <div>GRADO DE<br/>METEORIZACION</div> | <div>TIPO JUNTAS</div>                        | <div>BUZ. JUNTAS</div> | <div>ESPACIADO (cm)</div> | <div>RUGOSIDAD</div> | <div>TIPO DE RELLENO</div> | <div>ESPESOR (mm)</div> | <div>MUESTRAS</div> | <div>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</div> | <div>OTROS<br/>ENSAYOS</div> |
| 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                              |
| 30  |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                              |
| 31  |  | 3,20 |   | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD<br>PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO<br>FINO).  |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | J   | 80                     |                           | 8 CL                 | 2                          |                         |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   | EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON<br>ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO<br>CONSTITUIDAS POR MINERALES<br>LEUCOCRÁTICOS, DICHAS BANDAS DEFINEN<br>UN BANDEADO TECTÓNICO.   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   | J                      | 80                        |                      | 6 CL                       | 2                       |                     |                                     |                              |
| 32  |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   | J                      | 70                        |                      | 6                          |                         |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | J   | 80                     |                           | 6 CL                 | 1                          |                         |                     |                                     |                              |
| 33  |  | #### |   | AL FINAL DE ESTE NIVEL APARECE UNA<br>INTERCALACIÓN DE NATURALEZA GNEÍSICA.   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | E   | 70                     |                           | 8 CL                 | 1                          |                         |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | J   | 85                     |                           | 14 CL                | 1                          |                         |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | J   | 75                     |                           | 6 OX                 | 1                          |                         |                     |                                     |                              |
| 34  |  | 1,00 |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO FINO A<br>MEDIO.COLOR BLANCO ANARANJADO.  |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | J   | 80                     |                           | 6 OX                 | T                          |                         |                     |                                     |                              |
|   |  | #### |   | SE CARACTERIZA POR UNA TEXTURA DE TIPO<br>PEGMATÍTICO.  |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | J   | 5                      | 5                         | 12 OX                | T                          |                         |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | J   | 5                      |                           | 6 OX                 | T                          |                         |                     |                                     |                              |
| 35  |  |      |  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD<br>PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO<br>FINO).  |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   | EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON<br>ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO<br>CONSTITUIDAS POR MINERALES<br>LEUCOCRÁTICOS. LA GRAN MAYORÍA DE<br>ESTAS INTERCALACIONES, DE ESCALA<br>MILIMÉTRICA, ESTÁN ORIENTADAS SEGÚN LA<br>ESQUISTOSIDAD, DEFINIENDO UN BANDEADO<br>TECTÓNICO. |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                              |
| 36  |  |      |   | EN ESTE TRAMO EL BANDEADO ESTÁ<br>CRENULADO Y POCO DEFINIDO.  |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                              |
| 37  |  | 5,80 |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   | J                      | 80                        | 20                   | 6 CL                       | 1                       |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                              |
| 38  |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       |   |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                              |
| 39  |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | J   | 30                     |                           | 12 CL                | 1                          |                         |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | J   | 40                     |                           | 12 CL                | 2                          |                         |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | J   | 20                     |                           | 12 OX                | T                          |                         |                     |                                     |                              |
|   |  |      |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | J   | 80                     |                           | 10 CL                | 1                          |                         |                     |                                     |                              |
| 40  |  | #### |   |   |  |  |  |   |                  |                                      |                                       | E   | 70                     |                           | 12 CL                | 1                          |                         |                     | DIR.-E: 10                          |                              |

|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  |  |  |   |  |      |  |                     |  |
|---|--|--|--|---|--|--|--|---|--|------------------|--|---|--|-----------------------------------|--|---|--|--|--|---|--|------|--|---------------------|--|
|    |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.            |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.300<br>Y= 4.799.717<br>Z= 84   |  |                  |  | <b>SONDEO S: V-5</b><br><b>HOJA N° 5 DE 7</b> |  |                                   |  |   |  |  |  |   |  |      |  |                     |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |  |  |  | <b>FECHA: 9/5/00</b>  |  |                  |  | <b>Nº REG.: ESI-17091</b>                     |  |                                   |  |   |  |  |  |   |  |      |  |                     |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <div>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</div>   |  |  |  | <div>% RECUPERACION DE TESTIGO</div>  |  | <div>R Q D</div> |  | <div>GRADO DE FRACTURACION</div>              |  | <div>GRADO DE METEORIZACION</div> |  | <div>TIPO JUNTAS</div> <div>BUZ. JUNTAS</div> <div>ESPACIADO (cm)</div> <div>RUGOSIDAD</div> <div>TIPO DE RELLENO</div> <div>ESPESOR (mm)</div> <div>MUESTRAS</div> |  | <div>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</div>                                    |  | <div>OTROS ENSAYOS</div>  |  |      |  |                     |  |
| 40  |  |  |  | 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  |  |  |   |  |      |  |                     |  |
|   |  |  |  | <div><div></div><div>2,20</div><div></div></div>       |  |  |  | <div>PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).</div> <div>EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS, DICHAS BANDAS DEFINEN UN BANDEADO TECTÓNICO.</div>  |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  |  |  | <div>E 70 10 6 CL 1</div> <div>J 10 10 8 OX T</div> <div>E 70 6 CL 1</div>  |  |      |  |                     |  |
| 41  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  |  |  |   |  |      |  |                     |  |
| 42  |  |  |  | <div><div>####</div><div></div><div></div></div>      |  |  |  | <div>DIQUE CONSTITUIDO FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN MOSCOVITA Y ALGUNOS FELDESPATOS.</div> <div>DE 43,70 A 43,90M Y DE 44,70 A 45,00M, HAY DOS INTERCALACIONES DE NATURALEZA GNEÍSICA.</div>   |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  |  |  | <div>E 70 20 6 CL 1</div> <div>J 80 6 OX 1</div> <div>E 70 20 6 CL 1</div>  |  |      |  | MA-7                |  |
| 43  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  |  |  |   |  |      |  |                     |  |
| 44  |  |  |  | <div><div>####</div><div>3,00</div><div></div></div> |  |  |  | <div>DIQUE CONSTITUIDO FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN MOSCOVITA Y ALGUNOS FELDESPATOS.</div> <div>DE 43,70 A 43,90M Y DE 44,70 A 45,00M, HAY DOS INTERCALACIONES DE NATURALEZA GNEÍSICA.</div>   |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  |  |  | <div>J 85 16 CL 1</div> <div>J 80 6 OX 1</div>  |  |      |  |                     |  |
| 45  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  |  |  |   |  |      |  |                     |  |
| 46  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  |  |  |   |  |      |  |                     |  |
| 47  |  |  |  | <div><div>####</div><div>4,80</div><div></div></div> |  |  |  | <div>PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).</div> <div>EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS. LA GRAN MAYORÍA DE ESTAS INTERCALACIONES, DE ESCALA MILIMÉTRICA, ESTÁN ORIENTADAS SEGÚN LA ESQUISTOSIDAD, DEFINIENDO UN BANDEADO TECTÓNICO.</div> |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  |  |  | <div>J 20 8 OX 1</div> <div>J 40 6 14 OX T</div> <div>J 90 8 OX 1</div> <div>J 70 10 CL 1</div> <div>J 80 6 CL 1</div> <div>J 60 18 OX 1</div> <div>J 40 8</div> <div>E 80 10 CL 1</div> <div>E 80 8 CL 1</div> <div>J 80 16 CL 1</div> |  |      |  | MA-8<br>DIR.-E: 240 |  |
| 48  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  |  |  |   |  |      |  |                     |  |
| 49  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  |  |  |   |  |      |  |                     |  |
| 50  |  |  |  | <div><div>####</div><div></div><div></div></div>     |  |  |  |   |  |                  |  |   |  |                                   |  |   |  | <div>J 85 10 CL 2</div> <div>J 10 16 OX 1</div> <div>J 70 6 OX 1</div> |  |   |  | MA-9 |  |                     |  |



|   |  |                 |  |   |  |   |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  |             |  |                |  |           |  |                 |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
|---|--|-----------------|--|---|--|---|--|--|--|---------------------------|--|---|--|-----------------------|--|------------------------|--|-------------|--|-------------|--|----------------|--|-----------|--|-----------------|--|--------------|--|----------|--|--------------------------|--|---------------|--|
|  |  |                 |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |   |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.300<br>Y= 4.799.717<br>Z= 84  |  |                           |  | <b>SONDEO S: V-5</b><br><b>HOJA N° 7 DE 7</b> |  |                       |  |                        |  |             |  |             |  |                |  |           |  |                 |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |  |   |  | <b>FECHA: 9/5/00</b>   |  |                           |  | <b>N° REG.: ESI-17091</b>                     |  |                       |  |                        |  |             |  |             |  |                |  |           |  |                 |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   |  | PROFUNDIDAD (m) |  | ESPESOR DEL ESTRATO(m)  |  | CORTE LITOLÓGICO  |  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   |  | % RECUPERACION DE TESTIGO |  | R Q D   |  | GRADO DE FRACTURACION |  | GRADO DE METEORIZACION |  | TIPO JUNTAS |  | BUZ. JUNTAS |  | ESPACIADO (cm) |  | RUGOSIDAD |  | TIPO DE RELLENO |  | ESPESOR (mm) |  | MUESTRAS |  | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) |  | OTROS ENSAYOS |  |
| 60  |  |                 |  |   |  |   |  |  |  | 0 50 100                  |  | 50 100  |  | 16 8 4 2 0            |  | V IV III II I          |  |             |  |             |  |                |  |           |  |                 |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
|   |  | ####            |  | 0,50  |  |    |  | PARAGNEIS (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO) CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA.   |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | E           |  | 80             |  |           |  | 16              |  | CL           |  | 1        |  |                          |  |               |  |
| 61  |  |                 |  |   |  |    |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO CON ALGUNAS PASADAS DE GRANO FINO.  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  |             |  |                |  |           |  |                 |  |              |  |          |  |                          |  | MA-11         |  |
| 62  |  |                 |  |   |  |    |  | CONSTITUIDO FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATO Y MOSCOVITA, COMO MINERAL ACCESORIO SE RECONOCEN GRANATES.   |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 70             |  |           |  | 8               |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
| 63  |  |                 |  | 4,50  |  |    |  | PRESENTA UNA TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO, AUNQUE EN OCASIONES SE OBSERVA CIERTA ORGANIZACIÓN EN LA DISTRIBUCIÓN DE LAS DISTINTAS FASES MINERALES, DEFINIENDO UN BANDEADO DEFORMADO NO SIEMPRE PATENTE. |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 40             |  | 5         |  | 12              |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
| 64  |  |                 |  |   |  |    |  | A PARTIR DE LAS CARACTERÍSTICAS TEXTURALES, SE PUEDE DEDUCIR QUE LA ROCA ESTUVO AFECTADA POR PROCESOS DE DEFORMACIÓN Y RECRISTALIZACIÓN, PROBABLEMENTE ASOCIADOS AMBOS A UN PROCESO DE MILONITIZACIÓN. |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 30             |  |           |  | 6               |  | CL           |  | 1        |  |                          |  |               |  |
| 65  |  | ####            |  |   |  |   |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 40             |  |           |  | 8               |  |              |  |          |  |                          |  | MA-12         |  |
| 66  |  |                 |  | 1,70  |  |  |  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).   |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 70             |  |           |  | 8               |  | CL           |  | 2        |  |                          |  |               |  |
| 67  |  |                 |  |   |  |  |  | EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS, DICHAS BANDAS DEFINEN UN BANDEADO TECTÓNICO.  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 85             |  |           |  | 6               |  | CL           |  | 1        |  |                          |  |               |  |
| 68  |  | ####            |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 10             |  |           |  | 18              |  | CL           |  | 1        |  |                          |  | MA-13         |  |
| 69  |  |                 |  |   |  |  |  | DIQUE CONSTITUIDO FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN MOSCOVITA Y ALGUNOS FELDESPATOS.   |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | E           |  | 50             |  |           |  | 6               |  | CL           |  | 1        |  |                          |  |               |  |
| 70  |  | ####            |  | 0,40  |  |  |  | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS).COLOR GRIS BLANQUECINO.  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 65             |  |           |  | 10              |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  | PRESENTA ALGUNAS INTERCALACIONES DE PARAGNEIS DE ESPESOR CENTIMÉTRICO.   |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 80             |  |           |  | 6               |  | CL           |  | 4        |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 50             |  |           |  | 12              |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 60             |  |           |  | 12              |  | CL           |  | 1        |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 50             |  |           |  | 8               |  | CL           |  | 1        |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | J           |  | 50             |  |           |  | 8               |  | CL           |  | 1        |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  | E           |  | 50             |  |           |  | 6               |  | CL           |  | 1        |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  |             |  |                |  |           |  |                 |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  |             |  |                |  |           |  |                 |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  |             |  |                |  |           |  |                 |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  |             |  |                |  |           |  |                 |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  |             |  |                |  |           |  |                 |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  |             |  |                |  |           |  |                 |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |
|   |  |                 |  |   |  |  |  |  |  |                           |  |   |  |                       |  |                        |  |             |  |             |  |                |  |           |  |                 |  |              |  |          |  |                          |  |               |  |

FIN SONDEO 70m



**LOCALIZACION:**  
INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.



**PETICIONARIO:**  
AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.

**COORDENADAS**  
X= 540.717  
Y= 4.798.996  
Z= 16


**SONDEO S: V-6**  
**HOJA N° 1 DE 2**



**FECHA: 30/3/00**

**N° REG.: ESI-16870**


| DIAM. Y TIPO DE PERE. | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO   | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D     | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|-----------------------|-----------------|------------------------|--|---|---------------------------|-----------|-----------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
| 0                     |                 |                        |  |   | 0 50 100                  | 50 100 16 | 8 4 2                 | 0 V IV III I           |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 1                     | 1,30            | 1,30                   |   | BOLOS Y GRAVAS DE PARAGNEIS QUE CONSTITUYEN UN PARAGNEIS DE MUY METEORIZADO A MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO IV, OCASIONALMENTE III). SON ABUNDANTES LAS JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS.  |                           |           |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 2                     |                 |                        |  | GNEIS MILONITIZADO, CONSTITUIDO FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO Y FELDESPATOS, TAMBIÉN PRESENTA MICAS COMO MINERALES MINORITARIOS.  |                           |           |                       |                        | J           | 5           | 8              | OX        | 1               |              |          |                          |               |
| 3                     |                 |                        |  | COLOR BLANCO CON ALGUNAS TINCIONES ROJIZAS DE ÓXIDOS DE HIERRO.   |                           |           |                       |                        | J           | 40          | 10             | CL        | 1               |              |          |                          |               |
| 4                     | 3,80            |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 85          | 8              | OX        | T               |              |          |                          |               |
| 5                     | 5,10            |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 85          | 6              | OX        | T               |              |          |                          |               |
| 6                     |                 |                        |  | PARAGNEIS (GNEIS MICÁCEO) CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA.  |                           |           |                       |                        | J           | 50          | 60             | 12        | CL              | 2            |          |                          |               |
| 7                     |                 |                        |  | SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO INCIPIENTE, MARCADO POR INTERCALACIONES DE ESPESOR MILIMÉTRICO O CENTIMÉTRICO, DONDE SE CONCENTRAN MINERALES LEUCOCRÁTICOS (PRINCIPALMENTE CUARZO Y FELDESPATOS), EN CONTRASTE CON EL COLOR DOMINANTE DE LA ROCA VERDE GRISÁCEO. |                           |           |                       |                        | E           | 70          | 10             | CL        | 3               |              |          |                          |               |
| 8                     | 4,90            |                        |  | DE 6,40 A 7,30 HAY UN TRAMO INTENSAMENTE METEORIZADO (GRADO IV).  |                           |           |                       |                        | J           | 50          | 80             | 10        | OX              | 1            |          |                          |               |
| 9                     |                 |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 45          | 8              | OX        | 1               |              |          |                          |               |
| 10                    | ####            |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 50          | 190            | 6         | OX              | 1            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 30          | 8              | OX        | T               |              |          |                          |               |
|                       |                 |                        |  |   |                           |           |                       |                        | E           | 75          | 8              | CL        | 2               |              |          |                          |               |
|                       |                 |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 80          | 6              | OX        | T               |              |          |                          |               |
|                       |                 |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 50          | 6              | OX        | T               |              |          |                          |               |
|                       |                 |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 20          | 80             | 8         | CL              | 1            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 40          | 150            | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 20          | 20             | 10        | CL              | 4            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 20          | 6              | OX        | T               |              |          |                          |               |
|                       |                 |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 10          | 10             | OX        | T               |              |          |                          |               |
|                       |                 |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 80          | 6              | CL        | 1               |              |          |                          |               |
|                       |                 |                        |  |   |                           |           |                       |                        | J           | 40          | 8              | OX        | T               |              |          |                          |               |

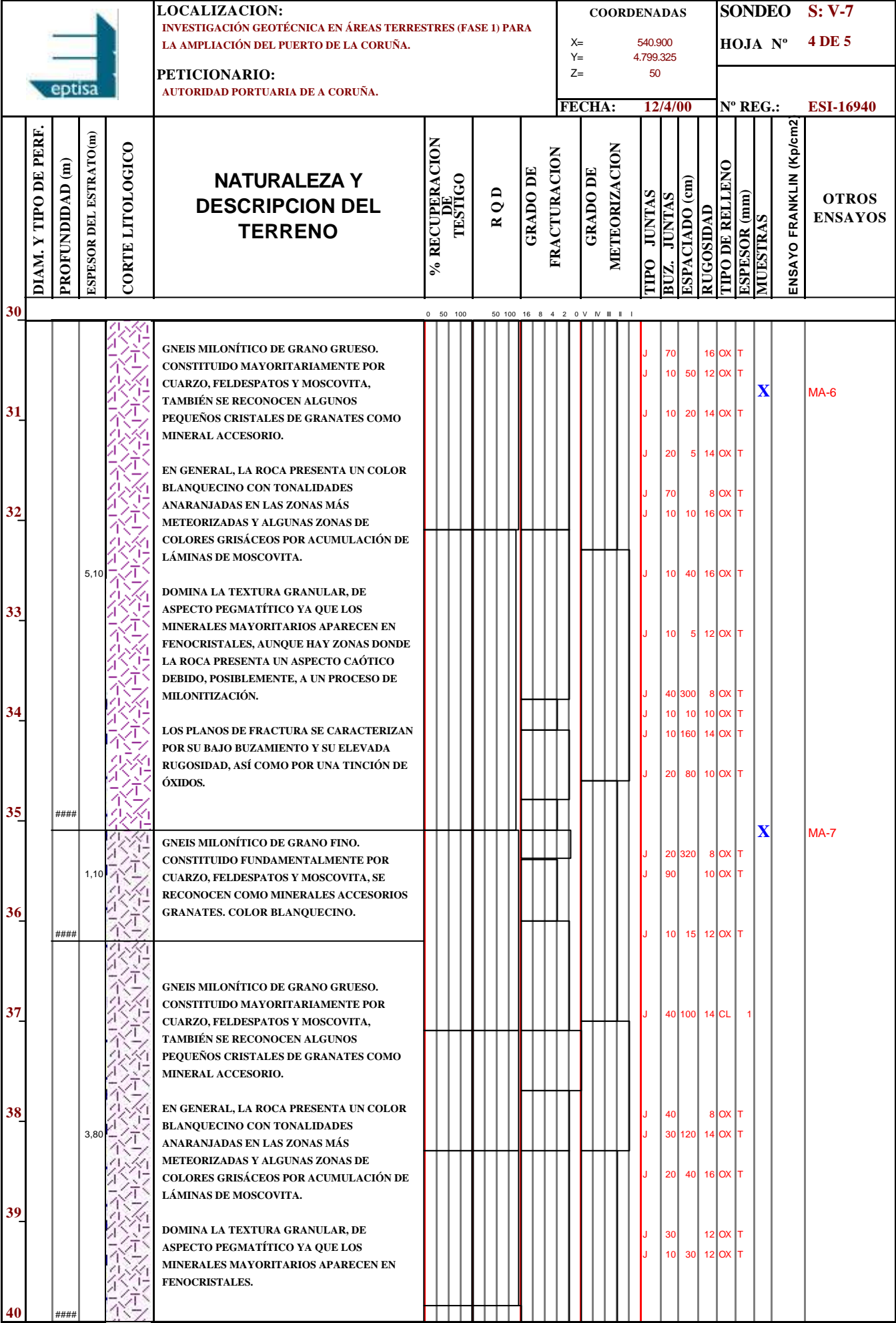
M.P.1

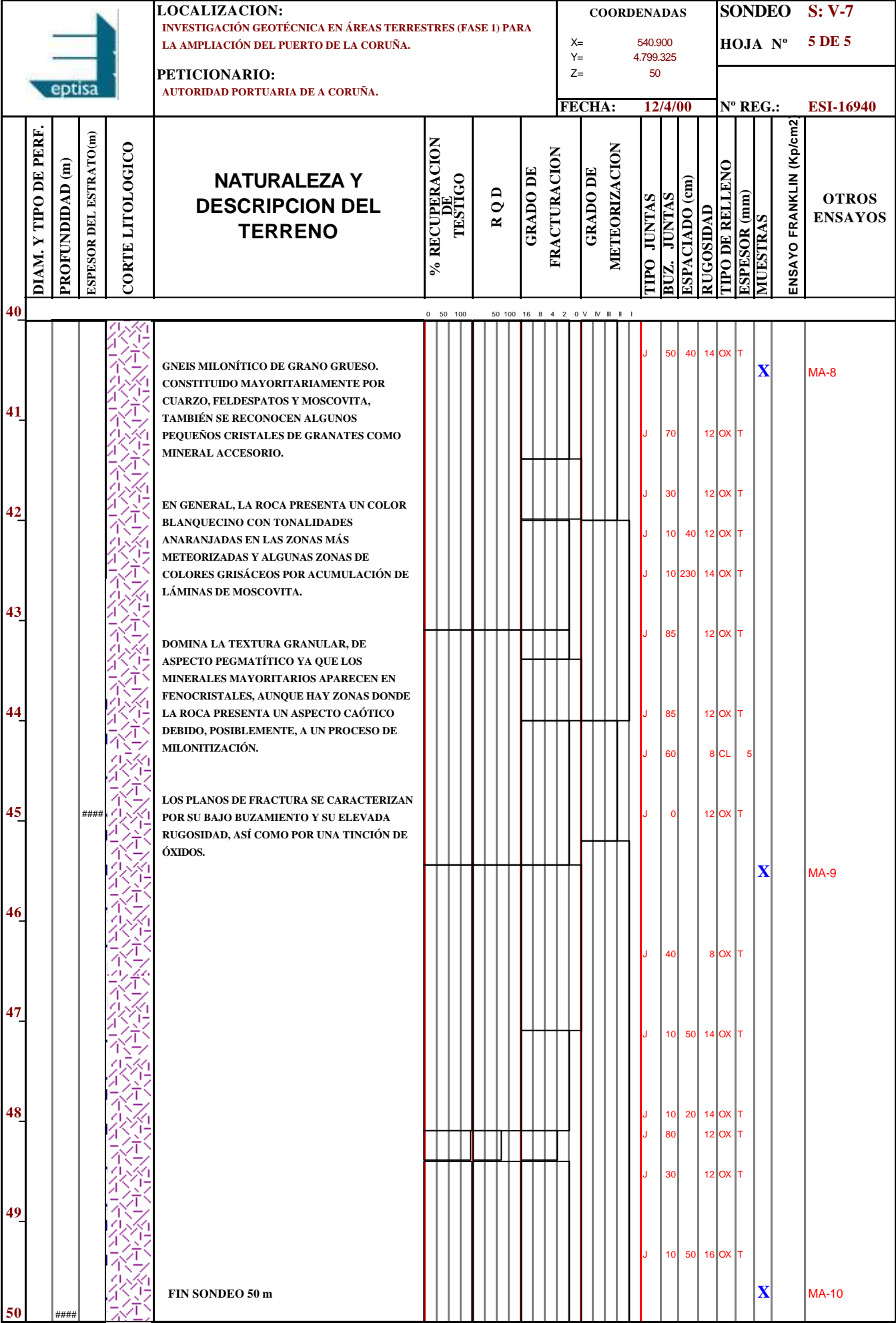
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |               |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|---|-------------|-------------|----------------|---|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|    |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.717<br>Y= 4.798.996<br>Z= 16 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-6</b><br><b>HOJA N° 2 DE 2</b> |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 30/3/00                                     |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-16870                     |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERE.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                    | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                     | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |               |
| <div><div>10</div><div>11</div><div>12</div><div>13</div><div>14</div><div>15</div><div>16</div><div>17</div><div>18</div><div>19</div><div>20</div></div> <div><div>0</div><div>50</div><div>100</div><div>50</div><div>100</div><div>16</div><div>8</div><div>4</div><div>2</div><div>0</div><div>V</div><div>IV</div><div>III</div><div>II</div><div>I</div></div> <div><div>5.50</div><div>####</div></div> <div><p>PARAGNEIS (GNEIS MICÁCEO) CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA.</p><p>SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO INCIPIENTE, MARCADO POR INTERCALACIONES DE ESPESOR MILIMÉTRICO O CENTIMÉTRICO, DONDE SE CONCENTRAN MINERALES LEUCOCRÁTICOS (PRINCIPALMENTE CUARZO Y FELDESPATOS), EN CONTRASTE CON EL COLOR DOMINANTE DE LA ROCA VERDE GRISÁCEO.</p><p>FIN SONDEO 15,5 m</p></div> <div><div>J 70 6 CL 1</div><div>J 40 60 8 CL 1</div><div>E 60 10 OX 1</div><div>J 20 20 8 OX 1</div><div>J 20 100 8 OX T</div><div>J 20 10 OX T</div><div>J 50 60 8 OX 1</div><div>J 50 8 OX T</div><div>J 10 6 OX T</div><div>J 10 6 OX T</div><div>J 10 8 OX 1</div><div>J 30 6 OX T</div></div> <div><div>X</div><div>X</div></div> <div><div>M.P.2</div><div>M.P.3</div></div> |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |               |

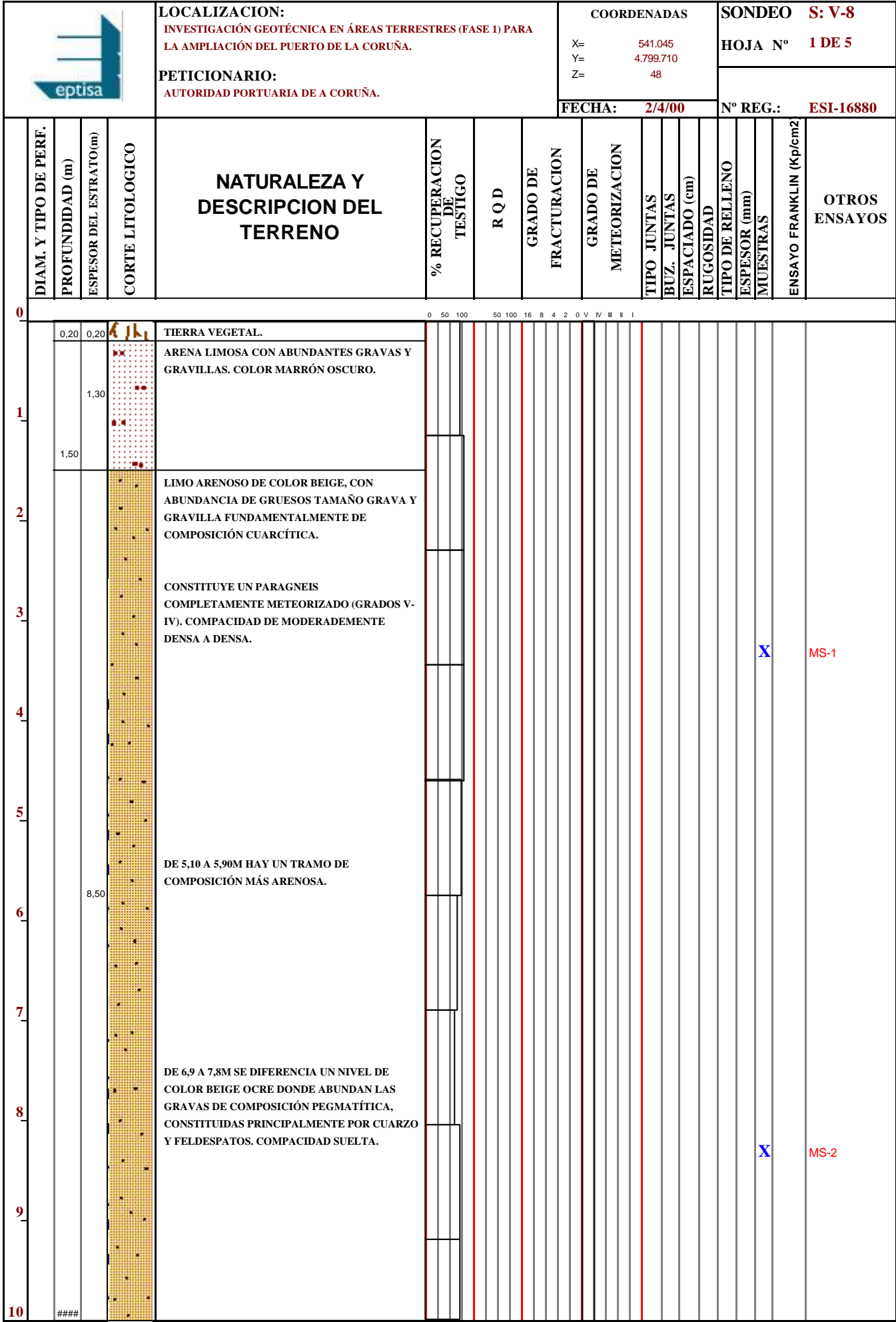
|   |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|---|--|--|--|---|--|--|--|---|--|--|--|----------------------------------|--|--|--|--------------|--|--|--|------------------------------|--|--|--|-------------------------------|--|--|--|--------------------|--|--|--|--------------------|--|--|--|-----------------------|--|--|--|------------------|--|--|--|------------------------|--|--|--|---------------------|--|--|--|-----------------|--|--|--|---------------------------------|--|--|--|----------------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
|  |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.900<br>Y= 4.799.352<br>Z= 50 |  |  |  | <b>SONDEO S: V-7</b><br><b>HOJA N° 1 DE 5</b>                                     |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  | <b>FECHA: 12/4/00</b>                                     |  |  |  | <b>N° REG.: ESI-16940</b>   |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>  |  |  |  | <b>PROFUNDIDAD (m)</b>   |  |  |  | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b>                             |  |  |  | <b>CORTE LITOLOGICO</b>   |  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   |  |  |  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b> |  |  |  | <b>R Q D</b> |  |  |  | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> |  |  |  | <b>GRADO DE METEORIZACION</b> |  |  |  | <b>TIPO JUNTAS</b> |  |  |  | <b>BUZ. JUNTAS</b> |  |  |  | <b>ESPACIADO (cm)</b> |  |  |  | <b>RUGOSIDAD</b> |  |  |  | <b>TIPO DE RELLENO</b> |  |  |  | <b>ESPESOR (mm)</b> |  |  |  | <b>MUESTRAS</b> |  |  |  | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> |  |  |  | <b>OTROS ENSAYOS</b> |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 0   |  |  |  | 0,60   |  |  |  | 0,60  |  |  |  |  |  |  |  | TIERRA VEGETAL CONSTITUIDA POR LIMO ARENOSO CON ABUNDANCIA DE GRUESOS TAMAÑO GRAVA Y GRAVILLA. COLOR NEGRO. |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

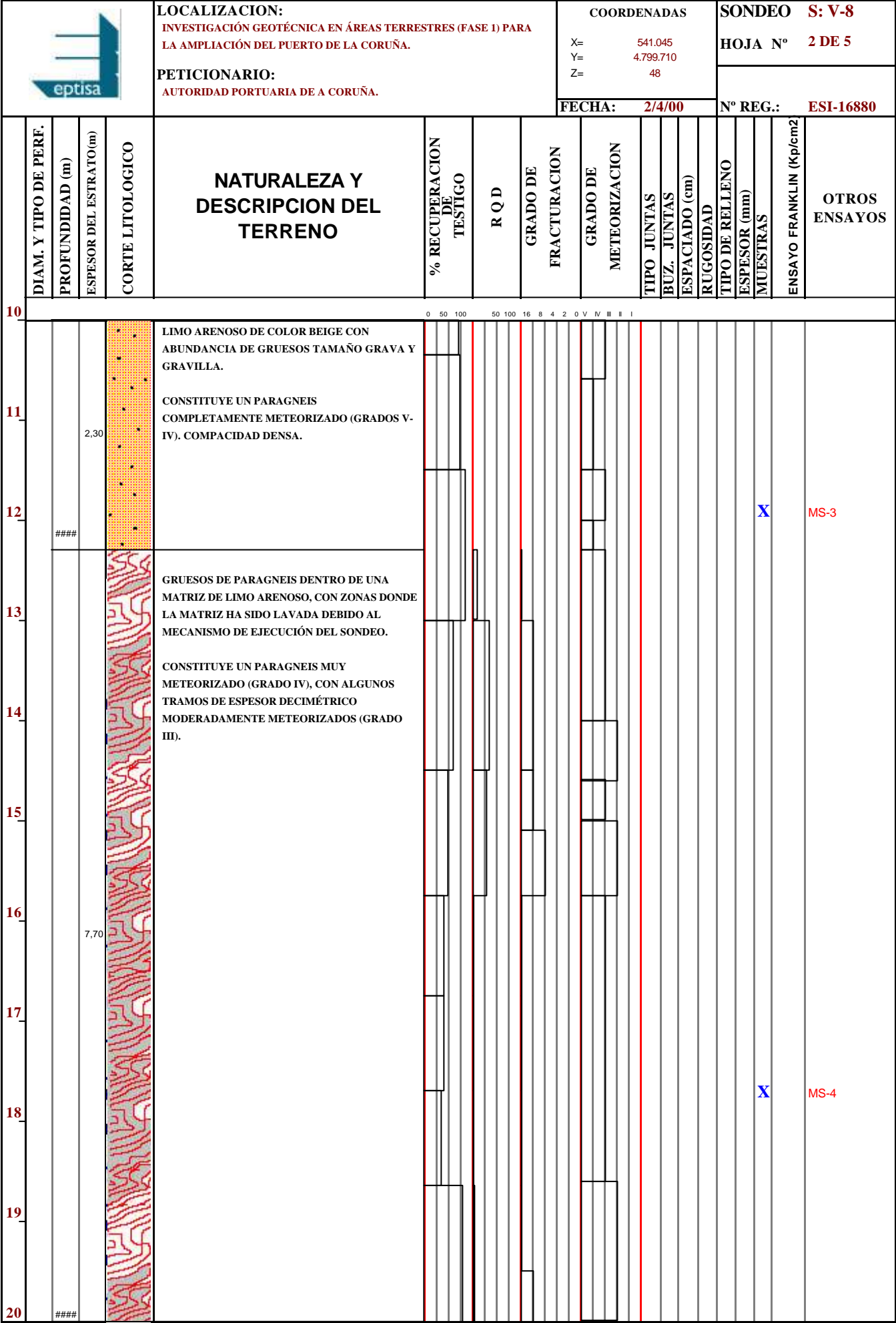


|   |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|---|--|--|--|---|--|--|--|---|--|--|--|----------------------------------|--|--|--|--------------|--|--|--|------------------------------|--|--|--|-------------------------------|--|--|--|--------------------|--|--|--|--------------------|--|--|--|-----------------------|--|--|--|------------------|--|--|--|------------------------|--|--|--|---------------------|--|--|--|-----------------|--|--|--|---------------------------------|--|--|--|----------------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
|  |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.900<br>Y= 4.799.352<br>Z= 50 |  |  |  | <b>SONDEO S: V-7</b><br><b>HOJA N° 3 DE 5</b> |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  | <b>FECHA: 12/4/00</b>                                     |  |  |  | <b>Nº REG.: ESI-16940</b>                     |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>  |  |  |  | <b>PROFUNDIDAD (m)</b>   |  |  |  | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b>                             |  |  |  | <b>CORTE LITOLOGICO</b>                       |  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b> |  |  |  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b> |  |  |  | <b>R Q D</b> |  |  |  | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> |  |  |  | <b>GRADO DE METEORIZACION</b> |  |  |  | <b>TIPO JUNTAS</b> |  |  |  | <b>BUZ. JUNTAS</b> |  |  |  | <b>ESPACIADO (cm)</b> |  |  |  | <b>RUGOSIDAD</b> |  |  |  | <b>TIPO DE RELLENO</b> |  |  |  | <b>ESPESOR (mm)</b> |  |  |  | <b>MUESTRAS</b> |  |  |  | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> |  |  |  | <b>OTROS ENSAYOS</b> |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 20  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |  |  | 0 50 100                                    |  |  |  | 50 100                           |  |  |  | 16 8 4 2 0   |  |  |  | V IV III II I                |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

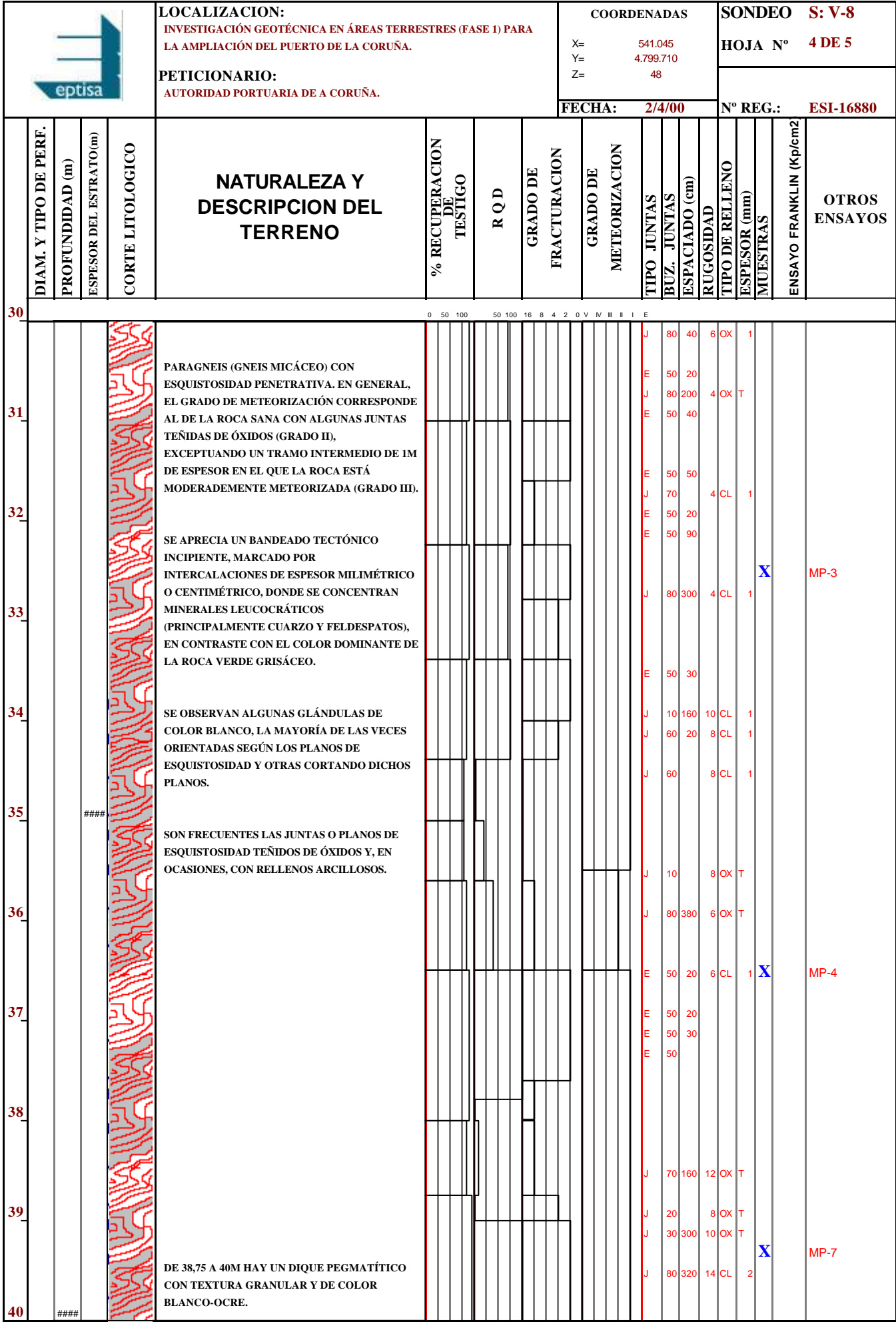





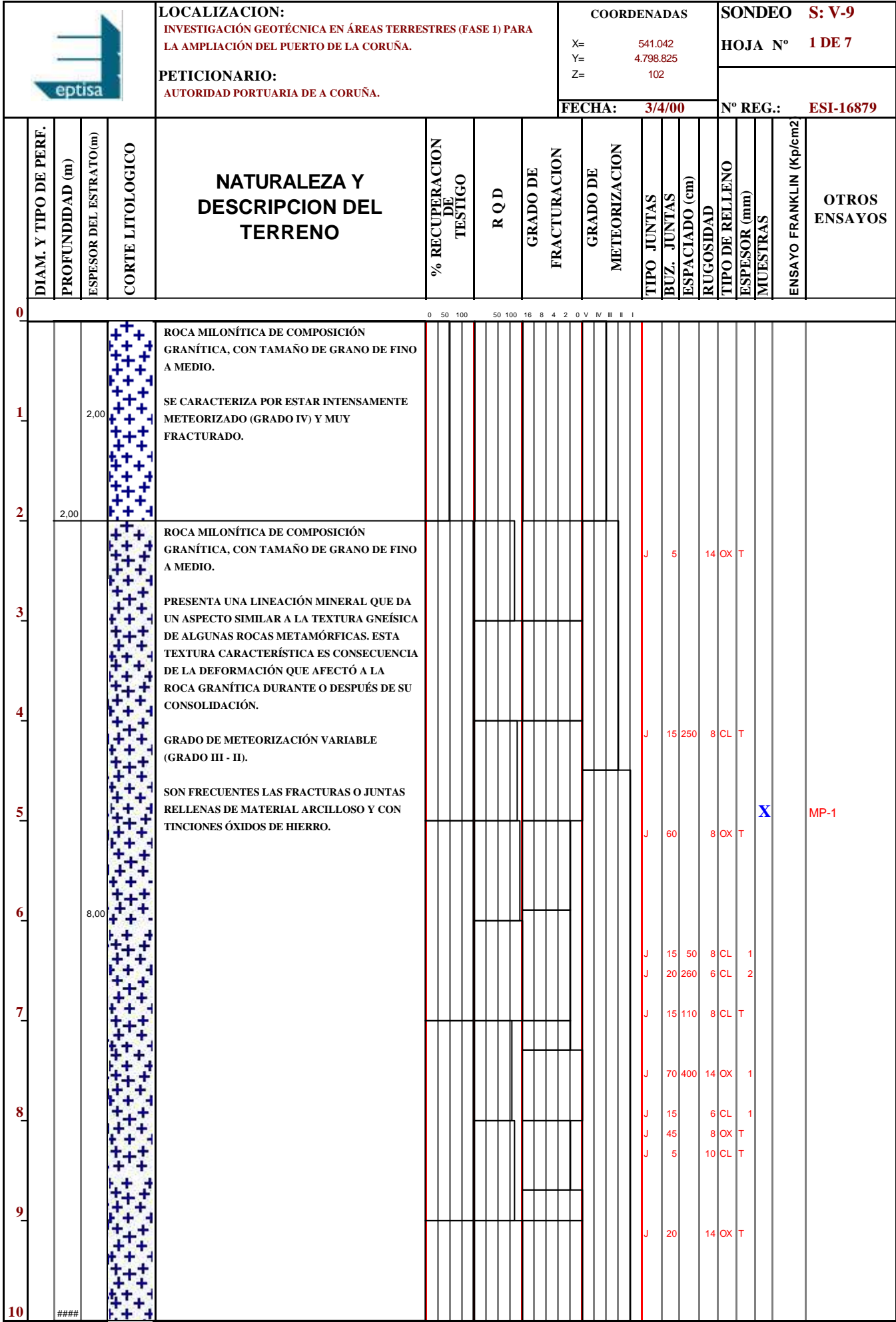


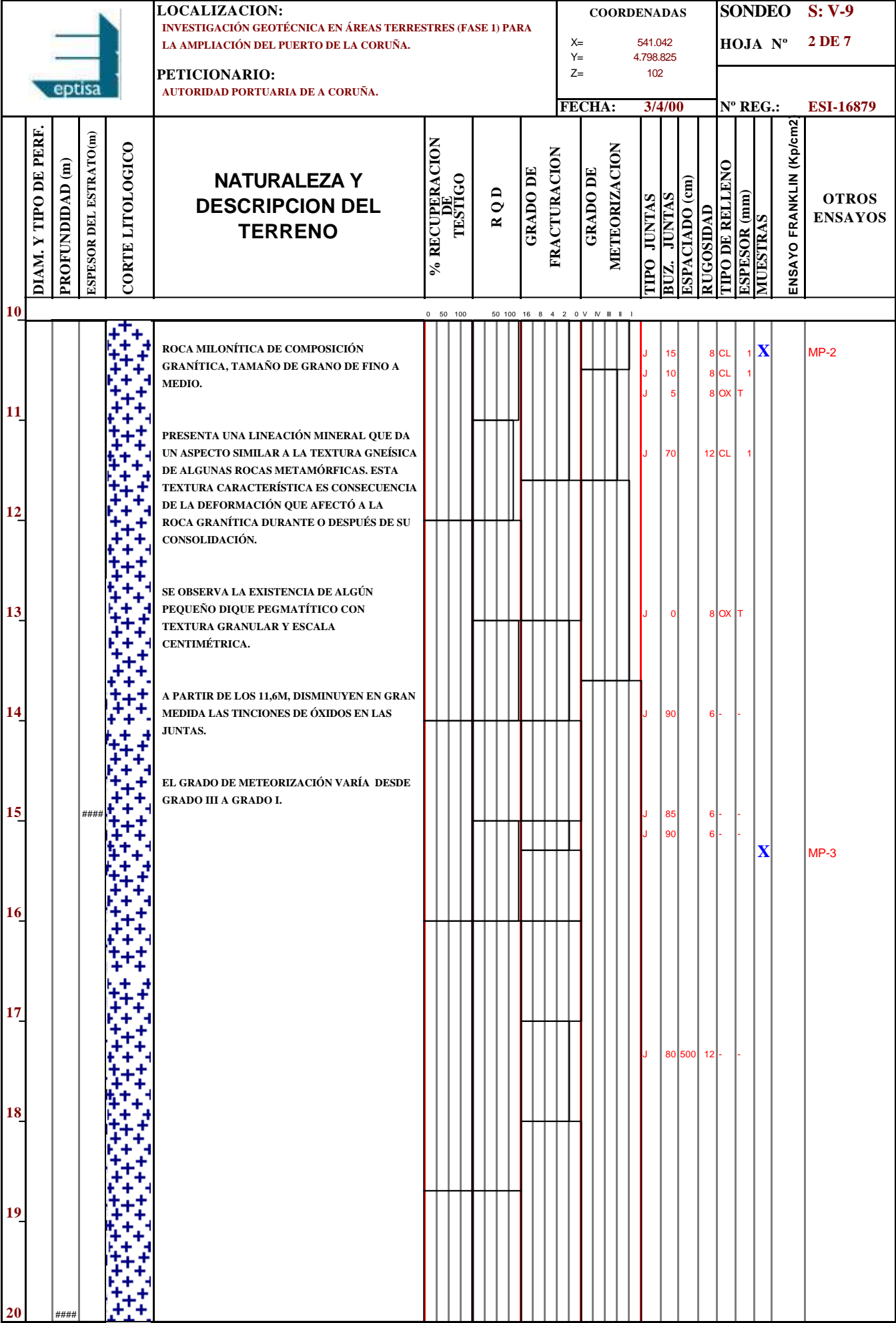



| DIAM. Y TIPO DE PERF. |      | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D  | GRADO DE FRACTURACION    | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|-----------------------|------|-----------------|------------------------|------------------|--|---------------------------|--------|--------------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
| 20                    |      |                 |                        |                  |  | 0 50 100                  | 50 100 | 16 8 4 2 0 V IV III II I |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 21                    |      |                 |                        |                  | GRUESOS DE PARAGNEIS DENTRO DE UNA MATRIZ DE LIMO ARENOSO, CON ZONAS DONDE LA MATRIZ HA SIDO LAVADA DEBIDO AL MECANISMO DE EJECUCIÓN DEL SONDEO.   |                           |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 22                    |      | 2,60            |                        |                  | CONSTITUYE UN PARAGNEIS MUY METEORIZADO (GRADO IV), CON ALGUNOS TRAMOS DE ESPESOR DECIMÉTRICO MODERADAMENTE METEORIZADOS (GRADO III).  |                           |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 23                    | #### |                 |                        |                  | PARAGNEIS (GNEIS MICÁCEO) CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA. PRESENTA UN GRADO DE METEORIZACIÓN VARIABLE, DESDE MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III) A SANO CON JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS (GRADO II), TAMBIÉN EXISTEN ALGUNOS NIVELES DE POCO ESPESOR MUY METEORIZADOS (GRADO IV). |                           |        |                          |                        | E           | 50          | 20             | 12        | CL              | 1            |          |                          |               |
| 24                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | E           | 50          | 15             | 12        | CL              | 2            |          |                          |               |
| 25                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 30          | 100            | 10        | CL              | 1            |          |                          |               |
| 26                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              | X        | MP-1                     |               |
| 27                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 70          | 30             | 8         | CL              | 4            |          |                          |               |
| 28                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 70          |                | 8         | CL              | 1            |          |                          |               |
| 29                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 30          | 10             | 10        | CL              | 1            |          |                          |               |
| 30                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 31                    |      |                 |                        |                  | SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO INCIPIENTE, MARCADO POR INTERCALACIONES DE ESPESOR MILIMÉTRICO O CENTIMÉTRICO, DONDE SE CONCENTRAN MINERALES LEUCOCRÁTICOS (PRINCIPALMENTE CUARZO Y FELDESPATOS), EN CONTRASTE CON EL COLOR DOMINANTE DE LA ROCA VERDE GRISÁCEO.              |                           |        |                          |                        | J           | 20          | 10             | 14        | CL              | 1            |          |                          |               |
| 32                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 50          | 150            | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
| 33                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 34                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 80          |                | 6         | OX              | T            |          |                          |               |
| 35                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 30          |                | 6         | OX              | T            |          |                          |               |
| 36                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 40          |                | 10        | OX              | T            |          |                          |               |
| 37                    |      | 7,40            |                        |                  | SE OBSERVAN ALGUNAS GLÁNDULAS DE COLOR BLANCO, LA MAYORÍA DE LAS VECES ORIENTADAS SEGÚN LOS PLANOS DE ESQUISTOSIDAD Y OTRAS CORTANDO DICHOS PLANOS.  |                           |        |                          |                        | J           | 50          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 38                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | E           | 40          |                | 8         | CL              | 1            |          |                          |               |
| 39                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 70          |                | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
| 40                    |      |                 |                        |                  | SON FRECUENTES LAS JUNTAS O PLANOS DE ESQUISTOSIDAD TEÑIDOS DE ÓXIDOS Y, EN OCASIONES, CON RELLENOS ARCILLOSOS.  |                           |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 41                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | E           | 60          | 10             | 6         | CL              | 1            |          |                          |               |
| 42                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              | X        | MP-2                     |               |
| 43                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | E           | 50          | 100            | 6         | OX              | T            |          |                          |               |
| 44                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 45                    |      |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | E           | 50          | 10             | 8         | CL              | 1            |          |                          |               |
| 46                    | #### |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | E           | 50          | 20             | 6         | CL              | 1            |          |                          |               |



|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        |   |             |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
|--|-----------------|------------------------|------------------|---|--|--|--|---|--------|-----------------------|------------------------|---|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|--|
| <div></div> |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.   |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.045<br>Y= 4.799.710<br>Z= 48 |        |                       |                        | <b>SONDEO S: V-8</b><br><b>HOJA N° 5 DE 5</b> |             |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |  |  |  | <b>FECHA:</b> 2/4/00                                      |        |                       |                        | <b>N° REG.:</b> ESI-16880                     |             |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
| DIAM. Y TIPO DE PERE.  | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  |  |  |  | % RECUPERACION DE TESTIGO                                 | R Q D  | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS                                   | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |  |
| 40   |                 |                        |                  |   |  |  |  | 0 50 100  | 50 100 | 16 8 4 2 0            | V IV III II I          | E 50  | 10          | 8 CL           | 1         |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  | PARAGNEIS (GNEIS MICÁCEO) CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA.  |  |  |  |   |        |                       |                        | J 70  | 40          | 10 CL          | 1         |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | E 40  |             |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
| 41   |                 |                        |                  | SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO INCIPIENTE, MARCADO POR INTERCALACIONES DE ESPESOR MILIMÉTRICO O CENTIMÉTRICO, DONDE SE CONCENTRAN MINERALES LEUCOCRÁTICOS   |  |  |  |   |        |                       |                        | E 50  | 10          |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  | (PRINCIPALMENTE CUARZO Y FELDESPATOS), EN CONTRASTE CON EL COLOR DOMINANTE DE LA ROCA VERDE GRISÁCEO.   |  |  |  |   |        |                       |                        | J 5   |             | 8 CL           | 1         |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | J 10  | 360         | 8 CL           | 1         |                 |              |          |                          |               |  |
| 42   |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | J 30  | 270         | 6 CL           | 1         |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | E 50  | 70          |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        |   |             |                |           |                 |              |          |                          | MP-5          |  |
| 43   |                 |                        |                  | SE OBSERVAN ALGUNAS GLÁNDULAS DE COLOR BLANCO, LA MAYORÍA DE LAS VECES ORIENTADAS SEGÚN LOS PLANOS DE ESQUISTOSIDAD Y OTRAS CORTANDO DICHOS PLANOS.   |  |  |  |   |        |                       |                        | J 80  | 50          | 6 CL           | 2         |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | E 50  | 10          |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | J 80  | 50          | 6 CL           | 1         |                 |              |          |                          |               |  |
| 44   | 8.00            |                        |                  | SON FRECUENTES LAS JUNTAS O PLANOS DE ESQUISTOSIDAD CON RELLENOS ARCILLOSOS DE COLORES VERDOSOS, EN CONTRASTE CON ALGUNAS DE LAS FRACTURAS QUE PRESENTAN PLANOS DE ROTURA LIMPIOS DE ÓXIDOS Y ARCILLAS. |  |  |  |   |        |                       |                        | E 50  | 10          |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        |   |             |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
| 45   |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | J 30  | 290         | 6 CL           | 1         |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | E 50  | 80          |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | E 50  | 20          |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
| 46   |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | J 80  | 90          | 8 CL           | 1         |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | E 50  | 10          |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | E 50  | 30          |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
| 47   |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | E 50  | 50          |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        |   |             |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        |   |             |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
| 48   | ####            |                        |                  | FIN SONDEO 48 m   |  |  |  |   |        |                       |                        | J 30  |             | 8 CL           | 2         |                 |              |          |                          | MP-6          |  |
|  |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        | E 50  |             |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
| 49   |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        |   |             |                |           |                 |              |          |                          |               |  |
| 50   |                 |                        |                  |   |  |  |  |   |        |                       |                        |   |             |                |           |                 |              |          |                          |               |  |







LOCALIZACION:  
INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA  
LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.

PETICIONARIO:  
AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.


COORDENADAS  
X= 541.042  
Y= 4.798.825  
Z= 102

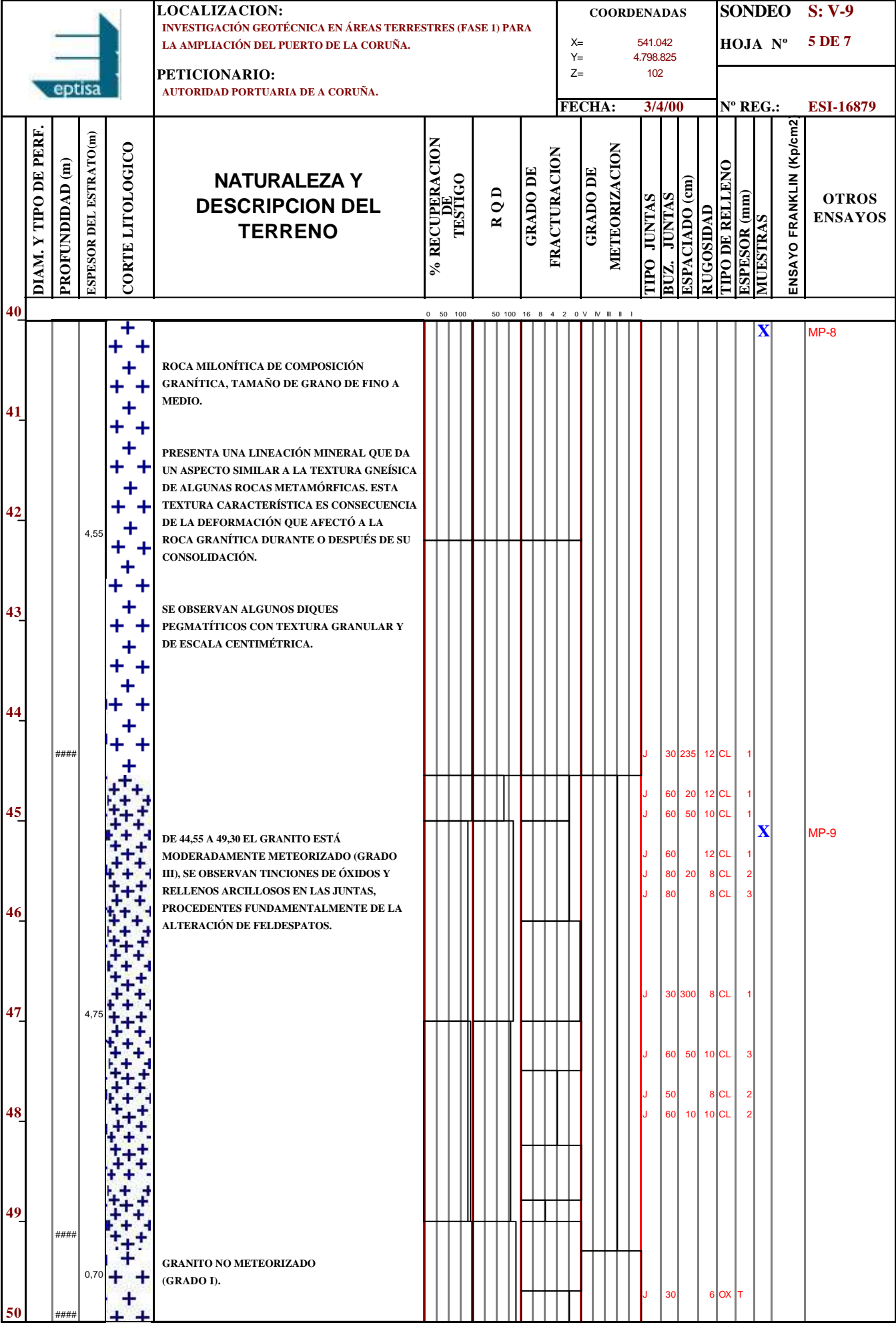
FECHA: 3/4/00


SONDEO S: V-9  
HOJA Nº 3 DE 7


Nº REG.: ESI-16879



| DIAM. Y TIPO DE PERF. | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D  | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|-----------------------|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|--------|-----------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
| 20                    |                 |                        |                  |   | 0 50 100                  | 50 100 | 16 8 4 2 0            | V IV III II I          |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 21                    |                 |                        |                  | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA, TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MEDIO.  |                           |        |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 22                    |                 |                        |                  | PRESENTA UNA LINEACIÓN MINERAL QUE DA UN ASPECTO SIMILAR A LA TEXTURA GNEÍSICA DE ALGUNAS ROCAS METAMÓRFICAS. ESTA TEXTURA CARACTERÍSTICA ES CONSECUENCIA DE LA DEFORMACIÓN QUE AFECTÓ A LA ROCA GRANÍTICA DURANTE O DESPUÉS DE SU CONSOLIDACIÓN. |                           |        |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 23                    |                 |                        |                  | EL GRADO DE METEORIZACIÓN ES VARIABLE, DOMINAN LOS TRAMOS DONDE APARECE ROCA SANA CON JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS (GRADO II) Y TRAMOS DE ROCA NO METEORIZADA (GRADO I), AUNQUE TAMBIÉN HAY UN TRAMO, DE 24,7 A 25M, CON GRADO III.                   |                           |        |                       |                        | J           | 80          |                | 4         | CL              | 1            |          |                          |               |
| 24                    |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 25                    |                 | ####                   |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 75          |                | 6         | CL              | 1            |          |                          |               |
| 26                    |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 85          |                | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
| 27                    |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 70          | 320            | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
| 28                    |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 10          |                | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
| 29                    |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 30                    |                 | ####                   |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 80          |                | 10        | CL              | 1            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 10          | 190            | 8         | CL              | 1            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 70          |                | 6         | CL              | 1            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 10          |                | 10        | OX              | T            |          |                          |               |

|   |                 |                        |                  |   |  |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|--|--|--|--|--|--|-----------------------|---|--|------------------------|--|--|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|  |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.   |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.042<br>Y= 4.798.825<br>Z= 102 |  |  |                       | <b>SONDEO S: V-9</b><br><b>HOJA Nº 4 DE 7</b> |  |                        |  |  |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |  |  |  | <b>FECHA:</b> 3/4/00                                       |  |  |                       | <b>Nº REG.:</b> ESI-16879                     |  |                        |  |  |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO                |  |  | R Q D  |  |  | GRADO DE FRACTURACION |   |  | GRADO DE METEORIZACION |  |  | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|   |                 |                        |                  |   |  |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 30  |                 |                        |                  |   | 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 31  |                 |                        | ++               | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA, TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MEDIO.  |  |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             |             |                |           |                 |              |          | X                        | M.P.6         |
| 32  |                 |                        | ++               | PRESENTA UNA LINEACIÓN MINERAL QUE DA UN ASPECTO SIMILAR A LA TEXTURA GNEÍSICA DE ALGUNAS ROCAS METAMÓRFICAS. ESTA TEXTURA CARACTERÍSTICA ES CONSECUENCIA DE LA DEFORMACIÓN QUE AFECTÓ A LA ROCA GRANÍTICA DURANTE O DESPUÉS DE SU CONSOLIDACIÓN. |  |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 33  |                 |                        | ++               | SE OBSERVAN ALGUNOS DIQUES PEGMATÍTICOS CON TEXTURA GRANULAR Y DE ESCALA CENTIMÉTRICA.  |  |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 34  |                 |                        | ++               |   |  |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             | J           | 60             | 8         | CL              | 1            |          |                          |               |
| 35  |                 | ####                   | ++               |   |  |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             | J           | 50             | 6         | CL              | 1            |          |                          |               |
| 36  |                 |                        | ++               |   |  |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 37  |                 |                        | ++               |   |  |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 38  |                 |                        | ++               |   |  |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 39  |                 |                        | ++               |   |  |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 40  |                 | ####                   | ++               |   |  |  |  |  |  |  |                       |   |  |                        |  |  |             | J           | 85             | 10        | CL              | 1            |          |                          |               |




|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |   |                 |              |          |                          |               |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|--|-------------|-------------|----------------|---|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|    |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.042<br>Y= 4.798.825<br>Z= 102 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-9</b><br><b>HOJA N° 6 DE 7</b> |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 3/4/00                                       |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-16879                     |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                     | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                     | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
| <div>50</div> <div>0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I</div> <div>51</div> <div>ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA, TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MEDIO.</div> <div>52</div> <div>PRESENTA UNA LINEACIÓN MINERAL QUE DA UN ASPECTO SIMILAR A LA TEXTURA GNEÍSICA DE ALGUNAS ROCAS METAMÓRFICAS. ESTA TEXTURA CARACTERÍSTICA ES CONSECUENCIA DE LA DEFORMACIÓN QUE AFECTÓ A LA ROCA GRANÍTICA DURANTE O DESPUÉS DE SU CONSOLIDACIÓN.</div> <div>53</div> <div>SE OBSERVAN ALGUNAS INTERCALACIONES PEGMATÍTICAS CON TEXTURA GRANULAR Y DE ESCALA CENTIMÉTRICA, ORIENTADAS VERTICAL O SUBVERTICALMENTE RESPECTO AL EJE DE LA PERFORACIÓN.</div> <div>54</div> <div>EL GRANITO APARECE COMO ROCA SANA (GRADO I).</div> <div>55</div> <div>####</div> <div>56</div> <div>57</div> <div>58</div> <div>59</div> <div>60</div> <div>####</div> <div>J 50 6 CL 1</div> <div>J 40 8 CL 1</div> <div>J 80 10 CL 1</div> <div>J 70 70 4 CL 1</div> <div>J 70 190 6 CL -</div> <div>J 15 8 CL -</div> <div>J 70 200 10 CL -</div> <div>J 70 210 10 CL 1</div> <div>J 30 8 CL -</div> <div>J 70 20 6 CL -</div> <div>J 70 14 CL -</div> <div>J 75 10 10 CL -</div> <div>X</div> <div>X</div> <div>MP10</div> <div>M-11</div> |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |   |                 |              |          |                          |               |


|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |   |                 |              |          |                          |               |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|--|-------------|-------------|----------------|---|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|    |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.042<br>Y= 4.798.825<br>Z= 102 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-9</b><br><b>HOJA N° 7 DE 7</b> |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 3/4/00                                       |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-16879                     |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERE.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                     | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                     | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |   |                 |              |          |                          |               |
| <div>60</div> <div>0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I</div> <div>61</div> <div>ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA, TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MEDIO.</div> <div>62</div> <div>PRESENTA UNA LINEACIÓN MINERAL QUE DA UN ASPECTO SIMILAR A LA TEXTURA GNEÍSICA DE ALGUNAS ROCAS METAMÓRFICAS. ESTA TEXTURA CARACTERÍSTICA ES CONSECUENCIA DE LA DEFORMACIÓN QUE AFECTÓ A LA ROCA GRANÍTICA DURANTE O DESPUÉS DE SU CONSOLIDACIÓN.</div> <div>63</div> <div>SE OBSERVAN ALGUNOS DIQUES PEGMATÍTICOS CON TEXTURA GRANULAR Y DE ESCALA CENTIMÉTRICA.</div> <div>64</div> <div>GRADO DE METEORIZACIÓN I.</div> <div>65</div> <div>####</div> <div>66</div> <div>####</div> <div>67</div> <div>####</div> <div>68</div> <div>####</div> <div>69</div> <div>####</div> <div>70</div> <div>####</div> <div>FIN DE SONDEO 70 m.</div> <div>J 70 30 6 CL 1</div> <div>J 30 8 CL</div> <div>J 70 110 8 CL 1</div> <div>J 40 330 6 CL 1</div> <div>J 70 160 10 CL 1</div> <div>J 70 240 12 CL -</div> <div>J 65 120 12 CL 1</div> <div>J 80 120 8 CL 1</div> <div>J 40 6 CL 1</div> <div>J 60 6 CL 2</div> <div>J 80 10 CL 3</div> <div>J 70 180 8 CL 2</div> <div>J 70 6 CL 1</div> <div>J 80 6 CL 2</div> <div>J 50 20 8 CL 1</div> <div>J 50 8 CL 1</div> <div>X</div> <div>M-12</div> <div>X</div> <div>M-13</div> <div>X</div> <div>M-14</div> |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |   |                 |              |          |                          |               |

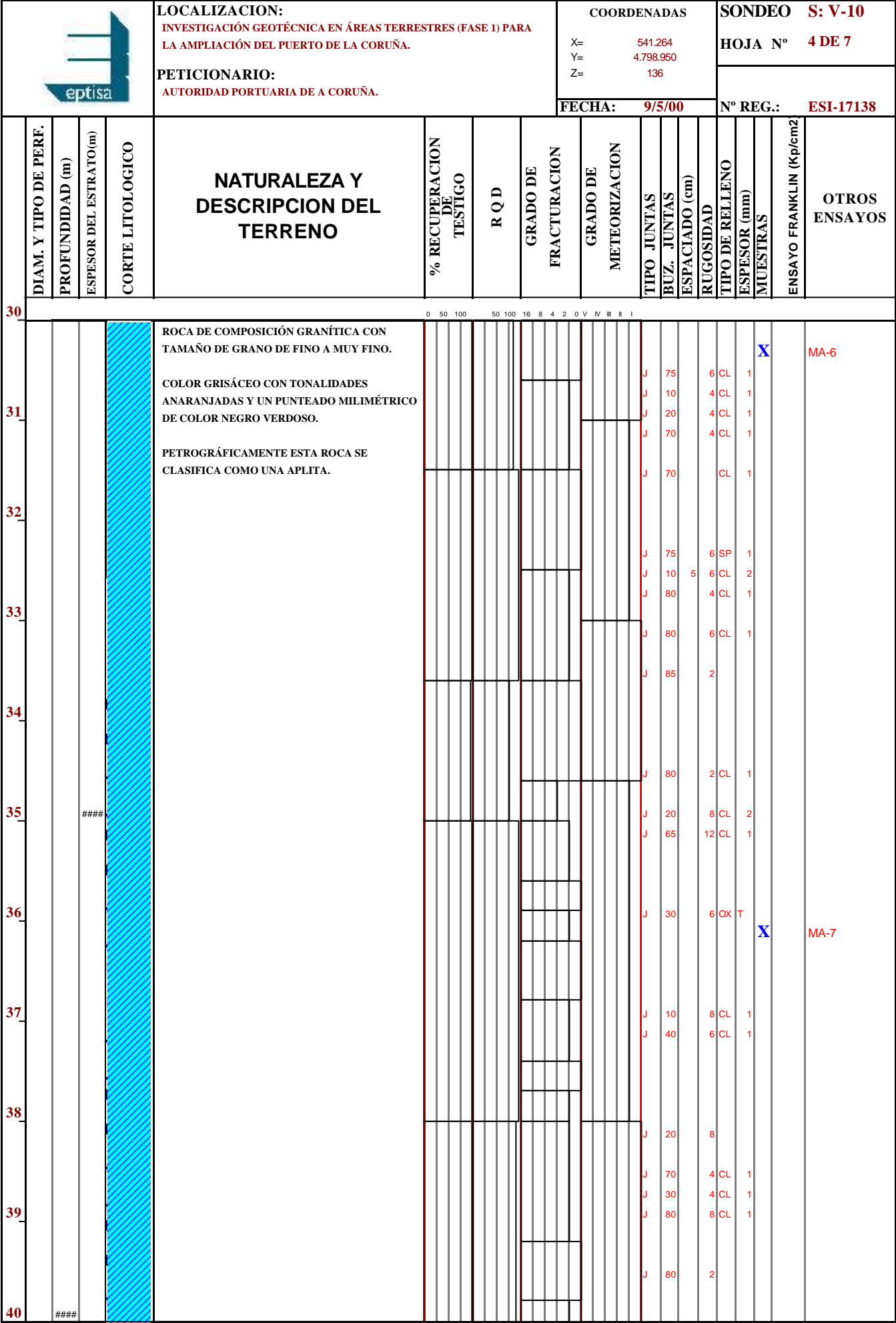
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|---|------------------------|-------------------------------|--|---|----------------------------------|--------------|------------------------------|--|--------------------|--------------------|-----------------------|--|------------------------|---------------------|-----------------|---------------------------------|----------------------|
|  |                        |                               |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                                  |              |                              | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.264<br>Y= 4.798.950<br>Z= 136 |                    |                    |                       | <b>SONDEO S: V-10</b><br><b>HOJA N° 1 DE 7</b> |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                                  |              |                              | <b>FECHA:</b> 9/5/00                                       |                    |                    |                       | <b>N° REG.:</b> ESI-17138                      |                        |                     |                 |                                 |                      |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>  | <b>PROFUNDIDAD (m)</b> | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b> | <b>CORTE LITOLÓGICO</b>  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b> | <b>R Q D</b> | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> | <b>GRADO DE METEORIZACION</b>                              | <b>TIPO JUNTAS</b> | <b>BUZ. JUNTAS</b> | <b>ESPACIADO (cm)</b> | <b>RUGOSIDAD</b>                               | <b>TIPO DE RELLENO</b> | <b>ESPESOR (mm)</b> | <b>MUESTRAS</b> | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> | <b>OTROS ENSAYOS</b> |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 0 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 1   | 0,90                   | 1,00                          |  | LIMO ARENOSO CON ABUNDANTES GRUESOS TAMAÑO BOLO, GRAVA Y GRAVILLA. COLOR BEIGE CLARO.                                     |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 2   | 0,80                   | 1,80                          |  | GRUESOS DE TAMAÑO BOLO, GRAVA Y GRAVILLA DENTRO DE UNA ESCASA MATRIZ LIMOARENOSA. COLOR BEIGE CLARO.                      |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 3   |                        |                               |  | ROCA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA CON TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MUY FINO.   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 4   |                        |                               |  | COLOR GRISÁCEO CON TONALIDADES ANARANJADAS Y UN PUNTEADO MILIMÉTRICO DE COLOR NEGRO VERDOSO.                              |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 5   |                        |                               |  | PETROGRÁFICAMENTE ESTA ROCA SE CLASIFICA COMO UNA APLITA.   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 6   | 8,20                   |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 7   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 8   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 9   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 10  | ####                   |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |  |   |                                  |              |                              |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |

X


MA-1


|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|--|-------------|-------------|----------------|--|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|--|
|  |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.264<br>Y= 4.798.950<br>Z= 136 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-10</b><br><b>HOJA N° 2 DE 7</b> |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 9/5/00                                       |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-17138                      |                 |              |          |                          |               |  |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                     | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                      | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
| 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
| 10  |                 |                        |                  | ROCA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA CON TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MUY FINO.   |                           |       |                       |  |             | J           | 5              | 6  | OX              | T            | X        |                          | MA-2          |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
| 11  |                 |                        |                  | COLOR GRISÁCEO CON TONALIDADES ANARANJADAS Y UN PUNTEADO MILIMÉTRICO DE COLOR NEGRO VERDOSO.                              |                           |       |                       |  |             | J           | 60             | 8  | OX              | T            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
| 12  |                 |                        |                  | PETROGRÁFICAMENTE ESTA ROCA SE CLASIFICA COMO UNA APLITA.   |                           |       |                       |  |             | J           | 15             | 8  | CL              | 1            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
| 13  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 20             | 3  | 8               | OX           | T        |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
| 14  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 20             | 80   | 8               | OX           | T        |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
| 15  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 50             | 75   | 12              | OX           | 1        |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
| 16  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 20             | 80   | 8               | OX           | 1        |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
| 17  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 30             | 8  | CL              | 1            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
| 18  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 50             | 8  | OX              | 1            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
| 19  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 20             | 50   | 6               | OX           | 1        |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
| 20  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 20             | 80   | 8               | OX           | T        |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 70             | 6  | CL              | 2            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 70             | 6  | OX              | T            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 5              | 8  | OX              | T            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 10             | 6  | OX              | T            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 40             | 70   | 8               | OX           | 1        |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 40             | 8  | OX              | 1            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 70             | 35   | 12              | CL           | 1        |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 75             | 6  | CL              | 1            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 70             | 6  | OX              | T            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 40             | 8  | OX              | T            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 75             | 6  | OX              | T            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 70             | 90   | 6               | CL           | 1        |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 20             | 100  | 6               | CL           | 1        |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 70             | 6  | CL              | 1            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 75             | 8  | CL              | 1            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 40             | 8  | CL              | 1            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 30             | 20   | 8               | OX           | 1        |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 80             | 4  | CL              | 1            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 75             | 6  | CL              | 2            |          |                          |               |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |  |




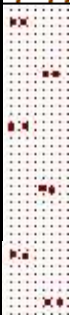


|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|--|-------------|-------------|----------------|--|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|  |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.264<br>Y= 4.798.950<br>Z= 136 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-10</b><br><b>HOJA N° 3 DE 7</b> |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 9/5/00                                       |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-17138                      |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                     | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                      | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 20  |                 |                        |                  | ROCA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA CON TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MUY FINO.   |                           |       |                       |  |             | J           | 30             | 10 OX  | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 21  |                 |                        |                  | COLOR GRISÁCEO CON TONALIDADES ANARANJADAS Y UN PUNTEADO MILIMÉTRICO DE COLOR NEGRO VERDOSO.                              |                           |       |                       |  |             | J           | 80             | 6 OX   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 22  |                 |                        |                  | PETROGRÁFICAMENTE ESTA ROCA SE CLASIFICA COMO UNA APLITA.   |                           |       |                       |  |             | J           | 20             | 10 OX  | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 23  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 75             | 6 CL   | 2               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 24  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 75             | 8 CL   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 25  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 75             | 8 OX   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 26  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 75             | 8 CL   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 27  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 10             | 50   | 10 CL           | 1            |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 28  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 20             | 6 OX   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 29  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 30             | 10 CL  | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 30  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 75             | 12 OX  | 2               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 80             | 6 CL   | 3               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 30             | 40   | 10 CL           | 2            |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 30             | 50   | 6 CL            | 1            |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 80             | 6  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 30             | 8 CL   | 2               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 10             | 6 CL   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 80             | 6 CL   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 20             | 10 CL  | 2               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 40             | 8 CL   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             | J           | 75             | 6 CL   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |





|    | DIAM. Y TIPO DE PERF. | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D  | GRADO DE FRACTURACION    | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|----|-----------------------|-----------------|------------------------|------------------|--|---------------------------|--------|--------------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
| 40 |                       |                 |                        |                  |  | 0 50 100                  | 50 100 | 16 8 4 2 0 V IV III II I |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 41 |                       |                 |                        |                  | ROCA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA CON TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MUY FINO.<br><br>COLOR GRISÁCEO CON TONALIDADES ANARANJADAS Y UN PUNTEADO MILIMÉTRICO DE COLOR NEGRO VERDOSO.<br><br>PETROGRÁFICAMENTE ESTA ROCA SE CLASIFICA COMO UNA APLITA. |                           |        |                          |                        | J           | 20          | 60             | 6 CL      | 1               |              | X        |                          | MA-8          |
| 42 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 70          |                | 6 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 43 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 8 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 44 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 70          |                | 6 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 45 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 70          | 80             | 6 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 46 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 10          |                | 8 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 47 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 70          | 100            | 4 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 48 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 70          | 20             | 4         |                 |              |          |                          |               |
| 49 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 40          |                | 8 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 50 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              | X        |                          | MA-9          |
| 51 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 75          |                | 4 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 52 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 70          |                | 4         |                 |              |          |                          |               |
| 53 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 80          |                | 2 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 54 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 6         |                 |              |          |                          |               |
| 55 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 30          |                | 8 CL      | 2               |              |          |                          |               |
| 56 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 57 |                       |                 |                        |                  |  |                           |        |                          |                        | J           | 75          |                | 4         |                 |              |          |                          |               |

|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|--|-------------|-------------|----------------|--|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|  |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.264<br>Y= 4.798.950<br>Z= 136 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-10</b><br><b>HOJA N° 6 DE 7</b> |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 9/5/00                                       |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-17138                      |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                     | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                      | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 50  |                 |                        |                  | ROCA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA CON TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MUY FINO.   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          | MA-10         |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 51  |                 |                        |                  | COLOR GRISÁCEO CON TONALIDADES ANARANJADAS Y UN PUNTEADO MILIMÉTRICO DE COLOR NEGRO VERDOSO.                              |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 52  |                 |                        |                  | PETROGRÁFICAMENTE ESTA ROCA SE CLASIFICA COMO UNA APLITA.   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 53  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 54  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 55  | ####            |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 56  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 57  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 58  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 59  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 60  | ####            |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |  |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |


|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
|--|------------------------|-------------------------------|-------------------------|--|--|--------------|----------------------------------|--|--------------------|--------------------|-----------------------|--|------------------------|---------------------|-----------------|---------------------------------|--------------------------|--|
| <div></div> |                        |                               |                         | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |              |                                  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.264<br>Y= 4.798.950<br>Z= 136 |                    |                    |                       | <b>SONDEO S: V-10</b><br><b>HOJA N° 7 DE 7</b> |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
|  |                        |                               |                         | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |              |                                  | <b>FECHA: 9/5/00</b>                                       |                    |                    |                       | <b>N° REG.: ESI-17138</b>                      |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>   | <b>PROFUNDIDAD (m)</b> | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b> | <b>CORTE LITOLÓGICO</b> | <b>NATURALEZA Y<br/>DESCRIPCION DEL<br/>TERRENO</b>  | <b>% RECUPERACION<br/>DE<br/>TESTIGO</b> | <b>R Q D</b> | <b>GRADO DE<br/>FRACTURACION</b> | <b>GRADO DE<br/>METEORIZACION</b>                          | <b>TIPO JUNTAS</b> | <b>BUZ. JUNTAS</b> | <b>ESPACIADO (cm)</b> | <b>RUGOSIDAD</b>                               | <b>TIPO DE RELLENO</b> | <b>ESPESOR (mm)</b> | <b>MUESTRAS</b> | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> | <b>OTROS<br/>ENSAYOS</b> |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| <div>0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I</div>  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| 60   |                        |                               |                         | ROCA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA CON<br>TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MUY FINO.   |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  | J 80                   | 6 CL                | 1               |                                 |                          |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| 61   |                        |                               |                         | COLOR GRISÁCEO CON TONALIDADES<br>ANARANJADAS Y UN PUNTEADO MILIMÉTRICO<br>DE COLOR NEGRO VERDOSO.                           |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  | J 75                   | 4 CL                | 1               |                                 |                          |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
|  |                        |                               |                         | PETROGRÁFICAMENTE ESTA ROCA SE<br>CLASIFICA COMO UNA APLITA.   |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  | J 80                   | 4                   |                 |                                 |                          |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| 62   |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| 63   |                        | 6,80                          |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        | J 30                | 6               |                                 |                          |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| 64   |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        | J 80                | 2               |                                 |                          |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| 65   |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        | J 70                | 6 CL            | 1                               |                          |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| 66   |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        | J 80                | 4 CL            | 1                               |                          |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| 67   |                        | ####                          |                         | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN<br>GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS<br>MICAS).   |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        | J 30                | 12              |                                 |                          |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| 68   |                        |                               |                         | COLOR GRIS.  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        | J 20                | 6               |                                 |                          |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| 69   |                        |                               |                         | SE OBSERVA CIERTA LINEACIÓN EN LA<br>DISTRIBUCIÓN DE LOS MINERALES.  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |
| 70   |                        |                               |                         | FIN SONDEO 70 m  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        | J 85                | 8               |                                 |                          |  |
|  |                        |                               |                         |  |  |              |                                  |  |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                          |  |

| <div></div> |      |  |                 | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |  |                                 | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.561<br>Y= 4.799.500<br>Z= 98 |                          |                           |             | <b>SONDEO S: V-11</b>     |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|--|------|--|-----------------|--|--|--|---------------------------------|---|--------------------------|---------------------------|-------------|---------------------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|------------------|
|  |      |  |                 | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |                                 | <b>FECHA:</b> 1/5/00                                      |                          |                           |             | <b>HOJA N° 1 DE 8</b>     |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             | <b>N° REG.:</b> ESI-17181 |                |           |                 |              |          |                          |                  |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.  |      |  | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m)   | CORTE LITOLOGICO   | NATURALEZA Y<br>DESCRIPCION DEL<br>TERRENO | % RECUPERACION<br>DE<br>TESTIGO | R Q D   | GRADO DE<br>FRACTURACION | GRADO DE<br>METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS               | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS<br>ENSAYOS |
| 0 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I   |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  | 1,00            |   | TIERRA VEGETAL.  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  | 1,00            |   | COLOR MARRÓN NEGRUZCO.   |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
| 1  |      |  |                 |    | ARENA LIMOSA CON ALGUNOS GRUESOS<br>TAMAÑO GRAVA Y GRAVILLA.           |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  | COLOR BLANCO-OCRE.   |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
| 2  |      |  |                 |  | CONSTITUYE UN GNEIS MILONÍTICO<br>COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V). |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  | COMPACIDAD SUELTA.   |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
| 3  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
| 4  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
| 5  |      |  | 7,80            |   |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
| 6  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
| 7  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
| 8  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
| 9  |      |  | 8,80            |   | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A<br>GRUESO.                           |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  | COLOR BLANQUECINO CON TONALIDADES<br>ROSADAS.                          |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
| 10   | #### |  | 1,20            |   |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |
|  |      |  |                 |  |  |  |                                 |   |                          |                           |             |                           |                |           |                 |              |          |                          |                  |

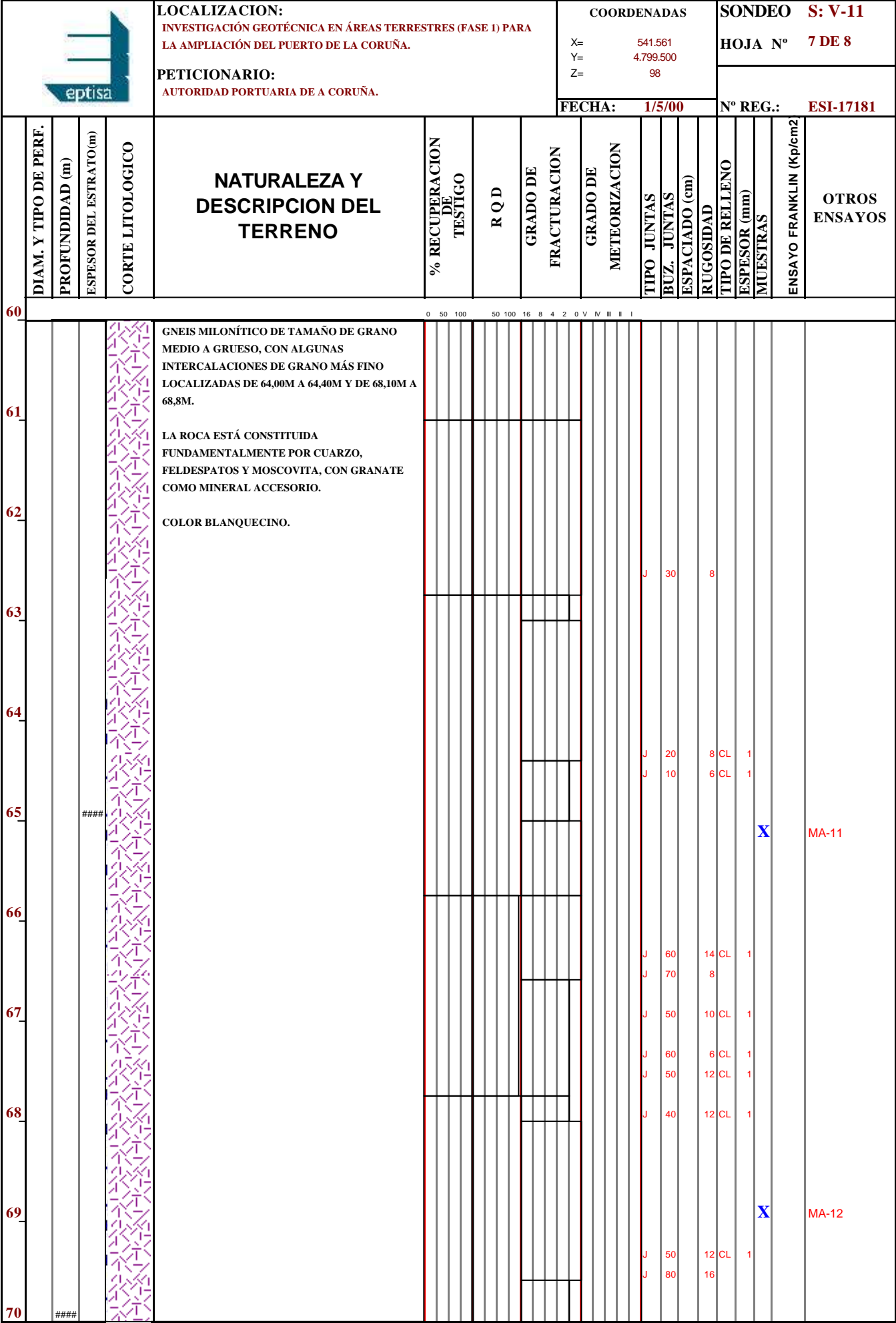
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---|--|--|--|---|--|--|--|---|------------------|----------------------------------|-----------------------------------|--|------------------------|---------------------------|----------------------|----------------------------|-------------------------|---------------------|-------------------------------------|--------------------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
|    |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.  |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.561<br>Y= 4.799.500<br>Z= 98 |                  |                                  |                                   | <b>SONDEO S: V-11</b><br><b>HOJA Nº 2 DE 8</b> |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |  |  |  | <b>FECHA:</b> 1/5/00                                      |                  |                                  |                                   | <b>Nº REG.:</b> ESI-17181                      |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <div>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</div>   |  |  |  | <div>% RECUPERACION DE TESTIGO</div>                      | <div>R Q D</div> | <div>GRADO DE FRACTURACION</div> | <div>GRADO DE METEORIZACION</div> | <div>TIPO JUNTAS</div>                         | <div>BUZ. JUNTAS</div> | <div>ESPACIADO (cm)</div> | <div>RUGOSIDAD</div> | <div>TIPO DE RELLENO</div> | <div>ESPESOR (mm)</div> | <div>MUESTRAS</div> | <div>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</div> | <div>OTROS ENSAYOS</div> |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 10  |  |  |  | 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <div><div><div>GNEIS MILONÍTICO DE TAMAÑO DE GRANO VARIABLE.</div><div>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, CON GRANATE COMO MINERAL ACCESORIO.</div><div>COLOR BLANQUECINO CON TONALIDADES ROSADAS.</div><div>DE 10,00 A 12,00M, EL GNEIS ES DE GRANO FINO, MIENTRAS QUE DE 12,00 A 13,2M ES DE GRANO MEDIO A GRUESO. A PARTIR DE 13,2M DOMINA EL GNEIS DE GRANO FINO CON ALGUNAS INTERCALACIONES CENTIMÉTRICAS DE GRANO MÁS GRUESO.</div></div><div><div>11</div><div>12</div><div>13</div><div>14</div><div>15</div><div>16</div><div>17</div><div>18</div><div>19</div><div>20</div></div><div><div>####</div><div>####</div></div></div> |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

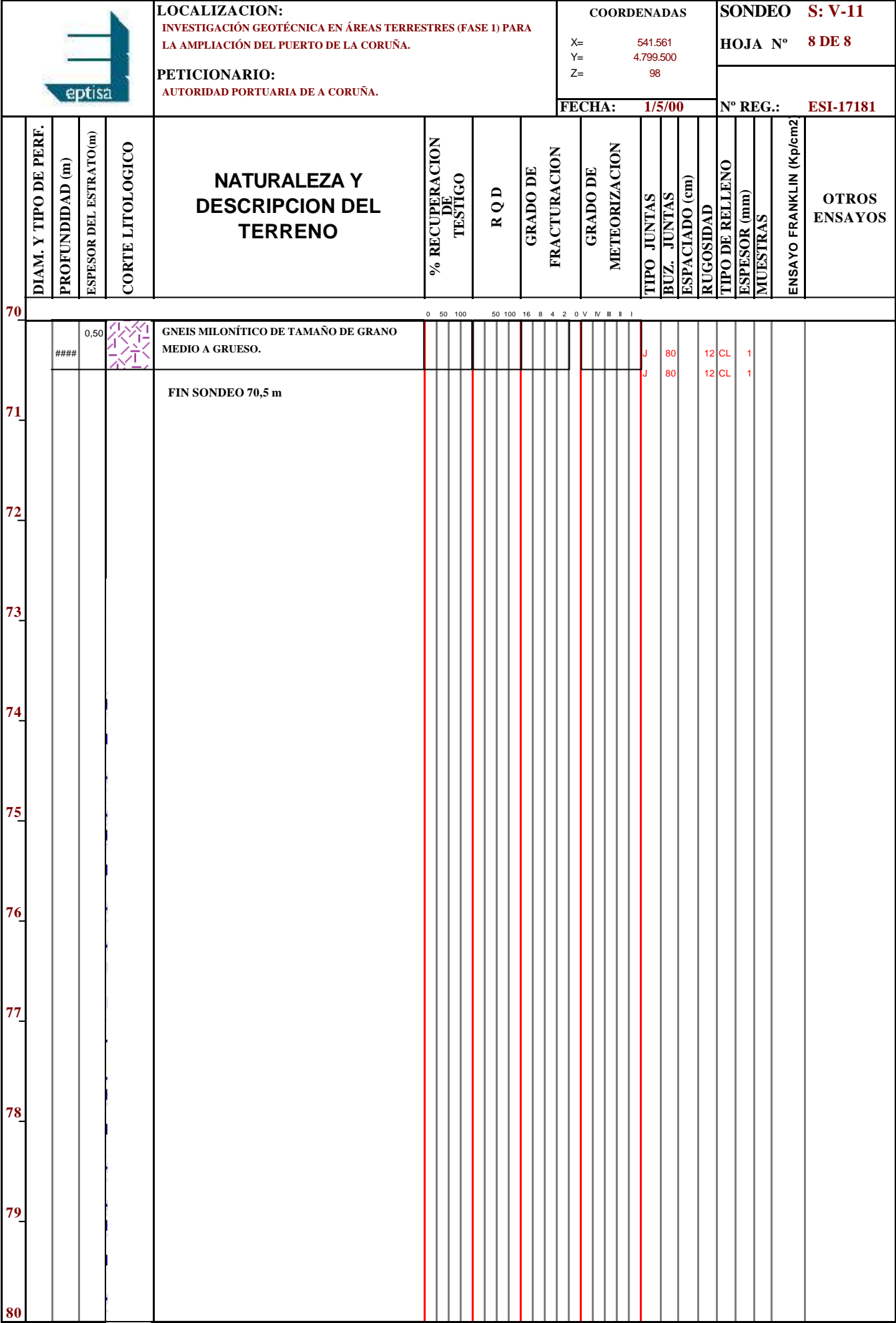
|   |  |  |  |  |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|---|------------------|----------------------------------|-----------------------------------|--|------------------------|---------------------------|----------------------|----------------------------|-------------------------|---------------------|-------------------------------------|--------------------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
|    |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.   |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.561<br>Y= 4.799.500<br>Z= 98 |                  |                                  |                                   | <b>SONDEO S: V-11</b><br><b>HOJA N° 3 DE 8</b> |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  | <b>FECHA:</b> 1/5/00                                      |                  |                                  |                                   | <b>N° REG.:</b> ESI-17181                      |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <div>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</div>  |  |  |  | <div>% RECUPERACION DE TESTIGO</div>                      | <div>R Q D</div> | <div>GRADO DE FRACTURACION</div> | <div>GRADO DE METEORIZACION</div> | <div>TIPO JUNTAS</div>                         | <div>BUZ. JUNTAS</div> | <div>ESPACIADO (cm)</div> | <div>RUGOSIDAD</div> | <div>TIPO DE RELLENO</div> | <div>ESPESOR (mm)</div> | <div>MUESTRAS</div> | <div>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</div> | <div>OTROS ENSAYOS</div> |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 20  |  |  |  | 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I   |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <div><div><div>GNEIS MILONÍTICO DE TAMAÑO DE GRANO VARIABLE.</div><div>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, CON GRANATE COMO MINERAL ACCESORIO.</div><div>COLOR BLANQUECINO CON TONALIDADES ROSADAS, A PARTIR DE 22,65M LA ROCA PRESENTA COLOR ROSADO.</div><div>EN LOS 1,8M SUPERIORES EL GNEIS ES DE GRANO FINO, MIENTRAS QUE EN EL RESTO DEL NIVEL EL GNEIS ES DE GRANO MEDIO A GRUESO.</div><div>ENTRE 22,00 Y 22,65M, SE RECONOCEN ALGUNAS INTERCALACIONES DE PARAGNEIS DE UNOS POCOS CENTÍMETROS DE ESPESOR.</div></div></div> |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 21  |  |  |  | <div><div>J 45 8 OX T</div><div>J 30 15 8 OX T</div><div>J 10 8 CL 1</div><div>J 70 12 CL 1</div><div>J 50 6 CL 2</div></div>  |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 22  |  |  |  | <div><div>J 85 6 CL 2</div><div>J 80 10 CL 2</div><div>J 70 8 CL 1</div><div>J 80 14 CL 2</div></div>  |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 23  |  |  |  | <div><div>J 80 12 CL 3</div><div>J 70 8 CL 1</div><div>J 75 14 OX T</div></div>  |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 24  |  |  |  | <div><div>J 20 14 CL 1</div><div>J 50 70 12 CL 1</div><div>J 25 8 OX T</div><div>J 65 8 CL 1</div><div>J 50 15 8 OX 1</div><div>J 50 150 12 OX 1</div></div>   |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 25  |  |  |  | <div><div>J 30 8 OX T</div><div>J 40 12 OX T</div></div>   |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 26  |  |  |  | <div><div>J 50 60 8 OX 1</div></div>   |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 27  |  |  |  | <div><div>J 50 100 14 OX 1</div><div>J 60 50 12 OX T</div></div>   |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 28  |  |  |  | <div><div>J 50 40 12 CL 1</div><div>J 10 16 OX T</div></div>   |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 29  |  |  |  | <div><div>J 50 30 12 CL 1</div><div>J 50 12 OX T</div></div>   |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 30  |  |  |  | <div><div>J 30 8 OX T</div><div>J 60 16 OX T</div><div>J 50 16 OX T</div></div>  |  |  |  |   |                  |                                  |                                   |  |                        |                           |                      |                            |                         |                     |                                     |                          |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

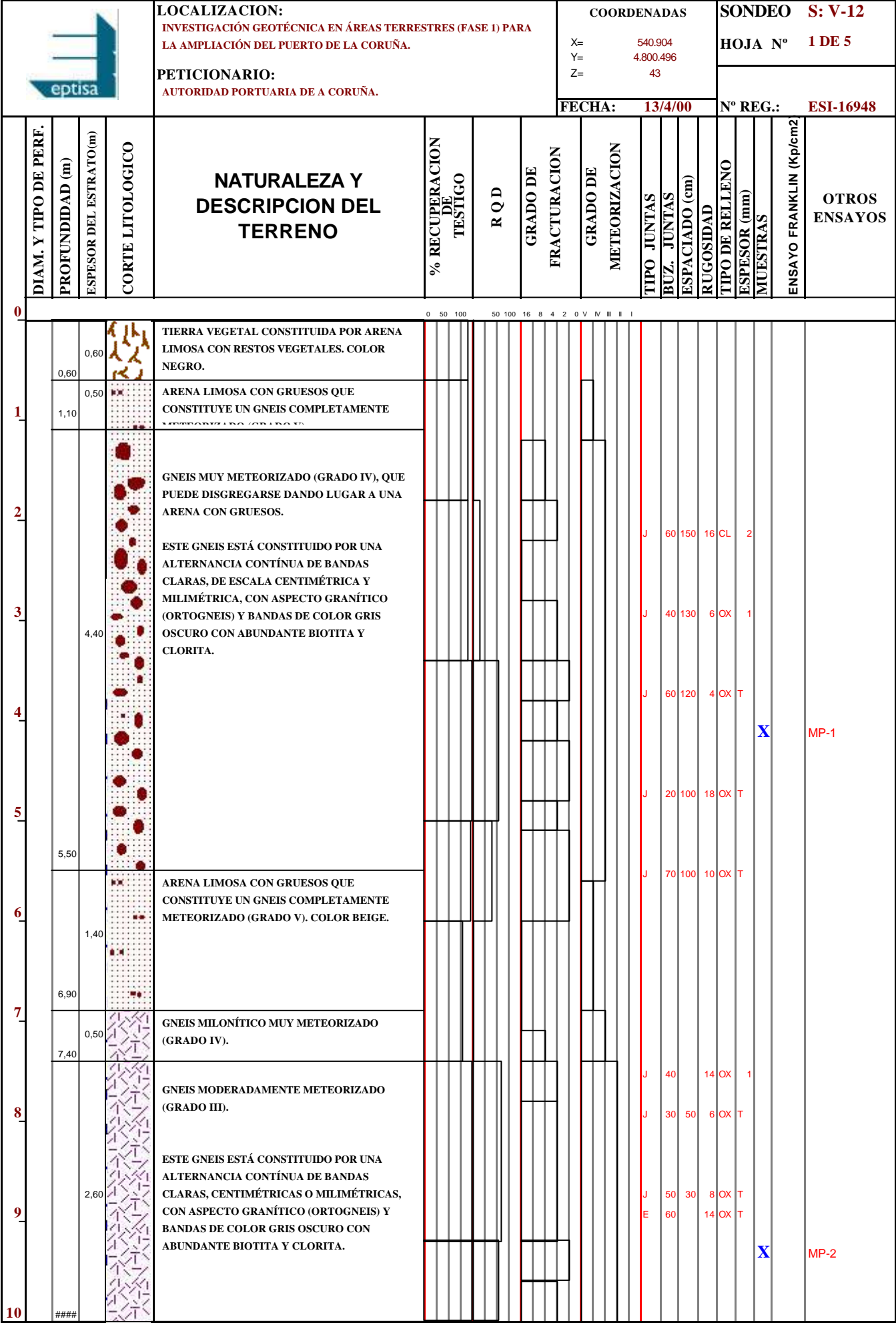


|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|---|--|--|--|---|--|--|--|---|--------------|------------------------------|-------------------------------|---------------------------|--------------------|-----------------------|------------------|------------------------|---------------------|-----------------|---------------------------------|----------------------|--|
| <div></div>                                      |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.  |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.561<br>Y= 4.799.500<br>Z= 98 |              |                              |                               | <b>SONDEO S: V-11</b>     |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |  |  |  | <b>FECHA: 1/5/00</b>                                      |              |                              |                               | <b>Nº REG.: ESI-17181</b> |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   |  |  |  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b>                          | <b>R Q D</b> | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> | <b>GRADO DE METEORIZACION</b> | <b>TIPO JUNTAS</b>        | <b>BUZ. JUNTAS</b> | <b>ESPACIADO (cm)</b> | <b>RUGOSIDAD</b> | <b>TIPO DE RELLENO</b> | <b>ESPESOR (mm)</b> | <b>MUESTRAS</b> | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> | <b>OTROS ENSAYOS</b> |  |
| 40  |  |  |  | 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  | <p>GNEIS MILONÍTICO DE TAMAÑO DE GRANO MEDIO A GRUESO.</p> <p>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, CON GRANATE COMO MINERAL ACCESORIO.</p> <p>COLOR ROSADO.</p> |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
| 41  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
| 42  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
| 43  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
| 44  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
| 45  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
| 46  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
| 47  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
| 48  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
| 49  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
| 50  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |  |


| DIAM. Y TIPO DE PERF. |      | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|-----------------------|------|-----------------|------------------------|---|--------------------------------------|---------------------------|-------|-----------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
| 50                    | #### | 0,50            |                        | GNEIS MILONÍTICO DE TAMAÑO DE GRANO MEDIO A GRUESO.   |                                      |                           |       |                       |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 51                    | #### | 1,90            |                        | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS) CON TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MEDIO.<br><br>COLOR GRISÁCEO.<br><br>TEXTURA DE TIPO GNEÍSICO (LINEACIÓN MINERAL).              |                                      |                           |       |                       |                        | J           | 80          |                | 8         | CL              |              | 1        |                          |               |
| 52                    | #### |                 |                        |   |                                      |                           |       |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 53                    | #### |                 |                        | GNEIS MILONÍTICO DE TAMAÑO DE GRANO MEDIO A GRUESO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, CON GRANATE COMO MINERAL ACCESORIO.<br><br>COLOR BLANQUECINO. |                                      |                           |       |                       |                        | J           | 85          |                | 12        | CL              |              |          |                          | MA-9          |
| 54                    | #### | 3,70            |                        |   |                                      |                           |       |                       |                        | J           | 80          |                | 10        | OX              | T            |          |                          |               |
| 55                    | #### |                 |                        |   |                                      |                           |       |                       |                        | J           | 40          |                | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 56                    | #### |                 |                        |   |                                      |                           |       |                       |                        | J           | 60          |                | 14        |                 |              |          |                          |               |
| 57                    | #### | 1,50            |                        | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS) CON TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MEDIO.<br><br>COLOR GRISÁCEO.<br><br>TEXTURA DE TIPO GNEÍSICO (LINEACIÓN                        |                                      |                           |       |                       |                        | J           | 70          |                | 12        | CL              |              | 2        |                          |               |
| 58                    | #### |                 |                        |   |                                      |                           |       |                       |                        | J           | 85          |                | 12        | CL              |              | 1        |                          |               |
| 59                    | #### |                 |                        |   |                                      |                           |       |                       |                        | J           | 70          |                | 8         | CL              |              | 1        |                          |               |
| 60                    | #### |                 |                        |   |                                      |                           |       |                       |                        | J           | 80          |                | 8         | CL              |              | 1        |                          |               |
| 60                    | #### |                 |                        |   |                                      |                           |       |                       |                        | J           | 60          |                | 4         |                 |              |          |                          |               |
| 60                    | #### |                 |                        | GNEIS MILONÍTICO DE TAMAÑO DE GRANO MEDIO A GRUESO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, CON GRANATE COMO MINERAL ACCESORIO.<br><br>COLOR BLANQUECINO. |                                      |                           |       |                       |                        | J           | 60          |                | 14        | CL              |              |          |                          | MA-10         |









[illegible]


|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|---|-------------|-------------|----------------|--|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|  |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.904<br>Y= 4.800.496<br>Z= 43 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-12</b><br><b>HOJA N° 3 DE 5</b> |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 13/4/00                                     |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-16948                      |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                    | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                      | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I J 60 70 10 OX 1                          |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 20  |                 |                        |                  | GNEIS CLORÍTICO MILONÍTICO CONSTITUIDO FUNDAMENTALMENTE POR FELDESPATOS, CUARZO, MOSCOVITA Y CLORITA.                     |                           |       |                       |   |             | J           | 40             | 30   | 12              | OX           | 1        | X                        | MP-4          |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 21  |                 |                        |                  | EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO DEBIDO A LA ABUNDANCIA DE CLORITA.  |                           |       |                       |   |             | J           | 40             | 20   | 18              | OX           | T        |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 22  |                 |                        |                  | DE 21,80 A 24,50M, SE OBSERVAN PEQUEÑAS OQUEDADES PRÓXIMAS A LAS FRACTURAS QUE DENOTAN LA CIRCULACIÓN DE AGUA.            |                           |       |                       |   |             | J           | 30             | 20   | 6               | OX           | 1        |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 23  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             | J           | 20             | 40   | 8               | OX           | T        |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 24  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             | J           | 45             |  | 12              | OX           | T        |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 25  | ####            |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             | J           | 20             | 20   | 4               |              |          | X                        | MP-5          |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 26  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             | J           | 25             | 40   | 4               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 27  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             | J           | 20             | 10   | 10              | CL           | 2        |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 28  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             | J           | 20             | 20   | 8               | OX           | 1        |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 29  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             | J           | 40             | 20   | 8               | CL           | 1        |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 30  | ####            |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             | J           | 30             | 20   | 4               | CL           | 1        |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |


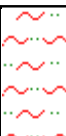







[illegible]

|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|---|-------------|-------------|----------------|--|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|  |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.904<br>Y= 4.800.496<br>Z= 43 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-12</b><br><b>HOJA N° 5 DE 5</b> |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 13/4/00                                     |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-16948                      |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                    | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                      | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 40  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 41  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 42  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 43  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 44  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 45  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 46  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 47  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 48  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 49  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 50  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |

|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|---|-------------|-------------|----------------|--|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|    |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.099<br>Y= 4.800.403<br>Z= 46 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-15</b><br><b>HOJA N° 1 DE 5</b> |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 19/4/00                                     |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-17024                      |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                    | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                      | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| <div><div>0</div><div>0.60</div><div>0.60</div><div>9.40</div><div>###</div></div> <div><div>TIERRA VEGETAL.</div><div>LIMO ARENOSO DE COLOR BEIGE VERDOSO. CONSTITUYE UN METAGABRO O ANFIBOLITA COMPLETAMENTE METEORIZADOS (GRADO V) . COMPACIDAD DE DENSA A MUY DENSA.</div></div> <div><div>0</div><div>50</div><div>100</div><div>50</div><div>100</div><div>16</div><div>8</div><div>4</div><div>2</div><div>0</div><div>V</div><div>IV</div><div>III</div><div>II</div><div>I</div></div> <div><div>1</div><div>2</div><div>3</div><div>4</div><div>5</div><div>6</div><div>7</div><div>8</div><div>9</div><div>10</div></div> <div><div>X</div><div>MS-1</div></div> |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |

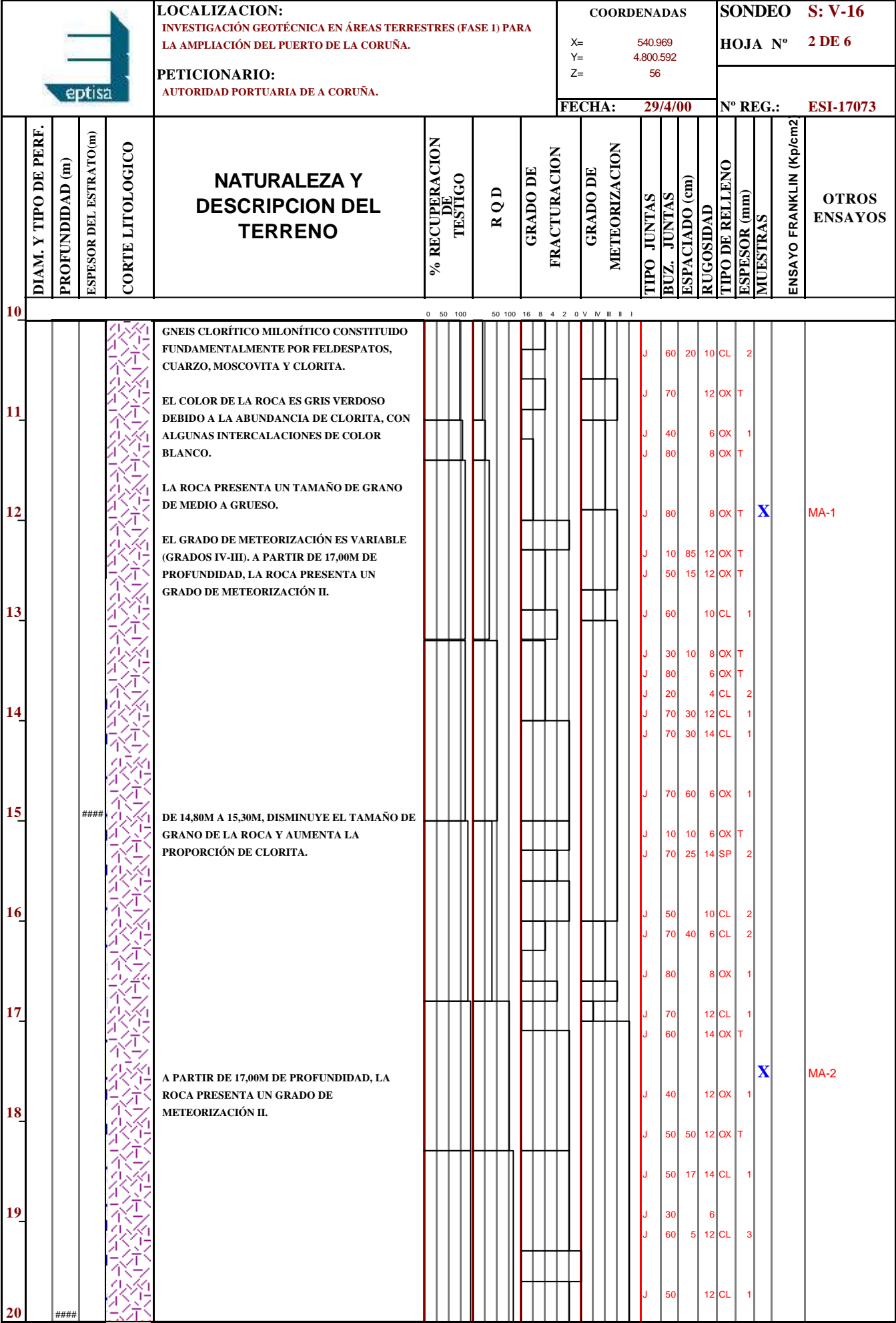



|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|---|--|--|--|---|--|--|--|---|--|------------------|--|--|--|---------------------------------------|--|------------------------|--|------------------------|--|---------------------------|--|----------------------|--|----------------------------|--|-------------------------|--|---------------------|--|-------------------------------------|--|------------------------------|--|
|    |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.  |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.099<br>Y= 4.800.403<br>Z= 46 |  |                  |  | <b>SONDEO S: V-15</b><br><b>HOJA N° 3 DE 5</b> |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |  |  |  | <b>FECHA:</b> 19/4/00                                     |  |                  |  | <b>N° REG.:</b> ESI-17024                      |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <div>NATURALEZA Y<br/>DESCRIPCION DEL<br/>TERRENO</div>   |  |  |  | <div>% RECUPERACION<br/>DE<br/>TESTIGO</div>              |  | <div>R Q D</div> |  | <div>GRADO DE<br/>FRACTURACION</div>           |  | <div>GRADO DE<br/>METEORIZACION</div> |  | <div>TIPO JUNTAS</div> |  | <div>BUZ. JUNTAS</div> |  | <div>ESPACIADO (cm)</div> |  | <div>RUGOSIDAD</div> |  | <div>TIPO DE RELLENO</div> |  | <div>ESPESOR (mm)</div> |  | <div>MUESTRAS</div> |  | <div>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</div> |  | <div>OTROS<br/>ENSAYOS</div> |  |
| 20  |  |  |  |   |  |  |  | 0 50 100  |  | 50 100           |  | 16 8 4 2 0                                     |  | V IV III II I                         |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  | ROCA DE CARÁCTER MÁFICO<br>FUNDAMENTALMENTE CONSTITUIDA POR<br>ANFÍBOL Y PLAGIOCLASA, EN MENOR<br>PROPORCIÓN POR CUARZO. DESDE EL PUNTO<br>DE VISTA PETROGRÁFICO SE CLASIFICA COMO<br>UN METAGABRO O GNEIS ANFIBÓLICO<br>MILONÍTICO.        |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 30                   |  |                        |  | 8 CL                      |  | 2                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 10                   |  |                        |  | 12 OX                     |  | T                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 21  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 40                   |  |                        |  | 14 OX                     |  | T                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  | EL COLOR DE LA ROCA ES BEIGE VERDOSO.   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  | EL GRADO DE METEORIZACIÓN VARÍA DE<br>MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III)<br>A SANO CON JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS<br>(GRADO II), CON PEQUEÑOS TRAMOS MUY<br>METEORIZADOS (GRADO IV).   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 65                   |  |                        |  | 10 OX                     |  | T                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 22  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  | 6,10  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 50                   |  | 2                      |  | 12 OX                     |  | T                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 50                   |  | 20                     |  | 12 OX                     |  | T                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 70                   |  |                        |  | 12 CL                     |  |                      |  | 2                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 20                   |  | 5                      |  | 14 OX                     |  | T                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 70                   |  |                        |  | 12 OX                     |  | T                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 24  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 20                   |  | 6                      |  | 12 CL                     |  |                      |  | 2                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 40                   |  | 5                      |  | 12 OX                     |  | T                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 40                   |  |                        |  | 10 CL                     |  |                      |  | 1                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 30                   |  |                        |  | 12 OX                     |  | T                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 25  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  | DE 25,9 A 26,00M, APARECE UNA<br>INTERCALACIÓN CON TEXTURA DE TIPO<br>PEGMATÍTICO, CONSTITUIDA POR CUARZO,<br>FELDESPATOS Y PLAGIOCLASA, ADEMÁS SE<br>RECONOCEN GRANATES Y METÁLICOS COMO   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 40                   |  |                        |  | 6 CL                      |  |                      |  | 1                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 26  |  |  |  | ####  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 60                   |  |                        |  | 8                         |  |                      |  |                            |  |                         |  | X                   |  | MA-2                                |  |                              |  |
|   |  |  |  | ROCA MÁFICA CONSTITUIDA<br>MAYORITARIAMENTE POR ANFÍBOLES Y EN<br>MENOR PROPORCIÓN POR FELDESPATOS. SE<br>PUEDE CLASIFICAR COMO UNA ANFIBOLITA O<br>GNEIS ANFIBÓLICO MILONÍTICO DE GRANO<br>MÁS FINO QUE LA ROCA DEL NIVEL<br>SUPRAYACENTE. |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 27  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  | COLOR NEGRO VERDOSO O VERDE MUY<br>OSCURO.  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 28  |  |  |  | 3,90  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 60                   |  |                        |  | 8 CL                      |  |                      |  | 1                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 30                   |  |                        |  | 10 OX                     |  | T                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 29  |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 60                   |  |                        |  | 6 OX                      |  | T                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 50                   |  | 8                      |  | 8 CL                      |  |                      |  | 1                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
|   |  |  |  |   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 40                   |  | 20                     |  | 12 OX                     |  | T                    |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |
| 30  |  |  |  | ####  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  | J 70                   |  |                        |  | 8 CL                      |  |                      |  | 1                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                              |  |


|   |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |                  |                                     |  |                          |  |  |  |
|---|--|--|--|--|------|---|---|---|--|------------------|--|--|--|-----------------------------------|--|---|------------------|-------------------------------------|--|--------------------------|--|--|--|
|    |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |      |   |   | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.099<br>Y= 4.800.403<br>Z= 46 |  |                  |  | <b>SONDEO S: V-15</b><br><b>HOJA N° 4 DE 5</b> |  |                                   |  |   |                  |                                     |  |                          |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |      |   |   | <b>FECHA:</b> 19/4/00                                     |  |                  |  | <b>N° REG.:</b> ESI-17024                      |  |                                   |  |   |                  |                                     |  |                          |  |  |  |
| <div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div> <div>PROFUNDIDAD (m)</div> <div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div> <div>CORTE LITOLOGICO</div> |  |  |  | <div>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</div>  |      |   |   | <div>% RECUPERACION DE TESTIGO</div>                      |  | <div>R Q D</div> |  | <div>GRADO DE FRACTURACION</div>               |  | <div>GRADO DE METEORIZACION</div> |  | <div>TIPO JUNTAS</div> <div>BUZ. JUNTAS</div> <div>ESPACIADO (cm)</div> <div>RUGOSIDAD</div> <div>TIPO DE RELLENO</div> <div>ESPESOR (mm)</div> <div>MUESTRAS</div> |                  | <div>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</div> |  | <div>OTROS ENSAYOS</div> |  |  |  |
| 30  |  |  |  | 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I   |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |                  |                                     |  |                          |  |  |  |
| 31  |  |  |  | ####   | 1,00 |    | ANFIBOLITA (GNEIS ANFIBÓLICO DE GRANO FINO) DE COLOR NEGRO VERDOSO O VERDE MUY OSCURO.  |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 30 6 OX T      |                                     |  |                          |  |  |  |
| 32  |  |  |  |  | 5,30 |   | ROCA DE CARÁCTER MÁFICO FUNDAMENTALMENTE CONSTITUIDA POR ANFÍBOL Y PLAGIOCLASA, EN MENOR PROPORCIÓN POR CUARZO. DESDE EL PUNTO DE VISTA PETROGRÁFICO SE CLASIFICA COMO UN METAGABRO O GNEIS ANFIBÓLICO MILONÍTICO.                    |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 20 2 8 OX T    |                                     |  |                          |  |  |  |
| 33  |  |  |  |  |      |   | EL COLOR DE LA ROCA ES BEIGE VERDOSO.   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 30 60 8 OX T   |                                     |  |                          |  |  |  |
| 34  |  |  |  |  |      |   | EL GRADO DE METEORIZACIÓN VARÍA DE MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III) A SANO CON JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS (GRADO II).  |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 20 20 6 OX T   |                                     |  |                          |  |  |  |
| 35  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 40 40 10 CL 3  |                                     |  |                          |  |  |  |
| 36  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 30 5 10 OX 1   |                                     |  |                          |  |  |  |
| 37  |  |  |  | ####   | 3,30 |  | EL COLOR DE LA ROCA ES BEIGE VERDOSO.   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 40 6 OX T      |                                     |  |                          |  |  |  |
| 38  |  |  |  |  |      |   | EL GRADO DE METEORIZACIÓN VARÍA DE MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III) A SANO CON JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS (GRADO II).  |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 60 10 10 CL 1  |                                     |  |                          |  |  |  |
| 39  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 60 70 12 CL 3  |                                     |  |                          |  |  |  |
| 40  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 80 12 OX T     |                                     |  |                          |  |  |  |
| 41  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 60 10 OX T     |                                     |  |                          |  |  |  |
| 42  |  |  |  | ####   | 0,40 |  | ROCA DE CARÁCTER MÁFICO FUNDAMENTALMENTE CONSTITUIDA POR ANFÍBOL Y PLAGIOCLASA, EN MENOR PROPORCIÓN POR CUARZO. DESDE EL PUNTO DE VISTA PETROGRÁFICO SE CLASIFICA COMO UN METAGABRO O GNEIS ANFIBÓLICO MILONÍTICO.                    |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 30 15 6 OX T   |                                     |  |                          |  |  |  |
| 43  |  |  |  |  |      |   | EL COLOR DE LA ROCA ES BEIGE VERDOSO.   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 20 6 OX 1      |                                     |  |                          |  |  |  |
| 44  |  |  |  |  |      |   | EL GRADO DE METEORIZACIÓN VARÍA DE MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III) A SANO CON JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS (GRADO II).  |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 70 8 OX T      |                                     |  |                          |  |  |  |
| 45  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 30 120 6 OX T  |                                     |  |                          |  |  |  |
| 46  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 80 10 OX T     |                                     |  |                          |  |  |  |
| 47  |  |  |  | ####   | 0,40 |  | ANFIBOLITA (GNEIS ANFIBÓLICO DE GRANO FINO) DE COLOR NEGRO VERDOSO O VERDE MUY OSCURO.  |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 40 50 8 OX T   |                                     |  |                          |  |  |  |
| 48  |  |  |  |  |      |   | EL COLOR DE LA ROCA ES BEIGE VERDOSO.   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 30 10 8 OX T   |                                     |  |                          |  |  |  |
| 49  |  |  |  |  |      |   | EL GRADO DE METEORIZACIÓN VARÍA DE MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III) A SANO CON JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS (GRADO II).  |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 70 8 OX T      |                                     |  |                          |  |  |  |
| 50  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 30 10 12 CL 2  |                                     |  |                          |  |  |  |
| 51  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 40 30 12 OX T  |                                     |  |                          |  |  |  |
| 52  |  |  |  | ####   | 0,40 |  | ANFIBOLITA (GNEIS ANFIBÓLICO DE GRANO FINO) DE COLOR NEGRO VERDOSO O VERDE MUY OSCURO.  |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 10 10 OX T     |                                     |  |                          |  |  |  |
| 53  |  |  |  |  |      |   | EL COLOR DE LA ROCA ES BEIGE VERDOSO.   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 70 14 OX T     |                                     |  |                          |  |  |  |
| 54  |  |  |  |  |      |   | EL GRADO DE METEORIZACIÓN VARÍA DE MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III) A SANO CON JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS (GRADO II).  |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 85 6 OX T      |                                     |  |                          |  |  |  |
| 55  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 40 100 12 OX T |                                     |  |                          |  |  |  |
| 56  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 60 14 OX T     |                                     |  |                          |  |  |  |
| 57  |  |  |  | ####   | 0,40 |  | A PARTIR DE 38M, APARECEN ALGUNAS BANDAS MILIMÉTRICAS Y DE COLOR BLANCO, FORMADAS POR CUARZO Y FELDESPATO. TAMBIÉN SE OBSERVAN ALGUNAS GLÁNDULAS, CON LA MISMA COMPOSICIÓN MINERALÓGICA, QUE CONFIEREN A LA ROCA UN ASPECTO PUNTEADO. |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 80 14 OX T     |                                     |  |                          |  |  |  |
| 58  |  |  |  |  |      |   | EL COLOR DE LA ROCA ES BEIGE VERDOSO.   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 70 80 6 OX T   |                                     |  |                          |  |  |  |
| 59  |  |  |  |  |      |   | EL GRADO DE METEORIZACIÓN VARÍA DE MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III) A SANO CON JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS (GRADO II).  |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 40 6 OX T      |                                     |  |                          |  |  |  |
| 60  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 70 8 OX T      |                                     |  |                          |  |  |  |
| 61  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 85 14 CL 2     |                                     |  |                          |  |  |  |
| 62  |  |  |  | ####   | 0,40 |  | METAGABRO (GNEIS ANFIBÓLICO MILONÍTICO).  |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   | J 65 8 OX T      |                                     |  |                          |  |  |  |
| 63  |  |  |  |  |      |   | EL COLOR DE LA ROCA ES BEIGE VERDOSO.   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |                  |                                     |  |                          |  |  |  |
| 64  |  |  |  |  |      |   | EL GRADO DE METEORIZACIÓN VARÍA DE MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III) A SANO CON JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS (GRADO II).  |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |                  |                                     |  |                          |  |  |  |
| 65  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |                  |                                     |  |                          |  |  |  |
| 66  |  |  |  |  |      |   |   |   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |                  |                                     |  |                          |  |  |  |


[illegible]

[illegible]

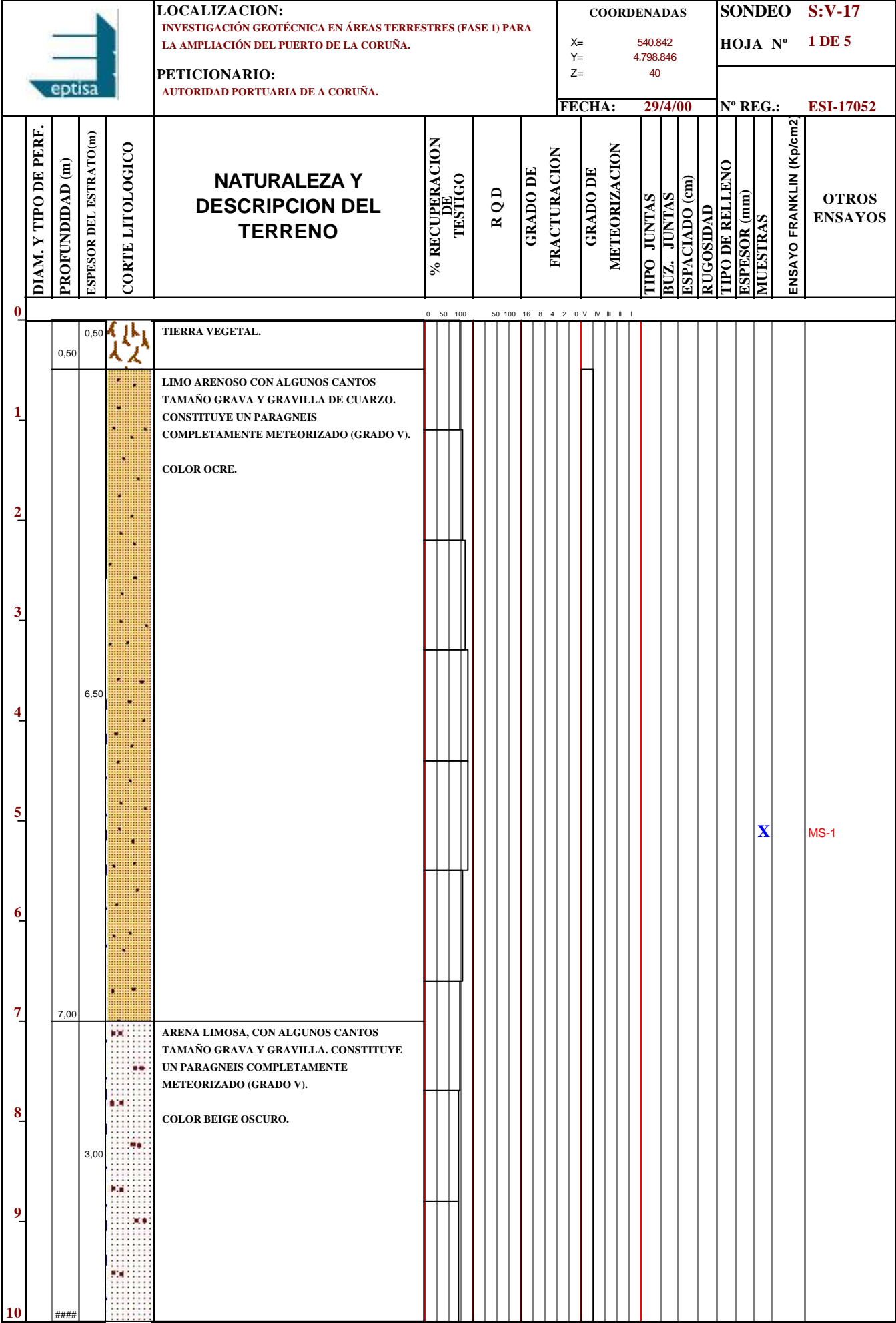


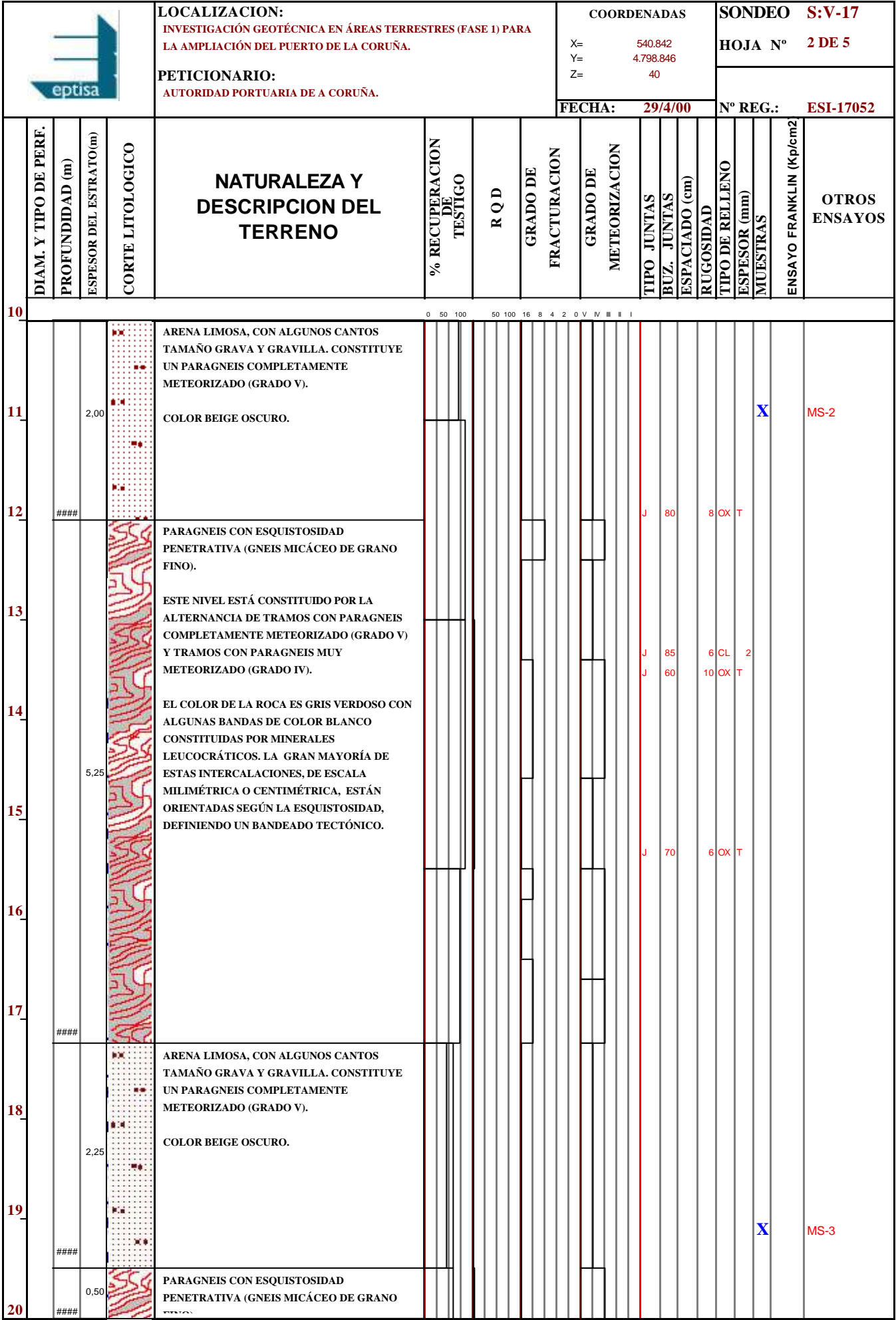
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|---|-------------|-------------|----------------|--|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|---|--|
|  |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.   |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.969<br>Y= 4.800.592<br>Z= 56 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-16</b><br><b>HOJA N° 3 DE 6</b> |                 |              |          |                          |               |   |  |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 29/4/00                                     |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-17073                      |                 |              |          |                          |               |   |  |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                    | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                      | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |   |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
| 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
| 20  |                 |                        |                  | GNEIS CLORÍTICO MILONÍTICO CONSTITUIDO FUNDAMENTALMENTE POR FELDESPATOS, CUARZO, MOSCOVITA Y CLORITA.   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          | MA-3          |   |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
| 21  |                 |                        |                  | EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO DEBIDO A LA ABUNDANCIA DE CLORITA, CON ALGUNAS INTERCALACIONES DE COLOR BLANCO.   |                           |       |                       |   |             |             |                |  | J               | 50           | 8 CL     | 1                        | X             |   |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
| 22  |                 |                        |                  | LA ROCA PRESENTA UN TAMAÑO DE GRANO DE MEDIO A GRUESO.  |                           |       |                       |   |             |             |                |  | J               | 70           | 14 CL    | 1                        |               |   |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
| 23  |                 |                        |                  | EL GNEIS SE CARACTERIZA POR LA ABUNDANCIA DE BANDAS IRREGULARES DE ESPESOR CENTIMÉTRICO Y GLÁNDULAS DE FORMAS VARIADAS, CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS. |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
| 24  |                 |                        |                  | SE OBSERVAN ALGUNOS TRAMOS DE VARIOS CENTÍMETROS DE ESPESOR DE GRANO MÁS FINO.  |                           |       |                       |   |             |             |                |  | J               | 20           | 30       | 14                       |               |   |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
| 25  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 | J            | 20       | 10                       | 6 CL          | 1 |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
| 26  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 | J            | 50       | 8 CL                     | 1             |   |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
| 27  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 | J            | 80       | 14 CL                    | 1             |   |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
| 28  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 | J            | 60       | 8 CL                     | 1             |   |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
| 29  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 | J            | 50       | 20                       | 6 CL          | 1 |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |
| 30  |                 |                        |                  | DE 28,00M A 28,80M, HAY UNA INTERCALACIÓN DE GRANO MÁS FINO Y MAYOR PROPORCIÓN DE CLORITA.  |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 | J            | 50       | 6 CL                     | 1             |   |  |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |   |  |


|   |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                           |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|---|--|--|--|---------------------------|--|--|--|---|--|--|--|----------------------------------|--|--|--|--------------|--|--|--|------------------------------|--|--|--|-------------------------------|--|--|--|--------------------|--|--|--|--------------------|--|--|--|-----------------------|--|--|--|------------------|--|--|--|------------------------|--|--|--|---------------------|--|--|--|-----------------|--|--|--|---------------------------------|--|--|--|----------------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
|  |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.969<br>Y= 4.800.592<br>Z= 56 |  |  |  | <b>SONDEO S: V-16</b>     |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  | <b>FECHA:</b> 29/4/00                                     |  |  |  | <b>HOJA N° 4 DE 6</b>     |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |  | <b>N° REG.: ESI-17073</b> |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>  |  |  |  | <b>PROFUNDIDAD (m)</b>   |  |  |  | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b>                             |  |  |  | <b>CORTE LITOLÓGICO</b>   |  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b> |  |  |  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b> |  |  |  | <b>R Q D</b> |  |  |  | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> |  |  |  | <b>GRADO DE METEORIZACION</b> |  |  |  | <b>TIPO JUNTAS</b> |  |  |  | <b>BUZ. JUNTAS</b> |  |  |  | <b>ESPACIADO (cm)</b> |  |  |  | <b>RUGOSIDAD</b> |  |  |  | <b>TIPO DE RELLENO</b> |  |  |  | <b>ESPESOR (mm)</b> |  |  |  | <b>MUESTRAS</b> |  |  |  | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> |  |  |  | <b>OTROS ENSAYOS</b> |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 30  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                           |  |  |  |   |  |  |  | 0 50 100                         |  |  |  | 50 100       |  |  |  | 16 8 4 2 0                   |  |  |  | V IV III II I                 |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |





|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|---|-------------|-------------|----------------|--|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|  |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.   |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.969<br>Y= 4.800.592<br>Z= 56 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-16</b><br><b>HOJA N° 5 DE 6</b> |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 29/4/00                                     |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-17073                      |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                    | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                      | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
| 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 40  |                 |                        |                  | GNEIS CLORÍTICO MILONÍTICO CONSTITUIDO FUNDAMENTALMENTE POR FELDESPATOS, CUARZO, MOSCOVITA Y CLORITA.   |                           |       |                       |   | J           | 40          |                | 6 CL   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 60          | 2              | 14 CL  | 1               |              |          |                          |               |
| 41  |                 |                        |                  | EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO DEBIDO A LA ABUNDANCIA DE CLORITA, CON ALGUNAS INTERCALACIONES DE COLOR BLANCO.   |                           |       |                       |   | J           | 40          | 80             | 12 CL  | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 42  |                 |                        |                  | LA ROCA PRESENTA UN TAMAÑO DE GRANO DE MEDIO A GRUESO.  |                           |       |                       |   | J           | 50          |                | 12 CL  | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 30          | 40             | 12 CL  | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 70          | 10             | 14 CL  | 2               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 30          | 15             | 10 CL  |                 |              |          |                          |               |
| 43  |                 |                        |                  | EL GNEIS SE CARACTERIZA POR LA ABUNDANCIA DE BANDAS IRREGULARES DE ESPESOR CENTIMÉTRICO Y GLÁNDULAS DE FORMAS VARIADAS, CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS. |                           |       |                       |   | J           | 30          |                | 8 CL   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 40          | 50             | 12 OX  | T               |              |          |                          |               |
| 44  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 30          |                | 12 CL  | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 60          | 10             | 8 CL   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 70          |                | 8 CL   | 2               |              |          |                          |               |
| 45  |                 | ####                   |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 60          | 20             | 14 CL  | 2               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 40          |                | 8 CL   | 1               |              |          |                          |               |
| 46  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 70          |                | 8 CL   | 3               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 50          |                | 12 CL  | 2               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 20          |                | 14 CL  | 2               |              |          |                          |               |
| 47  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 85          |                | 12 CL  | 3               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 60          |                | 10 CL  | 3               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 70          |                | 10 OX  | 1               |              |          |                          |               |
| 48  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 40          |                | 8 CL   | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 60          |                | 12 CL  | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 70          |                | 12 CL  | 1               |              |          |                          |               |
| 49  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 70          |                | 12 CL  | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 70          |                | 12 CL  | 1               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 70          |                | 12 CL  | 1               |              |          |                          |               |
| 50  |                 | ####                   |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 70          |                | 6 CL   | 3               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   | J           | 70          |                | 6 CL   | 1               |              |          |                          |               |

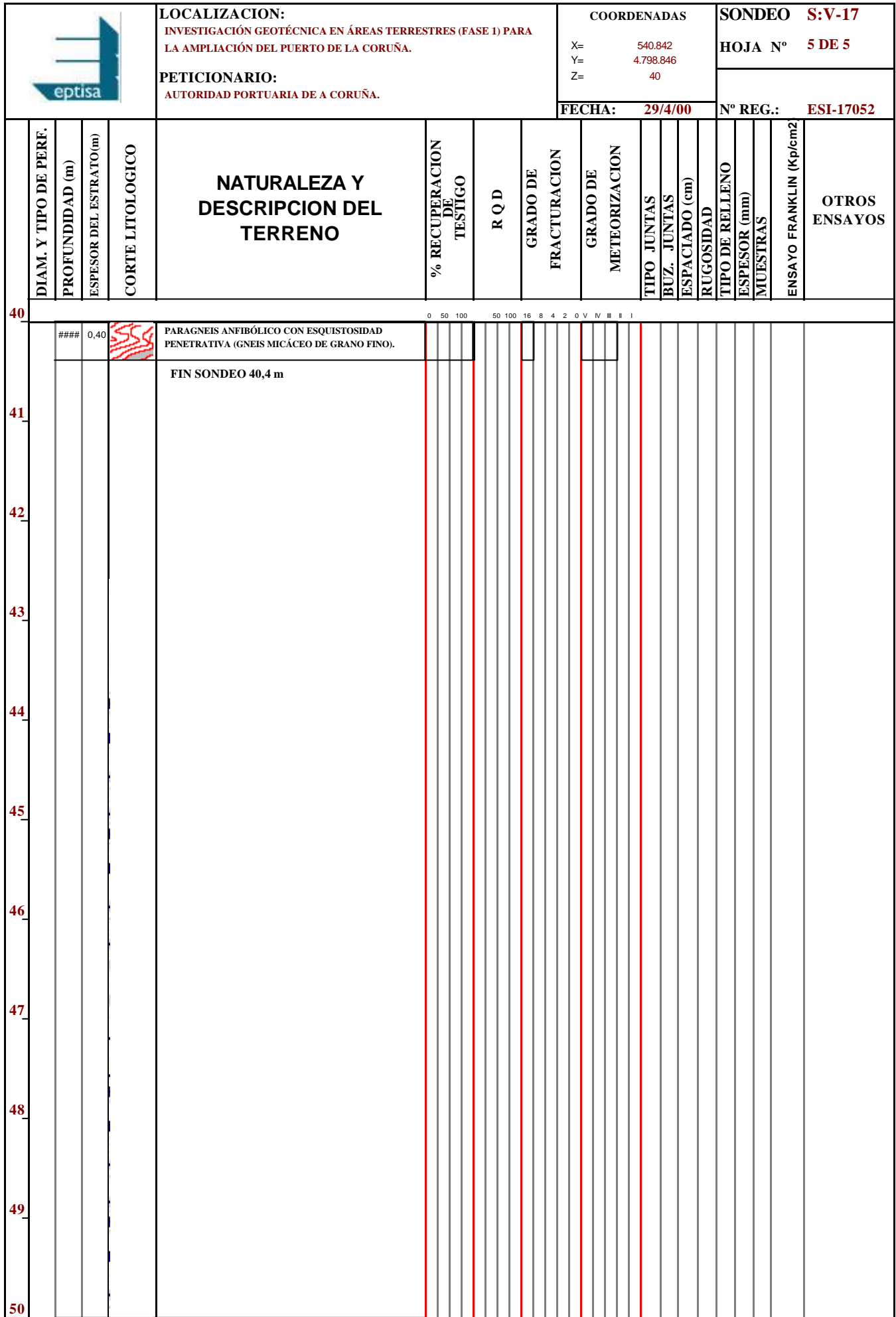
|                 |                  |
|-----------------|------------------|
| <b>SONDEO</b>   | <b>S: V-16</b>   |
| <b>HOJA N°</b>  | <b>6 DE 6</b>    |
| <b>N° REG.:</b> | <b>ESI-17073</b> |






|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------------|-------|--------------------------|---|-------------|-------------|----------------|---|-----------------|--------------|----------|--------------------------|------------------|--|
|  |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.  |                                 |       |                          | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.842<br>Y= 4.798.846<br>Z= 40 |             |             |                | <b>SONDEO S:V-17</b><br><b>HOJA N° 3 DE 5</b> |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                                 |       |                          | <b>FECHA:</b> 29/4/00                                     |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-17052                     |                 |              |          |                          |                  |  |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y<br>DESCRIPCION DEL<br>TERRENO  | % RECUPERACION<br>DE<br>TESTIGO | R Q D | GRADO DE<br>FRACTURACION | GRADO DE<br>METEORIZACION                                 | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                     | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS<br>ENSAYOS |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
| 20  |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO GRUESO,<br>CONSTITUIDO FUNDAMENTALMENTE POR<br>CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO<br>MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN<br>GRANATES.              |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  | COLOR BLANCO GRISÁCEO.  |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  | SE CARACTERIZA POR UNA TEXTURA DE TIPO<br>PEGMATÍTICO.  |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  | HASTA 23,40M, LA ROCA APARECE<br>INTENSAMENTE FRACTURADA Y BASTANTE<br>METEORIZADA.   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  | DESDE 26,50M HASTA 28,00M LAS JUNTAS SE<br>CARACTERIZAN POR FUERTES TINCIONES DE<br>ÓXIDOS DE HIERRO. EL RESTO DE LOS PLANOS<br>DE FRACTURA PRESENTAN RELLENOS<br>ARCILLOSOS. |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |
|   |                 |                        |                  |   |                                 |       |                          |   |             |             |                |   |                 |              |          |                          |                  |  |





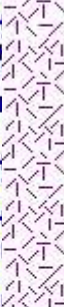

|   |  |      |  |  |  |    |  |  |  |              |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|---|--|------|--|--|--|----|--|--|--|--------------|--|---|--|-------------------------------|--|--|--|---------------------------------|--|----------------------|--|---|--|------|--|--|--|
|    |  |      |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |    |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.842<br>Y= 4.798.846<br>Z= 40  |  |              |  | <b>SONDEO S:V-17</b><br><b>HOJA N° 4 DE 5</b> |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |    |  | <b>FECHA:</b> 29/4/00  |  |              |  | <b>N° REG.:</b> ESI-17052                     |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |      |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>  |  |    |  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b>   |  | <b>R Q D</b> |  | <b>GRADO DE FRACTURACION</b>                  |  | <b>GRADO DE METEORIZACION</b> |  | <div><div>TIPO JUNTAS</div><div>BUZ. JUNTAS</div><div>ESPACIADO (cm)</div><div>RUGOSIDAD</div><div>TIPO DE RELLENO</div><div>ESPESOR (mm)</div><div>MUESTRAS</div></div> |  | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> |  | <b>OTROS ENSAYOS</b> |  |   |  |      |  |  |  |
| 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |  |      |  |  |  |    |  |  |  |              |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
| 30  |  |      |  |  <div>5,30</div>                           |  |    |  | <p>GNEIS MILONÍTICO DE GRANO GRUESO, CONSTITUIDO FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES.</p> <p>COLOR BLANCO GRISÁCEO.</p> <p>SE CARACTERIZA POR UNA TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.</p> <p>ASOCIADOS A ALGUNAS FRACTURAS SE PUEDEN APRECIAR RELLENOS ARCILLOSOS DE COLOR VERDOSO, AL PARECER PROCEDENTES DE LA ALTERACIÓN DE MOSCOVITA.</p> |  |              |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  | X |  | MA-2 |  |  |  |
| 31  |  |      |  |  |  |    |  |  |  |              |  | J 20  |  | 12                            |  | OX   |  | T                               |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  |  |  |    |  |  |  |              |  | J 30  |  | 7                             |  | 12   |  | OX                              |  | T                    |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  | J 80   |  | 20 |  | 12   |  | CL           |  | 2   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
| 32  |  |      |  |  <div>4,70</div>                          |  |    |  | <p>PARAGNEIS ANFIBÓLICO CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).</p> <p>EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS. LA GRAN MAYORÍA DE ESTAS INTERCALACIONES, DE ESCALA MILIMÉTRICA O CENTIMÉTRICA, ESTÁN ORIENTADAS SEGÚN LA ESQUISTOSIDAD, DEFINIENDO UN BANDEADO TECTÓNICO.</p>                              |  |              |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  | X |  | MA-3 |  |  |  |
| 33  |  |      |  |  |  |    |  |  |  |              |  | J 20  |  | 12                            |  | OX   |  | T                               |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  |  |  |    |  |  |  |              |  | J 80  |  | 10                            |  | CL   |  | 1                               |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  | J 10   |  | 12 |  | OX   |  | T            |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  | J 40   |  | 10 |  | OX   |  | T            |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  | J 70   |  | 12 |  | CL   |  | 1            |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
| 34  |  |      |  | J 30   |  | 4  |  | 10   |  | OX           |  | T   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  | J 75   |  | 6  |  | CL   |  | 1            |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
| 35  |  | #### |  |  <div>4,70</div>                          |  |    |  | <p>PARAGNEIS ANFIBÓLICO CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).</p> <p>EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS. LA GRAN MAYORÍA DE ESTAS INTERCALACIONES, DE ESCALA MILIMÉTRICA O CENTIMÉTRICA, ESTÁN ORIENTADAS SEGÚN LA ESQUISTOSIDAD, DEFINIENDO UN BANDEADO TECTÓNICO.</p>                              |  |              |  | 10  |  | 10                            |  | OX   |  | T                               |  |                      |  | X |  | MA-4 |  |  |  |
|   |  |      |  |  |  |    |  |  |  |              |  | J 80  |  | 8                             |  | CL   |  | 1                               |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  |  |  |    |  |  |  |              |  | J 80  |  | 10                            |  | CL   |  | 1                               |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
| 36  |  |      |  | E 80   |  | 6  |  | CL   |  | 1            |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
| 37  |  |      |  | E 70   |  | 6  |  | CL   |  | 1            |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  | J 80   |  | 8  |  | CL   |  | 2            |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  | J 80   |  | 6  |  | CL   |  | 2            |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
| 38  |  |      |  | E 70   |  | 6  |  | CL   |  | 1            |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  | E 70   |  | 6  |  | CL   |  | 1            |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
| 39  |  |      |  | E 80   |  | 10 |  | CL   |  | 1            |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |      |  |  |  |    |  |  |  |              |  |   |  |                               |  |  |  |                                 |  |                      |  |   |  |      |  |  |  |
| 40  |  | #### |  |  <div>4,70</div>                          |  |    |  | <p>PARAGNEIS ANFIBÓLICO CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).</p> <p>EL COLOR DE LA ROCA ES GRIS VERDOSO CON ALGUNAS BANDAS DE COLOR BLANCO CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS. LA GRAN MAYORÍA DE ESTAS INTERCALACIONES, DE ESCALA MILIMÉTRICA O CENTIMÉTRICA, ESTÁN ORIENTADAS SEGÚN LA ESQUISTOSIDAD, DEFINIENDO UN BANDEADO TECTÓNICO.</p>                              |  |              |  | J 60  |  | 10                            |  | 10   |  | CL                              |  | 2                    |  |   |  |      |  |  |  |




| <div></div> |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.022<br>Y= 4.798.973<br>Z= 67 |  |  |  | <b>SONDEO S: V-18</b>     |  |  |  |                       |  |  |  |                        |  |  |  |             |  |  |  |             |  |  |  |                |  |  |  |           |  |  |  |                 |  |  |  |              |  |  |  |          |  |  |  |                          |  |  |  |               |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|--|--|--|--|--|--|--|--|---|--|--|--|---------------------------|--|--|--|-----------------------|--|--|--|------------------------|--|--|--|-------------|--|--|--|-------------|--|--|--|----------------|--|--|--|-----------|--|--|--|-----------------|--|--|--|--------------|--|--|--|----------|--|--|--|--------------------------|--|--|--|---------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
|  |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  |   |  |  |  | <b>HOJA N° 1 DE 7</b>     |  |  |  |                       |  |  |  |                        |  |  |  |             |  |  |  |             |  |  |  |                |  |  |  |           |  |  |  |                 |  |  |  |              |  |  |  |          |  |  |  |                          |  |  |  |               |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  |  |  |  |  |  | <b>FECHA: 27/4/00</b>                                     |  |  |  | <b>N° REG.: ESI-17050</b> |  |  |  |                       |  |  |  |                        |  |  |  |             |  |  |  |             |  |  |  |                |  |  |  |           |  |  |  |                 |  |  |  |              |  |  |  |          |  |  |  |                          |  |  |  |               |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.  |  |  |  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   |  |  |  | % RECUPERACION DE TESTIGO                                 |  |  |  | R Q D                     |  |  |  | GRADO DE FRACTURACION |  |  |  | GRADO DE METEORIZACION |  |  |  | TIPO JUNTAS |  |  |  | BUZ. JUNTAS |  |  |  | ESPACIADO (cm) |  |  |  | RUGOSIDAD |  |  |  | TIPO DE RELLENO |  |  |  | ESPESOR (mm) |  |  |  | MUESTRAS |  |  |  | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) |  |  |  | OTROS ENSAYOS |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| PROFUNDIDAD (m)  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                           |  |  |  |                       |  |  |  |                        |  |  |  |             |  |  |  |             |  |  |  |                |  |  |  |           |  |  |  |                 |  |  |  |              |  |  |  |          |  |  |  |                          |  |  |  |               |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

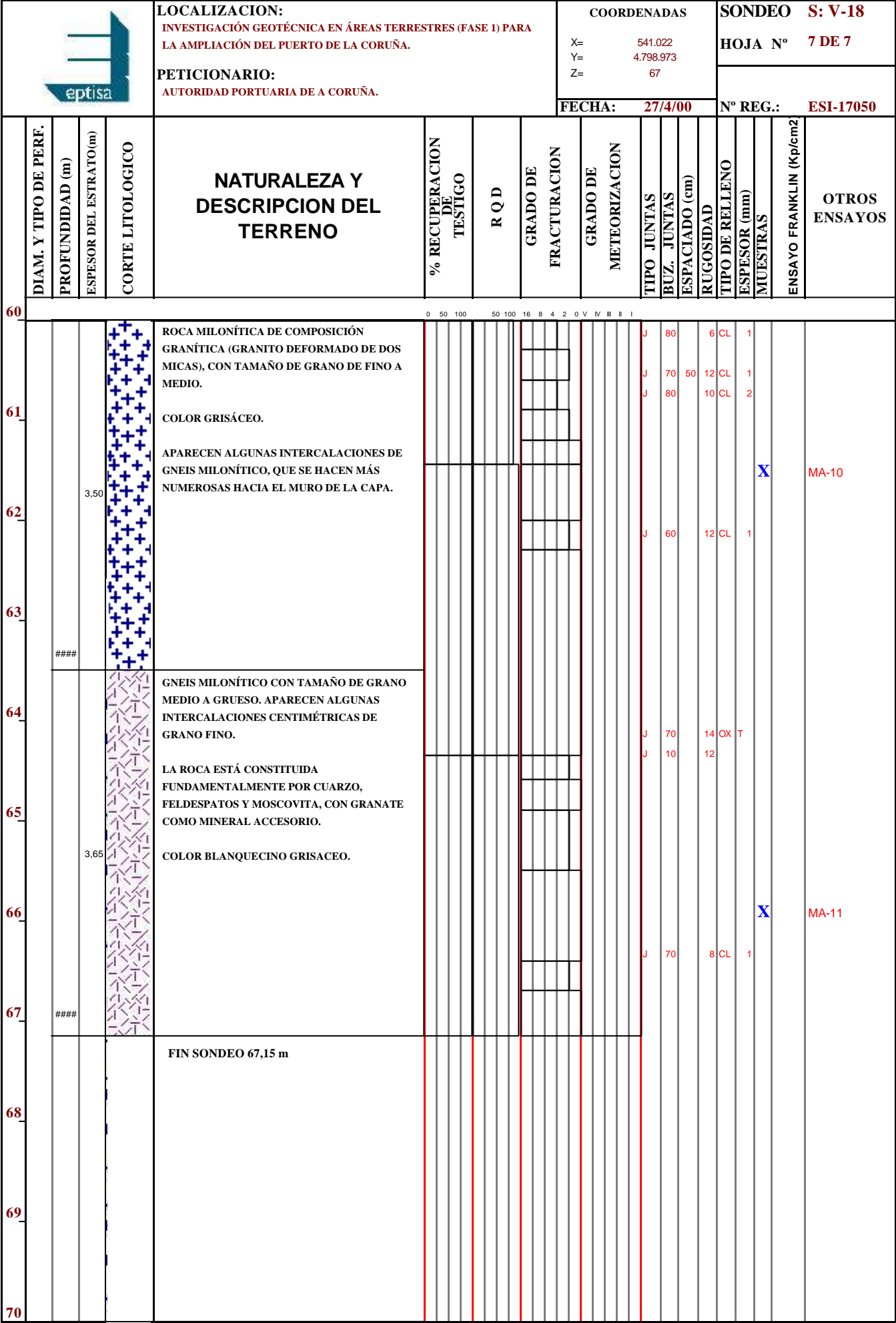
| DIAM. Y TIPO DE PERF. |  | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|-----------------------|--|-----------------|------------------------|------------------|--|---------------------------|-------|-----------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
| 10                    |  |                 |                        |                  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).   |                           |       |                       |                        | J           | 80          |                | 8 OX      | T               |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 40          | 125            | 6 CL      |                 | 2            |          |                          |               |
| 11                    |  |                 |                        |                  | COLOR GRIS VERDOSO.  |                           |       |                       |                        | J           | 30          |                | 8 CL      |                 | 1            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 10          | 30             | 12 CL     |                 | 1            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  | SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO INCIPIENTE MARCADO POR INTERCALACIONES, DE ESPESOR MILIMÉTRICO Y COLOR BLANCO, DONDE SE CONCENTRAN MINERALES LEUCOCRÁTICOS. |                           |       |                       |                        | J           | 10          | 10             | 8 OX      | T               |              |          |                          |               |
| 12                    |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | E           | 40          |                | 8 OX      | T               |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 80          | 100            | 6 OX      | T               |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  | SE OBSERVAN ALGUNAS GLÁNDULAS DE COLOR BLANCO Y FORMAS IRREGULARES, LA MAYORÍA DE LAS VECES ORIENTADAS SEGÚN LOS PLANOS DE ESQUISTOSIDAD.                    |                           |       |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 13                    |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 10          | 2              | 6 CL      |                 | 1            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  | DE 16,80 A 16,90M, EXISTE UNA INTERCALACIÓN DE NATURALEZA GRANÍTICA.   |                           |       |                       |                        | J           | 50          | 7              | 10 CL     |                 | 1            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | E           | 75          |                | 6 CL      |                 | 3            |          |                          |               |
| 14                    |  |                 |                        |                  | EL PARAGNEIS EN ESTE NIVEL APARECE DE MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III) A MUY METEORIZADO (GRADO IV).  |                           |       |                       |                        | J           | 25          |                | 6 CL      |                 | 1            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 15                    |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 30          | 5              | 10 CL     |                 | 2            |          |                          |               |
| 16                    |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 85          |                | 8 OX      | T               |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 60          |                | 12 CL     |                 | 3            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 40          | 10             | 10 CL     |                 | 3            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 17                    |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 50          | 20             | 10 OX     | T               |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 80          |                | 12 OX     | T               |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 80          |                | 12 OX     | T               |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 40          |                | 8 OX      | T               |              |          |                          |               |
| 18                    |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 70          | 180            | 8 CL      |                 | 2            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 5           |                | 12 CL     |                 | 3            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 60          | 15             | 12 CL     |                 | 3            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 19                    |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 40          | 10             | 8 CL      |                 | 2            |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        | J           | 10          | 20             | 8 OX      | T               |              |          |                          |               |
|                       |  |                 |                        |                  |  |                           |       |                       |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 20                    |  |                 |                        |                  | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS).   |                           |       |                       |                        | J           | 70          |                | 12 CL     |                 | 1            |          |                          |               |


|                 |                  |
|-----------------|------------------|
| <b>SONDEO</b>   | <b>S: V-18</b>   |
| <b>HOJA N°</b>  | <b>3 DE 7</b>    |
|                 |                  |
| <b>N° REG.:</b> | <b>ESI-17050</b> |








|   |                        |                               |   |  |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|---|------------------------|-------------------------------|---|--|----------------------------------|--------------|------------------------------|---|--------------------|--------------------|-----------------------|--|------------------------|---------------------|-----------------|---------------------------------|----------------------|
|  |                        |                               |   | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.   |                                  |              |                              | <b>COORDENADAS</b><br><br>X= 541.022<br>Y= 4.798.973<br>Z= 67 |                    |                    |                       | <b>SONDEO S: V-18</b><br><b>HOJA N° 4 DE 7</b> |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |   | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |                                  |              |                              | <b>FECHA: 27/4/00</b>   |                    |                    |                       | <b>N° REG.: ESI-17050</b>                      |                        |                     |                 |                                 |                      |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>  | <b>PROFUNDIDAD (m)</b> | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b> | <b>CORTE LITOLÓGICO</b>   | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b> | <b>R Q D</b> | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> | <b>GRADO DE METEORIZACION</b>                                 | <b>TIPO JUNTAS</b> | <b>BUZ. JUNTAS</b> | <b>ESPACIADO (cm)</b> | <b>RUGOSIDAD</b>                               | <b>TIPO DE RELLENO</b> | <b>ESPESOR (mm)</b> | <b>MUESTRAS</b> | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> | <b>OTROS ENSAYOS</b> |
| 30  |                        |                               |   |  | 0 50 100                         | 50 100       | 16 8 4 2 0                   | V IV III II I   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 31  | 1,00                   | ####                          |    | GNEIS MILONÍTICO CON TAMAÑO DE GRANO MEDIO A GRUESO.<br><br>COLOR BLANQUECINO.   |                                  |              |                              |   | J                  | 10                 | 20                    | 12   | OX                     | T                   |                 |                                 |                      |
| 32  | 1,90                   | ####                          |   | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS), CON TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MEDIO.<br><br>COLOR GRISÁCEO.<br><br>HACIA EL MURO SON ABUNDANTES LAS INTERCALACIONES DE GNEIS MILONÍTICO. EL CONTACTO CON EL NIVEL INFRAYACENTE ES GRADUAL |                                  |              |                              |   | J                  | 20                 | 20                    | 12   | OX                     | T                   |                 |                                 |                      |
| 33  |                        |                               |   | ALTERNANCIA DE GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO Y DE GRANO MÁS FINO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, CON GRANATE COMO MINERAL ACCESORIO.   |                                  |              |                              |   | J                  | 40                 | 30                    | 14   | OX                     | T                   |                 |                                 |                      |
| 34  | 4,00                   |                               |  | COLOR GRISÁCEO.<br><br>HACIA EL MURO SON ABUNDANTES LAS INTERCALACIONES DE GNEIS MILONÍTICO. EL CONTACTO CON EL NIVEL INFRAYACENTE ES GRADUAL  |                                  |              |                              |   | J                  | 30                 |                       | 14   | OX                     | T                   |                 |                                 |                      |
| 35  |                        |                               |   | ALTERNANCIA DE GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO Y DE GRANO MÁS FINO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, CON GRANATE COMO MINERAL ACCESORIO.   |                                  |              |                              |   | J                  | 80                 |                       | 14   | OX                     | T                   |                 |                                 |                      |
| 36  |                        |                               |   | COLOR BLANQUECINO.<br><br>SE RECONOCEN ALGUNAS INTERCALACIONES CENTIMÉTRICAS DE NATURALEZA GRANÍTICA DISTRIBUIDAS DE FORMA HETEROGÉNEA.  |                                  |              |                              |   | J                  | 20                 |                       | 10   | OX                     | T                   |                 |                                 |                      |
| 37  | 1,20                   | ####                          |  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE TAMAÑO DE GRANO FINO).<br><br>COLOR GRIS VERDOSO.  |                                  |              |                              |   | J                  | 80                 |                       | 10   | CL                     | 2                   |                 |                                 |                      |
| 38  |                        |                               |   | COLOR BLANQUECINO.<br><br>SE RECONOCEN ALGUNAS INTERCALACIONES CENTIMÉTRICAS DE NATURALEZA GRANÍTICA DISTRIBUIDAS DE FORMA HETEROGÉNEA.  |                                  |              |                              |   | J                  | 50                 | 10                    | 10   | CL                     | 1                   |                 |                                 |                      |
| 39  | 1,90                   | ####                          |  | ALTERNANCIA DE GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO Y DE GRANO MÁS FINO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, CON GRANATE COMO MINERAL ACCESORIO.   |                                  |              |                              |   | J                  | 50                 |                       | 10   | CL                     | 1                   |                 |                                 |                      |
| 40  |                        |                               |   | COLOR BLANQUECINO.<br><br>SE RECONOCEN ALGUNAS INTERCALACIONES CENTIMÉTRICAS DE NATURALEZA GRANÍTICA DISTRIBUIDAS DE FORMA HETEROGÉNEA.  |                                  |              |                              |   | J                  | 70                 |                       | 10   | CL                     | 1                   |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |   | COLOR BLANQUECINO.<br><br>SE RECONOCEN ALGUNAS INTERCALACIONES CENTIMÉTRICAS DE NATURALEZA GRANÍTICA DISTRIBUIDAS DE FORMA HETEROGÉNEA.  |                                  |              |                              |   | J                  | 40                 |                       | 8  | CL                     | 2                   |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |   | COLOR BLANQUECINO.<br><br>SE RECONOCEN ALGUNAS INTERCALACIONES CENTIMÉTRICAS DE NATURALEZA GRANÍTICA DISTRIBUIDAS DE FORMA HETEROGÉNEA.  |                                  |              |                              |   | J                  | 70                 |                       | 6  | CL                     | 1                   |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |   | COLOR BLANQUECINO.<br><br>SE RECONOCEN ALGUNAS INTERCALACIONES CENTIMÉTRICAS DE NATURALEZA GRANÍTICA DISTRIBUIDAS DE FORMA HETEROGÉNEA.  |                                  |              |                              |   | J                  | 50                 |                       | 6  | OX                     | T                   |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |   | COLOR BLANQUECINO.<br><br>SE RECONOCEN ALGUNAS INTERCALACIONES CENTIMÉTRICAS DE NATURALEZA GRANÍTICA DISTRIBUIDAS DE FORMA HETEROGÉNEA.  |                                  |              |                              |   | J                  | 5                  |                       | 10   | OX                     | T                   |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |   | COLOR BLANQUECINO.<br><br>SE RECONOCEN ALGUNAS INTERCALACIONES CENTIMÉTRICAS DE NATURALEZA GRANÍTICA DISTRIBUIDAS DE FORMA HETEROGÉNEA.  |                                  |              |                              |   | J                  | 5                  |                       | 10   | OX                     | T                   |                 |                                 |                      |


|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  |   |  |                                     |  |                          |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|--|--|------------------|--|--|--|-----------------------------------|--|---|--|---|--|-------------------------------------|--|--------------------------|--|
| <div></div>                                      |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.022<br>Y= 4.798.973<br>Z= 67  |  |                  |  | <b>SONDEO S: V-18</b><br><b>HOJA N° 5 DE 7</b> |  |                                   |  |   |  |   |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  | <b>FECHA: 27/4/00</b>  |  |                  |  | <b>N° REG.: ESI-17050</b>                      |  |                                   |  |   |  |   |  |                                     |  |                          |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <div>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</div>  |  |  |  | <div>% RECUPERACION DE TESTIGO</div>   |  | <div>R Q D</div> |  | <div>GRADO DE FRACTURACION</div>               |  | <div>GRADO DE METEORIZACION</div> |  | <div>TIPO JUNTAS</div> <div>BUZ. JUNTAS</div> <div>ESPACIADO (cm)</div> |  | <div>RUGOSIDAD</div> <div>TIPO DE RELLENO</div> <div>ESPESOR (mm)</div> <div>MUESTRAS</div> |  | <div>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</div> |  | <div>OTROS ENSAYOS</div> |  |
| 40  |  |  |  | 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I   |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  |   |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  | #### 0,80  |  |  |  | GNEIS MILONÍTICO CON TAMAÑO DE GRANO MEDIO A GRUESO.   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 10  |  | 16 CL 1                             |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  | COLOR BLANQUECINO.   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 85  |  | 14 CL 2                             |  |                          |  |
| 41  |  |  |  |  |  |  |  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).   |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 80  |  | 12 OX T                             |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  | COLOR GRIS VERDOSO.  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  |   |  |                                     |  |                          |  |
| 42  |  |  |  |  |  |  |  | SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO INCIPIENTE MARCADO POR INTERCALACIONES, DE ESPESOR MILIMÉTRICO Y COLOR BLANCO, DONDE SE CONCENTRAN MINERALES LEUCOCRÁTICOS. |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | E 70 12 10  |  | CL 1                                |  |                          |  |
| 43  |  |  |  |  |  |  |  | SE OBSERVAN ALGUNAS GLÁNDULAS DE COLOR BLANCO Y FORMAS IRREGULARES, LA MAYORÍA DE LAS VECES ORIENTADAS SEGÚN LOS PLANOS DE ESQUISTOSIDAD.                    |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 70  |  | 10 CL 1                             |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 40 70   |  | 10 CL 1                             |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 60  |  | 14                                  |  |                          |  |
| 44  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 40 50 12  |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  |   |  | X                                   |  | MA-7                     |  |
| 45  |  |  |  | 9,20   |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 80  |  | 10 CL 1                             |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 85  |  | 8 CL 2                              |  |                          |  |
| 46  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 30  |  | 10 CL 1                             |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 85  |  | 6                                   |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 70 100  |  | 14 CL 2                             |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 90  |  | 8 CL 3                              |  |                          |  |
| 47  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 80  |  | 6 CL 3                              |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 40  |  | 8 CL 1                              |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 70 20 10  |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | E 70 12   |  |                                     |  |                          |  |
| 48  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 80  |  | 6 CL 1                              |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 30  |  | 12                                  |  |                          |  |
| 49  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  |   |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | E 80 4 12   |  | CL 1                                |  |                          |  |
| 50  |  |  |  | ####   |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |   |  | J 80  |  | 18 CL 1                             |  |                          |  |


[illegible]



|   |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|---|--|--|--|--|--|--|--|---|--|--|--|----------------------------------|--|--|--|--------------|--|--|--|------------------------------|--|--|--|-------------------------------|--|--|--|--------------------|--|--|--|--------------------|--|--|--|-----------------------|--|--|--|------------------|--|--|--|------------------------|--|--|--|---------------------|--|--|--|-----------------|--|--|--|---------------------------------|--|--|--|----------------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
|  |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.268<br>Y= 4.799.352<br>Z= 69 |  |  |  | <b>SONDEO S: V-19</b><br><b>HOJA N° 1 DE 7</b> |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  | <b>FECHA: 27/4/00</b>                                     |  |  |  | <b>N° REG.: ESI-17180</b>                      |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>  |  |  |  | <b>PROFUNDIDAD (m)</b>   |  |  |  | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b>                             |  |  |  | <b>CORTE LITOLÓGICO</b>                        |  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b> |  |  |  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b> |  |  |  | <b>R Q D</b> |  |  |  | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> |  |  |  | <b>GRADO DE METEORIZACION</b> |  |  |  | <b>TIPO JUNTAS</b> |  |  |  | <b>BUZ. JUNTAS</b> |  |  |  | <b>ESPACIADO (cm)</b> |  |  |  | <b>RUGOSIDAD</b> |  |  |  | <b>TIPO DE RELLENO</b> |  |  |  | <b>ESPESOR (mm)</b> |  |  |  | <b>MUESTRAS</b> |  |  |  | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> |  |  |  | <b>OTROS ENSAYOS</b> |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 0   |  |  |  | 0  |  |  |  | 50  |  |  |  | 100  |  |  |  | 50  |  |  |  | 100                              |  |  |  | 16           |  |  |  | 8                            |  |  |  | 4                             |  |  |  | 2                  |  |  |  | 0                  |  |  |  | V                     |  |  |  | IV               |  |  |  | III                    |  |  |  | II                  |  |  |  | I               |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

| DIAM. Y TIPO DE PERF. |  | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D  | GRADO DE FRACTURACION    | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|-----------------------|--|-----------------|------------------------|---|---|---------------------------|--------|--------------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
| 10                    |  |                 |                        |   |   | 0 50 100                  | 50 100 | 16 8 4 2 0 V IV III II I |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 11                    |  | 2,50            | ####                   |   | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS), TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MEDIO.<br><br>COLOR GRISÁCEO.<br><br>SE OBSERVAN ALGUNAS INTERCALACIONES CENTIMÉTRICAS DE GNEIS DE GRANO MEDIO A GRUESO DISTRIBUIDAS HETEROGÉNEAMENTE. |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
| 12                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>COLOR BLANCO-OCRE.  |                           |        |                          |                        | J           | 60          |                | 14        | OX              | T            |          |                          |               |
| 13                    |  | 1,50            | ####                   |  | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS), TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MEDIO.<br><br>COLOR GRISÁCEO.  |                           |        |                          |                        | J           | 40          | 10             | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
| 14                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>COLOR BLANCO-OCRE.  |                           |        |                          |                        | J           | 10          |                | 18        | OX              | T            |          |                          |               |
| 15                    |  | 1,20            | ####                   |  | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS), TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MEDIO.<br><br>COLOR GRISÁCEO.  |                           |        |                          |                        | J           | 20          | 30             | 14        | OX              | T            |          |                          |               |
| 16                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>COLOR BLANCO-OCRE.  |                           |        |                          |                        | J           | 70          |                | 6         | CL              | 1            |          |                          |               |
| 17                    |  |                 | ####                   |  | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS), TAMAÑO DE GRANO DE FINO A MEDIO.<br><br>COLOR GRISÁCEO.  |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 4              | 6         | OX              | T            |          |                          |               |
| 18                    |  | 4,80            | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 15             | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 19                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 20                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          | 10             | 14        | OX              | T            |          |                          |               |
| 21                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 80             | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 22                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 30          | 30             | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 23                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 30          |                | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
| 24                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 100            | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 25                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 210            | 14        | OX              | T            |          |                          |               |
| 26                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 27                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 28                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 29                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 30                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 31                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 32                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 33                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 34                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 35                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 36                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 37                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 38                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 39                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 40                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 41                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 42                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 43                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 44                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 45                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 46                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 47                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 48                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 49                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 50                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 51                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 52                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 53                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 54                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 55                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 56                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 57                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 58                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 59                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 60                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 61                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 62                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 63                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 64                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 65                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 66                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 10          | 40             | 16        | OX              | T            |          |                          |               |
| 67                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.             |                           |        |                          |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 68                    |  |                 | ####                   |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO, CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.<br><br>LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERA                           |                           |        |                          |                        |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |


|  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |    |     |    |    |   |  |      |
|--|--|--|--|---|--|--|--|---|--------------|------------------------------|-------------------------------|---------------------------|--------------------|-----------------------|------------------|------------------------|---------------------|-----------------|---------------------------------|----------------------|----|-----|----|----|---|--|------|
| <div></div>                                       |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.                                  |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.268<br>Y= 4.799.352<br>Z= 69 |              |                              |                               | <b>SONDEO S: V-19</b>     |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |    |     |    |    |   |  |      |
|  |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |  |  |  | <b>FECHA:</b> 27/4/00                                     |              |                              |                               | <b>Nº REG.:</b> ESI-17180 |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |    |     |    |    |   |  |      |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO (m)</div><div>CORTE LITOLÓGICO</div></div> |  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   |  |  |  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b>                          | <b>R Q D</b> | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> | <b>GRADO DE METEORIZACION</b> | <b>TIPO JUNTAS</b>        | <b>BUZ. JUNTAS</b> | <b>ESPACIADO (cm)</b> | <b>RUGOSIDAD</b> | <b>TIPO DE RELLENO</b> | <b>ESPESOR (mm)</b> | <b>MUESTRAS</b> | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> | <b>OTROS ENSAYOS</b> |    |     |    |    |   |  |      |
| 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |    |     |    |    |   |  |      |
| 20   |  |  |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO.   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 10 | 30  | 12 | OX | T |  |      |
|  |  |  |  | HASTA 25,60M, LA ROCA ES DE COLOR BLANCO-OCRE, PERO A PARTIR DE ESTA PROFUNDIDAD PASA A BLANCO GRISÁCEO.  |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 20 | 6   | 8  | OX | T |  |      |
| 21   |  |  |  | LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS. |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 25 | 10  | 8  | OX | T |  |      |
| 22   |  |  |  | EN GENERAL, LA TEXTURA ES DE TIPO PEGMATÍTICO, AUNQUE EN OCASIONES SE RECONOCE CIERTA ORIENTACIÓN EN BANDAS DE LAS DIFERENTES FASES MINERALES.                |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 20 |     | 18 | OX | T |  |      |
|  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 80 |     | 14 | OX | T |  |      |
| 23   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 80 |     | 14 | OX | T |  |      |
|  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 70 |     | 8  | OX | T |  |      |
| 24   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 5  | 20  | 10 | OX | T |  |      |
|  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 5  |     | 8  | OX | T |  | X    |
| 25   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 10 | 70  | 12 | OX | T |  |      |
|  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 10 | 5   | 14 | OX | T |  |      |
|  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 60 |     | 8  | OX | T |  |      |
| 26   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 75 |     | 14 | CL | 1 |  |      |
|  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 80 |     | 12 | CL | 1 |  |      |
| 27   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 30 | 12  | 6  | OX | T |  |      |
|  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 50 | 160 | 16 | CL | 1 |  |      |
| 28   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 80 |     | 12 | CL | 1 |  |      |
| 29   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 50 | 30  | 6  | CL | 1 |  |      |
|  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 50 |     | 6  | CL | 1 |  |      |
| 30   |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 | J                    | 80 |     | 12 | CL | 1 |  | X    |
|  |  |  |  |   |  |  |  |   |              |                              |                               |                           |                    |                       |                  |                        |                     |                 |                                 |                      |    |     |    |    |   |  | MA-6 |

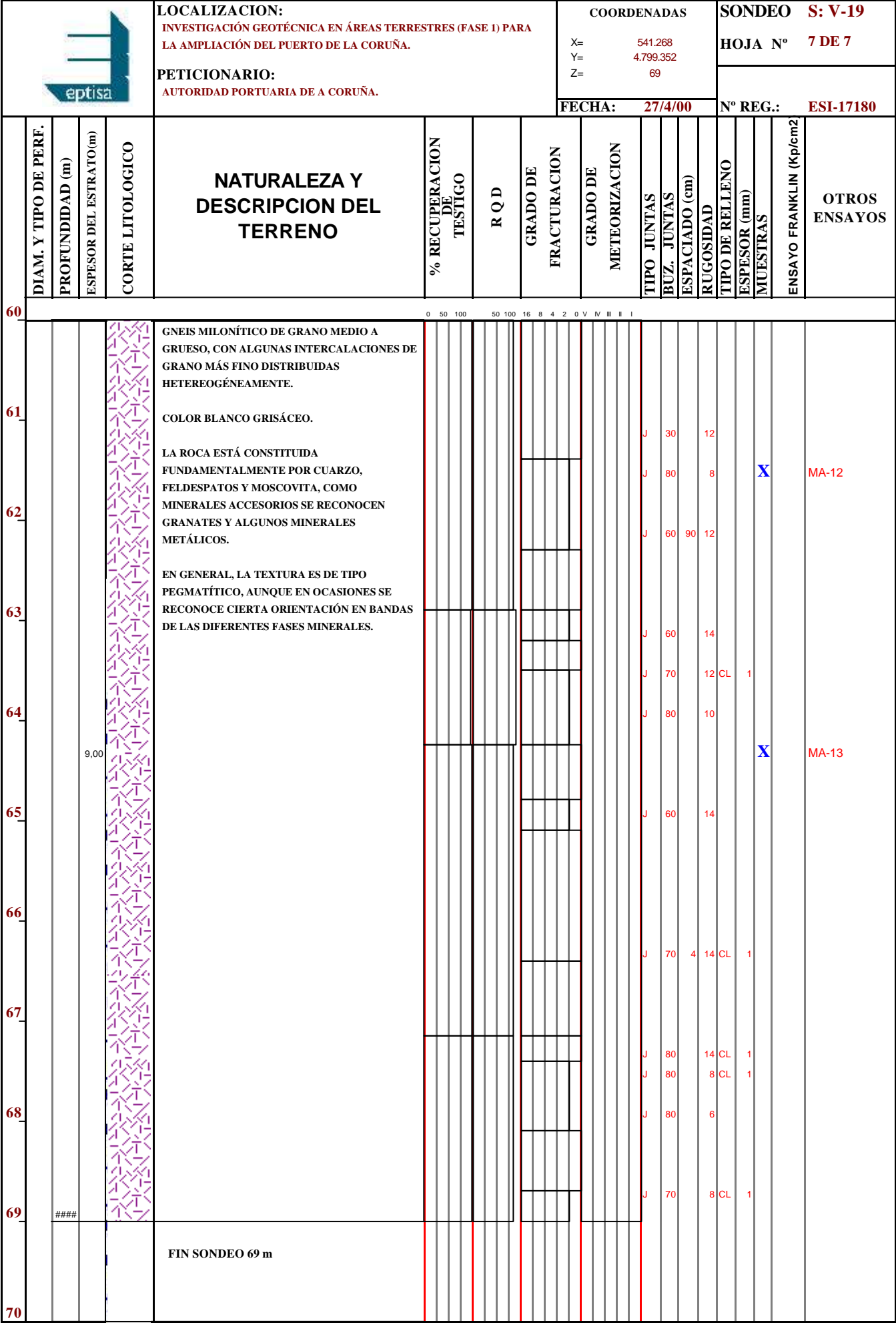
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|---|------------------------|-------------------------------|-------------------------|---|----------------------------------|--------------|------------------------------|---|--------------------|--------------------|-----------------------|--|------------------------|---------------------|-----------------|---------------------------------|----------------------|
|  |                        |                               |                         | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.   |                                  |              |                              | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.268<br>Y= 4.799.352<br>Z= 69 |                    |                    |                       | <b>SONDEO S: V-19</b><br><b>HOJA N° 4 DE 7</b> |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                                  |              |                              | <b>FECHA: 27/4/00</b>                                     |                    |                    |                       | <b>N° REG.: ESI-17180</b>                      |                        |                     |                 |                                 |                      |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>  | <b>PROFUNDIDAD (m)</b> | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b> | <b>CORTE LITOLOGICO</b> | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>   | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b> | <b>R Q D</b> | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> | <b>GRADO DE METEORIZACION</b>                             | <b>TIPO JUNTAS</b> | <b>BUZ. JUNTAS</b> | <b>ESPACIADO (cm)</b> | <b>RUGOSIDAD</b>                               | <b>TIPO DE RELLENO</b> | <b>ESPESOR (mm)</b> | <b>MUESTRAS</b> | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> | <b>OTROS ENSAYOS</b> |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 30  |                        |                               |                         | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO.   |                                  |              |                              |   | J                  | 80                 | 16                    |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 31  |                        |                               |                         | COLOR BLANCO GRISÁCEO.  |                                  |              |                              |   | J                  | 80                 | 16                    |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 32  |                        |                               |                         | LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS.                           |                                  |              |                              |   | J                  | 40                 | 70                    | 8 CL   | 1                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 33  |                        |                               |                         | EN GENERAL, LA TEXTURA ES DE TIPO PEGMATÍTICO, AUNQUE EN OCASIONES SE RECONOCE CIERTA ORIENTACIÓN EN BANDAS DE LAS DIFERENTES FASES MINERALES.  |                                  |              |                              |   | J                  | 40                 | 40                    | 8  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 34  |                        |                               |                         | DE 34,60 A 36,00M, HAY UN TRAMO DONDE DISMINUYE EL TAMAÑO DE GRANO. TAMBIÉN EXISTEN OTRAS INTERCALACIONES DE GRANO MÁS FINO Y ESPESOR CENTIMÉTRICO, DISTRIBUIDAS DE FORMA HETEREOGÉNEA. |                                  |              |                              |   | J                  | 40                 | 6                     |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 35  |                        |                               | ####                    |   |                                  |              |                              |   | J                  | 50                 | 6 CL                  | 1  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 36  |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 60                 | 4 CL                  | 1  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 37  |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 80                 | 8 CL                  | 1  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 38  |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 50                 | 30                    | 4 CL   | 1                      |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 39  |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 75                 | 6 CL                  | 1  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |
| 40  |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   | J                  | 80                 | 6 CL                  | 1  |                        |                     |                 |                                 |                      |
|   |                        |                               |                         |   |                                  |              |                              |   |                    |                    |                       |  |                        |                     |                 |                                 |                      |


X


MA-7

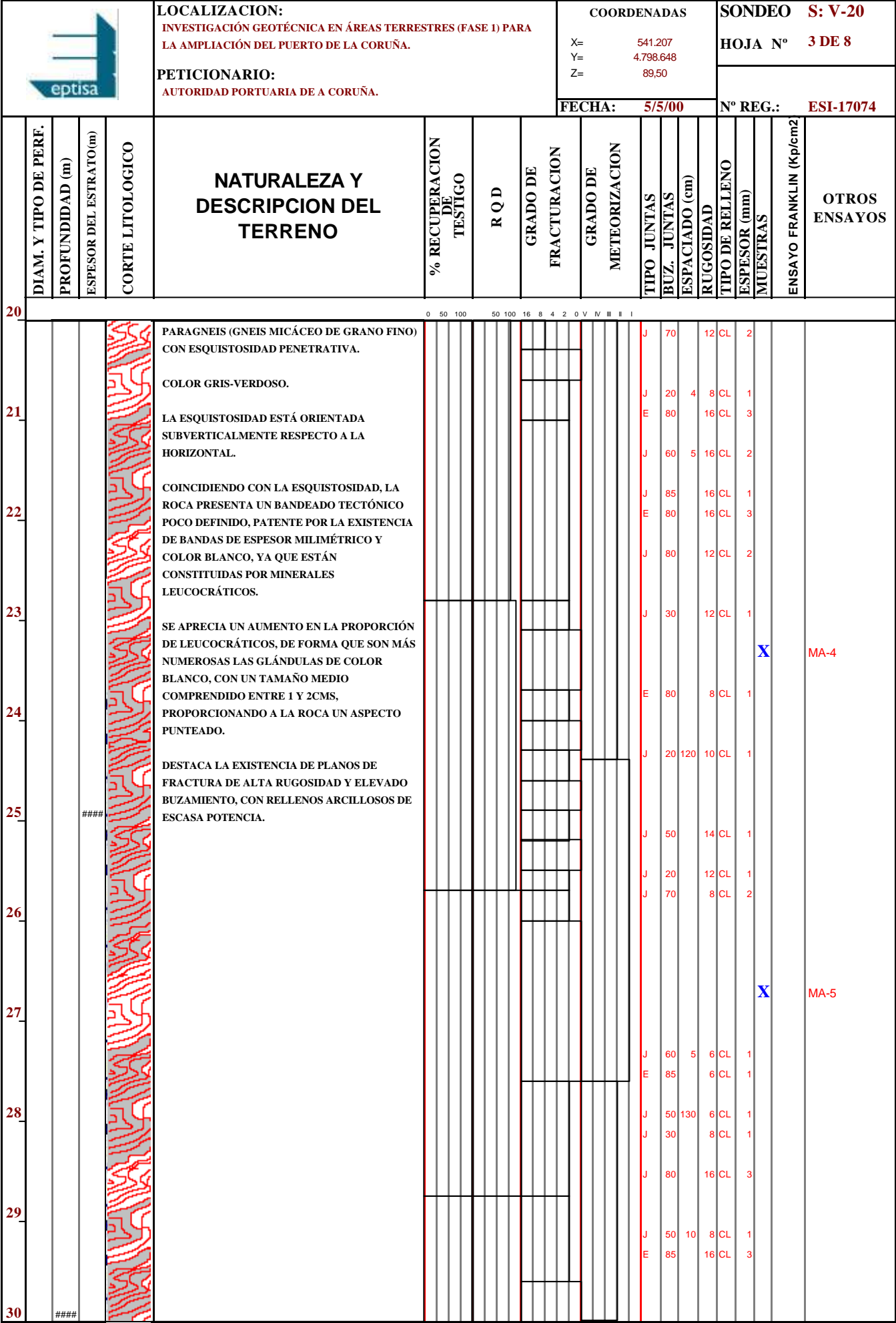


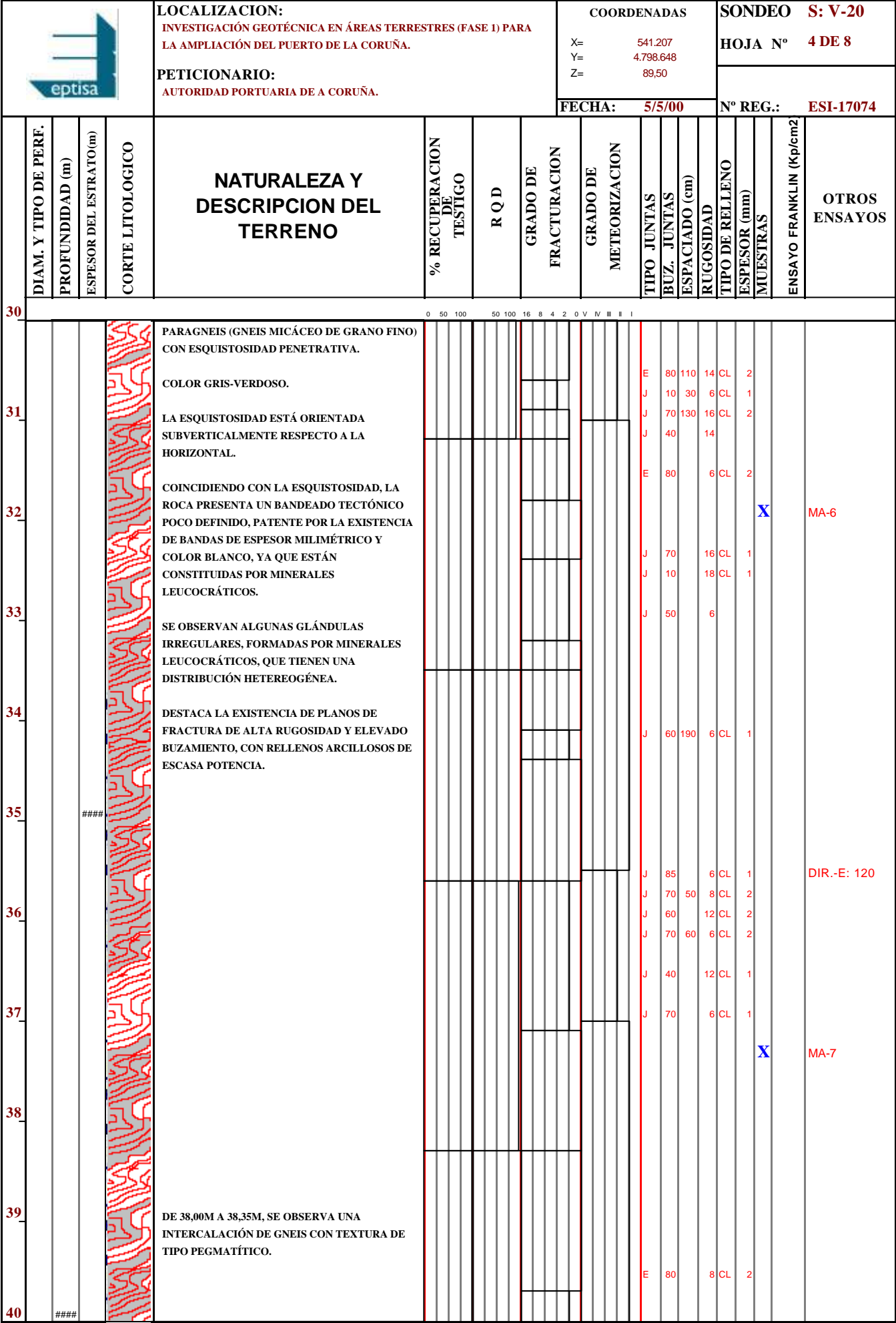
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|---|-------------|-------------|----------------|--|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|  |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.                                     |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.268<br>Y= 4.799.352<br>Z= 69 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-19</b><br><b>HOJA N° 6 DE 7</b> |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 27/4/00                                     |             |             |                | <b>Nº REG.:</b> ESI-17180                      |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                    | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                      | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 50  |                 |                        |                  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO A GRUESO.   |                           |       |                       |   |             | J           | 50             | 120  | 6               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 51  |                 |                        |                  | COLOR BLANCO GRISÁCEO.  |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          | MA-10         |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 52  |                 |                        |                  | LA ROCA ESTÁ CONSTITUIDA FUNDAMENTALMENTE POR CUARZO, FELDESPATOS Y MOSCOVITA, COMO MINERALES ACCESORIOS SE RECONOCEN GRANATES Y ALGUNOS MINERALES METÁLICOS. |                           |       |                       |   |             | J           | 50             | 130  | 6               | CL           | 1        |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 53  |                 |                        |                  | EN GENERAL, LA TEXTURA ES DE TIPO PEGMATÍTICO, AUNQUE EN OCASIONES SE RECONOCE CIERTA ORIENTACIÓN EN BANDAS DE LAS DIFERENTES FASES MINERALES.                |                           |       |                       |   |             | J           | 55             |  | 8               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 54  |                 |                        |                  | APARECEN ALGUNOS TRAMOS, DE ESPESOR CENTIMÉTRICO E INCLUSO DECIMÉTRICO, DE GRANO MÁS FINO Y TEXTURA TÍPICAMENTE GNEÍSICA.                                     |                           |       |                       |   |             | J           | 45             |  | 8               |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 55  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             | J              | 70   | 12              |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 56  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             | J              | 60   | 10              |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 57  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 58  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             | J              | 60   |                 | 6            | CL       | 1                        |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 59  |                 |                        |                  | DE 57,60 A 59,50M, APARECE UN TRAMO DONDE, ADEMÁS DE LOS MINERALES MAYORITARIOS Y ACCESORIOS, TAMBIÉN HAY BIOTITA (COMPOSICIÓN GRANÍTICA).                    |                           |       |                       |   |             |             | J              | 70   | 60              | 8            |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| 60  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             | J              | 80   |                 | 12           |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |

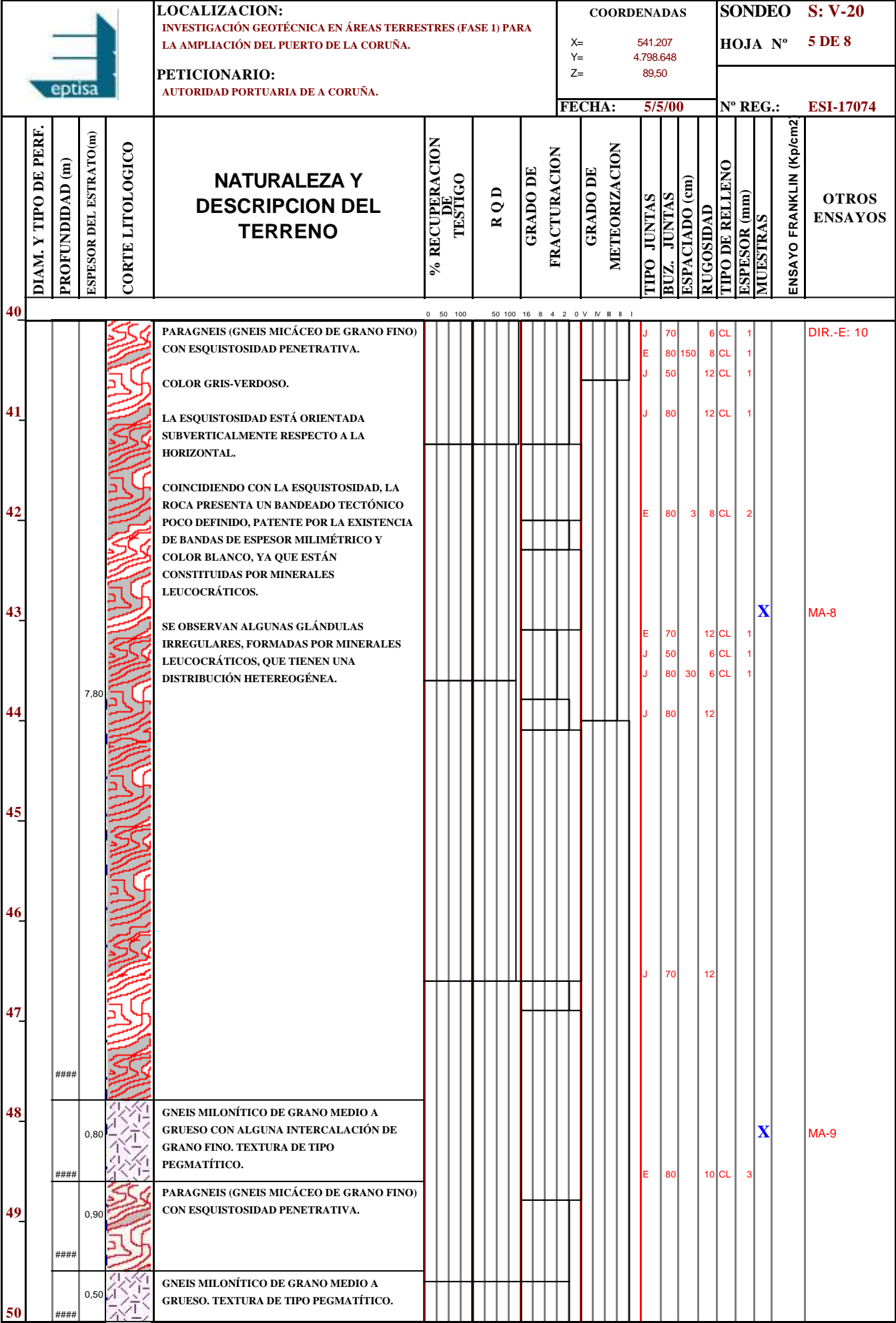



|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|---|--|--|--|----------------------------------|--|--|--|--------------|--|--|--|------------------------------|--|--|--|-------------------------------|--|--|--|--------------------|--|--|--|--------------------|--|--|--|-----------------------|--|--|--|------------------|--|--|--|------------------------|--|--|--|---------------------|--|--|--|-----------------|--|--|--|---------------------------------|--|--|--|----------------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
|  |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.207<br>Y= 4.798.648<br>Z= 89,50 |  |  |  | <b>SONDEO S: V-20</b><br><b>HOJA N° 1 DE 8</b> |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  | <b>FECHA: 5/5/00</b>   |  |  |  | <b>Nº REG.: ESI-17074</b>                      |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>  |  |  |  | <b>PROFUNDIDAD (m)</b>   |  |  |  | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b>                                |  |  |  | <b>CORTE LITOLOGICO</b>                        |  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b> |  |  |  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b> |  |  |  | <b>R Q D</b> |  |  |  | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> |  |  |  | <b>GRADO DE METEORIZACION</b> |  |  |  | <b>TIPO JUNTAS</b> |  |  |  | <b>BUZ. JUNTAS</b> |  |  |  | <b>ESPACIADO (cm)</b> |  |  |  | <b>RUGOSIDAD</b> |  |  |  | <b>TIPO DE RELLENO</b> |  |  |  | <b>ESPESOR (mm)</b> |  |  |  | <b>MUESTRAS</b> |  |  |  | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> |  |  |  | <b>OTROS ENSAYOS</b> |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 0   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | 0 50 100                                    |  |  |  | 50 100                           |  |  |  | 16 8 4 2 0   |  |  |  | V IV III II I                |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|--|--|------------------|--|--|--|-----------------------------------|--|------------------------|--|------------------------|--|---------------------------|--|----------------------|--|----------------------------|--|-------------------------|--|---------------------|--|-------------------------------------|--|--------------------------|--|
|    |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.  |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.207<br>Y= 4.798.648<br>Z= 89,50 |  |                  |  | <b>SONDEO S: V-20</b><br><b>HOJA N° 2 DE 8</b> |  |                                   |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  | <b>FECHA:</b> 5/5/00   |  |                  |  | <b>N° REG.:</b> ESI-17074                      |  |                                   |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <div>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</div>  |  |  |  | <div>% RECUPERACION DE TESTIGO</div>                         |  | <div>R Q D</div> |  | <div>GRADO DE FRACTURACION</div>               |  | <div>GRADO DE METEORIZACION</div> |  | <div>TIPO JUNTAS</div> |  | <div>BUZ. JUNTAS</div> |  | <div>ESPACIADO (cm)</div> |  | <div>RUGOSIDAD</div> |  | <div>TIPO DE RELLENO</div> |  | <div>ESPESOR (mm)</div> |  | <div>MUESTRAS</div> |  | <div>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</div> |  | <div>OTROS ENSAYOS</div> |  |
| 10  |  |  |  | 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I   |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  | PARAGNEIS (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO) CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA.   |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 30                     |  |                           |  | 10 OX                |  | T                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 60                     |  |                           |  | 14 OX                |  | T                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  | COLOR GRIS-VERDOSO.  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 80                     |  | 40                        |  | 6 CL                 |  | 2                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
| 11  |  |  |  | LA ESQUISTOSIDAD ESTÁ ORIENTADA SUBVERTICALMENTE RESPECTO A LA HORIZONTAL.   |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 10                     |  | 8                         |  | 10 CL                |  | 2                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 5                      |  |                           |  | 8 CL                 |  | 2                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | E                      |  | 85                     |  |                           |  | 8 CL                 |  | 1                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
| 12  |  |  |  | COINCIDIENDO CON LA ESQUISTOSIDAD, LA ROCA PRESENTA UN BANDEADO TECTÓNICO POCO DEFINIDO, PATENTE POR LA EXISTENCIA DE BANDAS DE ESPESOR MILIMÉTRICO Y COLOR BLANCO, YA QUE ESTÁN CONSTITUIDAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS. |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 80                     |  |                           |  | 6 OX                 |  | 1                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 20                     |  | 50                        |  | 10 OX                |  | T                          |  |                         |  | X                   |  |                                     |  |                          |  |
| 13  |  |  |  | SE OBSERVAN ALGUNAS GLÁNDULAS IRREGULARES, FORMADAS POR MINERALES LEUCOCRÁTICOS, QUE TIENEN UNA DISTRIBUCIÓN HETEREOGÉNEA.   |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 20                     |  | 25                        |  | 12 OX                |  | 1                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
| 14  |  |  |  | DE 10,20M A 11,00M, SE OBSERVAN ALGUNAS INTERCALACIONES, CENTIMÉTRICAS, DE MATERIAL CON TEXTURA DE TIPO PEGMATÍTICO.   |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | E                      |  | 80                     |  | 40                        |  | 8 OX                 |  | T                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 90                     |  |                           |  | 12 CL                |  | 2                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | E                      |  | 80                     |  | 20                        |  | 6 CL                 |  | 2                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
| 15  |  |  |  | ####   |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | E                      |  | 80                     |  | 20                        |  | 6 OX                 |  | T                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | E                      |  | 80                     |  |                           |  | 6 OX                 |  | T                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | E                      |  | 85                     |  |                           |  | 8 OX                 |  | T                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 70                     |  | 30                        |  | 10 OX                |  | 2                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
| 16  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 70                     |  |                           |  | 6 OX                 |  | T                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 40                     |  |                           |  | 8 OX                 |  | T                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | E                      |  | 80                     |  |                           |  | 12 CL                |  | 2                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
| 17  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 10                     |  | 5                         |  | 12 OX                |  | T                          |  |                         |  | X                   |  |                                     |  |                          |  |
| 18  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | E                      |  | 85                     |  |                           |  | 12 CL                |  | 1                          |  |                         |  | MA-3                |  |                                     |  |                          |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  |                        |  |                        |  |                           |  |                      |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
| 19  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 20                     |  |                           |  | 10 CL                |  | 1                          |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |
| 20  |  |  |  | ####   |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                   |  | J                      |  | 80                     |  |                           |  | 10                   |  |                            |  |                         |  |                     |  |                                     |  |                          |  |





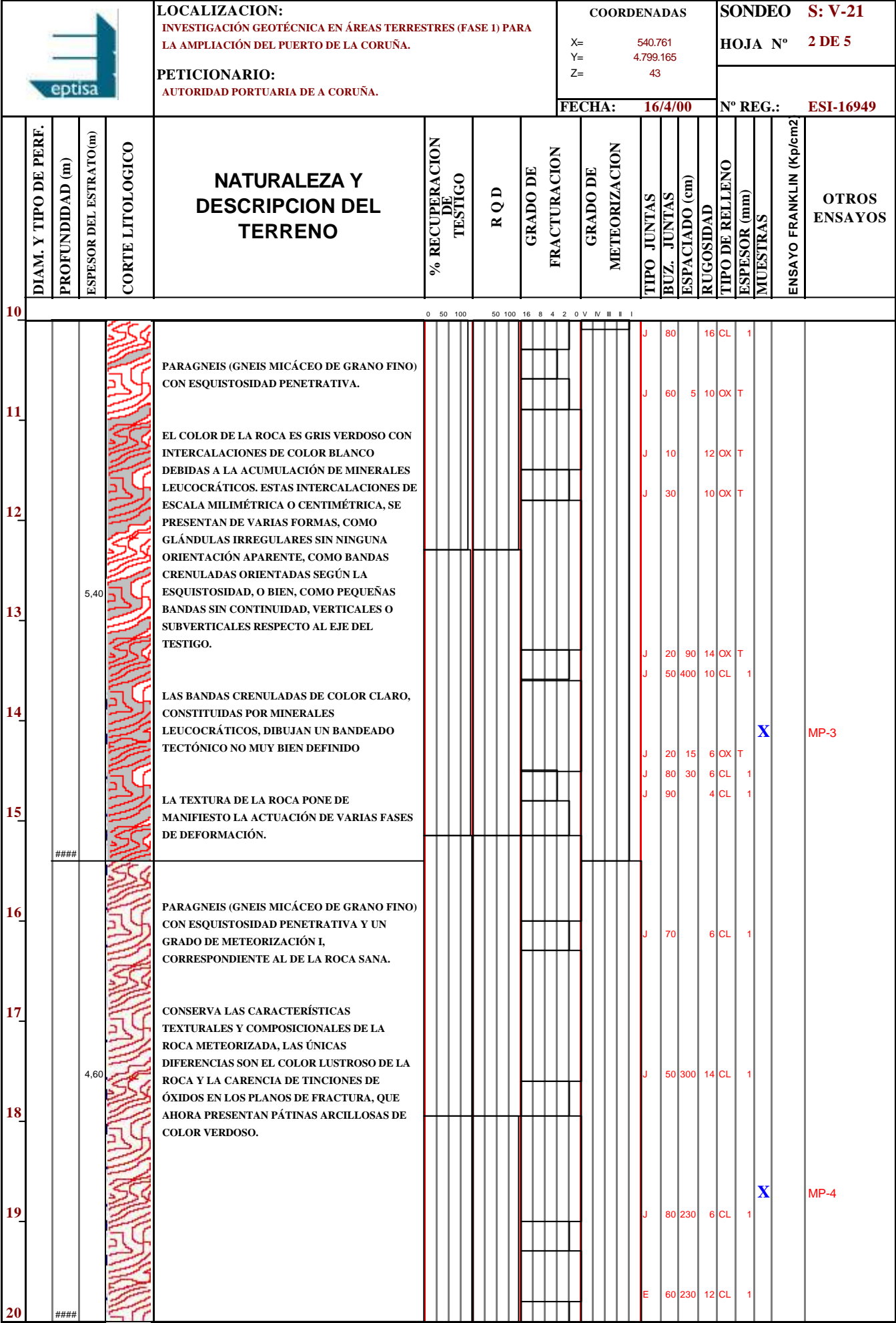


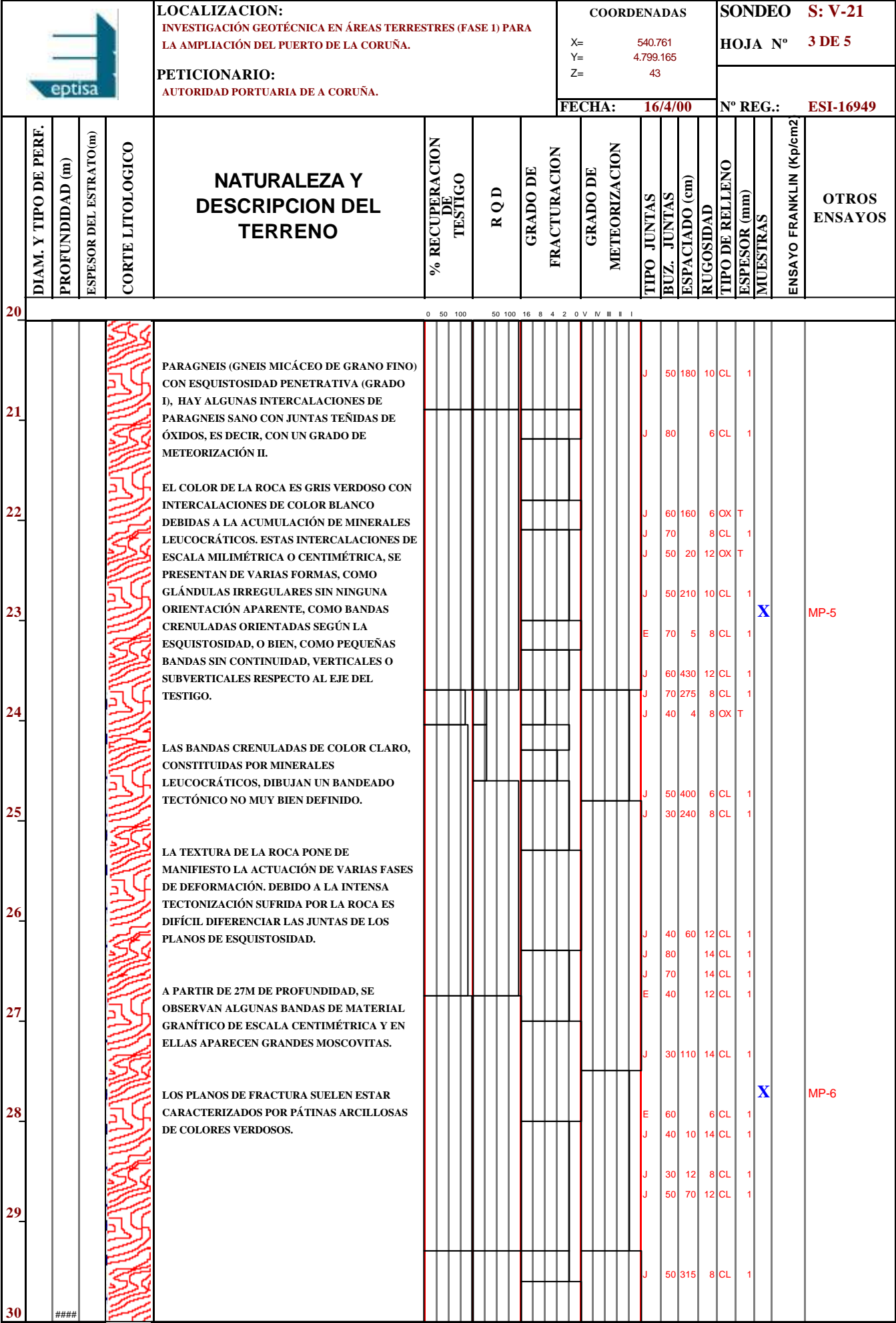
|  |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.207<br>Y= 4.798.648<br>Z= 89,50 |  |  |  | <b>SONDEO S: V-20</b>     |  |  |  |                                      |  |  |  |                           |  |  |  |        |  |  |  |                       |  |  |  |                        |  |  |  |             |  |  |  |             |  |  |  |                |  |  |  |           |  |  |  |                 |  |  |  |              |  |  |  |          |  |  |  |                          |  |  |  |               |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|---------------------------|--|--|--|--------------------------------------|--|--|--|---------------------------|--|--|--|--------|--|--|--|-----------------------|--|--|--|------------------------|--|--|--|-------------|--|--|--|-------------|--|--|--|----------------|--|--|--|-----------|--|--|--|-----------------|--|--|--|--------------|--|--|--|----------|--|--|--|--------------------------|--|--|--|---------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  | <b>FECHA:</b> 5/5/00   |  |  |  | <b>HOJA Nº 6 DE 8</b>     |  |  |  |                                      |  |  |  |                           |  |  |  |        |  |  |  |                       |  |  |  |                        |  |  |  |             |  |  |  |             |  |  |  |                |  |  |  |           |  |  |  |                 |  |  |  |              |  |  |  |          |  |  |  |                          |  |  |  |               |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  | <b>Nº REG.:</b> ESI-17074 |  |  |  |                                      |  |  |  |                           |  |  |  |        |  |  |  |                       |  |  |  |                        |  |  |  |             |  |  |  |             |  |  |  |                |  |  |  |           |  |  |  |                 |  |  |  |              |  |  |  |          |  |  |  |                          |  |  |  |               |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   |  |  |  | PROFUNDIDAD (m)  |  |  |  | ESPESOR DEL ESTRATO(m)                                       |  |  |  | CORTE LITOLOGICO          |  |  |  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO |  |  |  | % RECUPERACION DE TESTIGO |  |  |  | R Q D  |  |  |  | GRADO DE FRACTURACION |  |  |  | GRADO DE METEORIZACION |  |  |  | TIPO JUNTAS |  |  |  | BUZ. JUNTAS |  |  |  | ESPACIADO (cm) |  |  |  | RUGOSIDAD |  |  |  | TIPO DE RELLENO |  |  |  | ESPESOR (mm) |  |  |  | MUESTRAS |  |  |  | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) |  |  |  | OTROS ENSAYOS |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 50  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                           |  |  |  |                                      |  |  |  | 0 50 100                  |  |  |  | 50 100 |  |  |  | 16 8 4 2 0            |  |  |  | V IV III II I          |  |  |  |             |  |  |  |             |  |  |  |                |  |  |  |           |  |  |  |                 |  |  |  |              |  |  |  |          |  |  |  |                          |  |  |  |               |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |


|   |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |  |  |  |  |                                     |  |                              |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|--|--|------------------|--|--|--|---------------------------------------|--|--|--|--|--|-------------------------------------|--|------------------------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
|    |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.   |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.207<br>Y= 4.798.648<br>Z= 89,50 |  |                  |  | <b>SONDEO S: V-20</b><br><b>HOJA N° 7 DE 8</b> |  |                                       |  |  |  |  |  |                                     |  |                              |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  | <b>FECHA:</b> 5/5/00   |  |                  |  | <b>N° REG.:</b> ESI-17074                      |  |                                       |  |  |  |  |  |                                     |  |                              |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <div>NATURALEZA Y<br/>DESCRIPCION DEL<br/>TERRENO</div>  |  |  |  | <div>% RECUPERACION<br/>DE<br/>TESTIGO</div>                 |  | <div>R Q D</div> |  | <div>GRADO DE<br/>FRACTURACION</div>           |  | <div>GRADO DE<br/>METEORIZACION</div> |  | <div>TIPO JUNTAS</div> <div>BUZ. JUNTAS</div> <div>ESPACIADO (cm)</div> <div>RUGOSIDAD</div> |  | <div>TIPO DE RELLENO</div> <div>ESPESOR (mm)</div> <div>MUESTRAS</div> |  | <div>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</div> |  | <div>OTROS<br/>ENSAYOS</div> |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 60  |  |  |  | 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III I  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |  |  |  |  |                                     |  |                              |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <div><div><div></div><div>PARAGNEIS (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO)<br/>CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA.</div><div>COLOR GRIS-VERDOSO.</div><div>LA ROCA ESTÁ INTENSAMENTE METEORIZADA<br/>(GRADO IV) HASTA UNA PROFUNDIDAD DE<br/>63M.</div></div><div>4,60</div></div> |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |  |  |  |  |                                     |  |                              |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |







[illegible]







|   |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                           |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|---|--|--|--|---------------------------|--|--|--|---|--|--|--|----------------------------------|--|--|--|--------------|--|--|--|------------------------------|--|--|--|-------------------------------|--|--|--|--------------------|--|--|--|--------------------|--|--|--|-----------------------|--|--|--|------------------|--|--|--|------------------------|--|--|--|---------------------|--|--|--|-----------------|--|--|--|---------------------------------|--|--|--|----------------------|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|--|
|  |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.761<br>Y= 4.799.165<br>Z= 43 |  |  |  | <b>S: V-21</b>            |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  |   |  |  |  | <b>HOJA Nº 4 DE 5</b>     |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |  |  | <b>FECHA: 16/4/00</b>                                     |  |  |  | <b>Nº REG.: ESI-16949</b> |  |  |  |   |  |  |  |                                  |  |  |  |              |  |  |  |                              |  |  |  |                               |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| <b>DIAM. Y TIPO DE PERF.</b>  |  |  |  | <b>PROFUNDIDAD (m)</b>   |  |  |  | <b>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</b>                             |  |  |  | <b>CORTE LITOLOGICO</b>   |  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b> |  |  |  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b> |  |  |  | <b>R Q D</b> |  |  |  | <b>GRADO DE FRACTURACION</b> |  |  |  | <b>GRADO DE METEORIZACION</b> |  |  |  | <b>TIPO JUNTAS</b> |  |  |  | <b>BUZ. JUNTAS</b> |  |  |  | <b>ESPACIADO (cm)</b> |  |  |  | <b>RUGOSIDAD</b> |  |  |  | <b>TIPO DE RELLENO</b> |  |  |  | <b>ESPESOR (mm)</b> |  |  |  | <b>MUESTRAS</b> |  |  |  | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> |  |  |  | <b>OTROS ENSAYOS</b> |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |
| 30  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                           |  |  |  |   |  |  |  | 0 50 100                         |  |  |  | 50 100       |  |  |  | 16 8 4 2 0                   |  |  |  | V IV III II I                 |  |  |  |                    |  |  |  |                    |  |  |  |                       |  |  |  |                  |  |  |  |                        |  |  |  |                     |  |  |  |                 |  |  |  |                                 |  |  |  |                      |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |

|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|---|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|---|-------------|-------------|----------------|--|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|    |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE I) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 540.761<br>Y= 4.799.165<br>Z= 43 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-21</b><br><b>HOJA N° 5 DE 5</b> |                 |              |          |                          |               |
|   |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 16/4/00                                     |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-16949                      |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.   | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                    | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                      | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|   |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| <div>40</div> <div>0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I</div> <div><div>41</div><div>3,00</div><div></div><div>PARAGNEIS (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO) CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA, MODERADAMENTE METEORIZADO (GRADO III) Y, OCASIONALMENTE, MUY METEORIZADO (GRADO IV).</div><div><div>J 80 60 10 CL 2</div><div>E 60 60 8 CL 5</div><div>J 80 12 CL 1</div><div>E 60 12 CL 1</div><div>J 10 14 OX T</div><div>J 70 60 10 CL 1</div><div>E 70 30 8 CL 1</div><div>J 90 12 CL 1</div><div>J 70 10 CL 2</div></div><div>X</div><div>MP-9</div><div>DIR.-E: 270</div></div> <div><div>42</div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div> <div><div>43</div><div>####</div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div> <div><div>44</div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div> <div><div>45</div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div> <div><div>46</div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div> <div><div>47</div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div> <div><div>48</div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div> <div><div>49</div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div> <div><div>50</div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div> <div><div>FIN SONDEO 43 m</div></div> |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |

|  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
|--|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|-------|-----------------------|---|-------------|-------------|----------------|--|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
|   |                 |                        |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |                           |       |                       | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.255<br>Y= 4.799.562<br>Z= 91 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-22</b><br><b>HOJA N° 1 DE 7</b> |                 |              |          |                          |               |
|  |                 |                        |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.  |                           |       |                       | <b>FECHA:</b> 16/5/00                                     |             |             |                | <b>N° REG.:</b> ESI-17159                      |                 |              |          |                          |               |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.  | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION                                    | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                                      | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|  |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |
| <div>0</div> <div>0.400.40</div> <div>1</div> <div>2.90</div> <div>2</div> <div>3.30</div> <div>3</div> <div>4</div> <div>5</div> <div>6.70</div> <div>6</div> <div>7</div> <div>8</div> <div>9</div> <div>10</div> <div>####</div> <div></div> <div>TIERRA VEGETAL.</div> <div>LIMO ARENOARCILLOSO CON ALGUNOS GRUESOS DE PARAGNEIS TAMAÑO GRAVA Y GRAVILLA. CONSTITUYE UN PARAGNEIS COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V).</div> <div>COLOR MARRÓN ROJIZO.</div> <div>ARENA LIMOSA CON ALGUNOS GRUESOS DE PARAGNEIS. CONSTITUYE UN PARAGNEIS COMPLETAMENTE METEORIZADO (GRADO V).</div> <div>COLOR BEIGE OSCURO.</div> <div>X</div> <div>MS-1</div> <div>X</div> <div>MS-2</div> |                 |                        |                  |   |                           |       |                       |   |             |             |                |  |                 |              |          |                          |               |

|   |  |  |  |  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |  |  |
|---|--|--|--|--|--|--|--|---|--|------------------|--|--|--|---------------------------------------|--|---|--|--|--|
|    |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.255<br>Y= 4.799.562<br>Z= 91 |  |                  |  | <b>SONDEO S: V-22</b><br><b>HOJA N° 2 DE 7</b> |  |                                       |  |   |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |  |  | <b>FECHA: 16/5/00</b>                                     |  |                  |  | <b>Nº REG.: ESI-17159</b>                      |  |                                       |  |   |  |  |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <div>NATURALEZA Y<br/>DESCRIPCION DEL<br/>TERRENO</div>  |  |  |  | <div>% RECUPERACION<br/>DE<br/>TESTIGO</div>              |  | <div>R Q D</div> |  | <div>GRADO DE<br/>FRACTURACION</div>           |  | <div>GRADO DE<br/>METEORIZACION</div> |  | <div>TIPO JUNTAS</div> <div>BUZ. JUNTAS</div> <div>ESPACIADO (cm)</div> <div>RUGOSIDAD</div> <div>TIPO DE RELLENO</div> <div>ESPESOR (mm)</div> <div>MUESTRAS</div> |  | <div>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</div> <div>OTROS<br/>ENSAYOS</div> |  |
| 10  |  |  |  | 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I   |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |  |  |
| 11  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |  |  |
| 12  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |  |  |
| 13  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |  |  |
| 14  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |  |  |
| 15  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |  |  |
| 16  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |  |  |
| 17  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |  |  |
| 18  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |  |  |
| 19  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |  |  |
| 20  |  |  |  |  |  |  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |  |  |



LOCALIZACION:  
INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA  
LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.

PETICIONARIO:  
AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.













COORDENADAS  
X= 541.255  
Y= 4.799.562  
Z= 91







FECHA: 16/5/00

SONDEO S: V-22  
HOJA Nº 3 DE 7


Nº REG.: ESI-17159

| DIAM. Y TIPO DE PERF. | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLÓGICO | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO  | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D  | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|-----------------------|-----------------|------------------------|------------------|---|---------------------------|--------|-----------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|-----------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
| 20                    |                 |                        |                  |   | 0 50 100                  | 50 100 | 16 8 4 2 0            | V IV III II I          |             |             |                |           |                 |              |          |                          |               |
| 21                    |                 |                        |                  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).  |                           |        |                       |                        | J           | 50          |                | 8         | CL              | 1            |          |                          | MA-2          |
| 22                    |                 |                        |                  | COLOR GRIS VERDOSO.   |                           |        |                       |                        | J           | 80          |                | 4         | OX              | 1            |          |                          |               |
| 23                    |                 |                        |                  | SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO INCIPIENTE MARCADO POR INTERCALACIONES, DE ESPESOR MILIMÉTRICO O CENTIMÉTRICO Y COLOR BLANCO, DONDE SE CONCENTRAN MINERALES LEUCOCRÁTICOS. |                           |        |                       |                        | J           | 75          |                | 6         | OX              | 1            |          |                          |               |
| 24                    |                 |                        |                  | SE OBSERVAN ALGUNAS GLÁNDULAS DE COLOR BLANCO, LA MAYORÍA DE LAS VECES ORIENTADAS SEGÚN LOS PLANOS DE ESQUISTOSIDAD.  |                           |        |                       |                        | J           | 10          | 20             | 6         | CL              | 1            |          |                          |               |
| 25                    |                 |                        |                  | ENTRE 24,00 Y 26,00M, SE RECONOCEN ALGUNAS INTERCALACIONES CENTIMÉTRICAS DE GNEIS LEUCOCRÁTICO DE GRANO MEDIO.  |                           |        |                       |                        | E           | 70          |                | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
| 26                    |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 75          |                | 2         | CL              | 2            |          |                          |               |
| 27                    |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | E           | 75          | 20             | 8         | CL              | 2            |          |                          |               |
| 28                    |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 10          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
| 29                    |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 10          | 10             | 8         | OX              | T            |          |                          |               |
| 30                    |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 20          |                | 12        | OX              | T            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 20          |                | 14        | OX              | T            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 60          |                | 10        | OX              | T            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 30          |                | 8         | CL              | 2            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | E           | 75          |                | 2         | SP              | 1            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 20          |                | 8         | SP              | 1            |          |                          | MA-3          |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 75          |                | 8         | OX              | 2            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 15          |                | 12        | CL              | 1            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | E           | 70          |                | 10        | CL              | 1            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 10          |                | 10        | OX              | 1            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | E           | 70          |                | 12        | CL              | 2            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 80          |                | 4         | OX              | 1            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 60          |                | 12        | OX              | 1            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | J           | 55          |                | 14        | CL              | 2            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | E           | 50          | 10             | 12        | CL              | 1            |          |                          |               |
|                       |                 |                        |                  |   |                           |        |                       |                        | E           | 50          | 8              | 10        | CL              | 3            |          |                          |               |

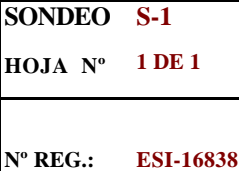
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |   |  |                                     |  |                              |  |      |  |   |  |      |  |  |  |
|---|--|--|--|--|--|---|--|--|--|------------------|--|--|--|---------------------------------------|--|---|--|---|--|-------------------------------------|--|------------------------------|--|------|--|---|--|------|--|--|--|
| <div></div>                                      |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |  |   |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.255<br>Y= 4.799.562<br>Z= 91  |  |                  |  | <b>SONDEO S: V-22</b><br><b>HOJA N° 4 DE 7</b> |  |                                       |  |   |  |   |  |                                     |  |                              |  |      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |  |   |  | <b>FECHA: 16/5/00</b>  |  |                  |  | <b>N° REG.: ESI-17159</b>                      |  |                                       |  |   |  |   |  |                                     |  |                              |  |      |  |   |  |      |  |  |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <div>NATURALEZA Y<br/>DESCRIPCION DEL<br/>TERRENO</div>  |  |   |  | <div>% RECUPERACION<br/>DE<br/>TESTIGO</div>   |  | <div>R Q D</div> |  | <div>GRADO DE<br/>FRACTURACION</div>           |  | <div>GRADO DE<br/>METEORIZACION</div> |  | <div>TIPO JUNTAS</div> <div>BUZ. JUNTAS</div> <div>ESPACIADO (cm)</div> |  | <div>RUGOSIDAD</div> <div>TIPO DE RELLENO</div> <div>ESPESOR (mm)</div> <div>MUESTRAS</div> |  | <div>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</div> |  | <div>OTROS<br/>ENSAYOS</div> |  |      |  |   |  |      |  |  |  |
| 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I  |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |   |  |                                     |  |                              |  |      |  |   |  |      |  |  |  |
| 30  |  |  |  | 0,60   |  |    |  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD<br>PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO<br>FINO).   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | J   |  | 50                                  |  | 8 OX                         |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
| 31  |  |  |  | 0,90   |  |    |  | GNEIS MILONÍTICO DE GRANO MEDIO.<br><br>COLOR BLANCO ANARANJADO.   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | J   |  | 75                                  |  | 12 OX                        |  | 1    |  |   |  | MA-4 |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | E   |  | 50                                  |  | 10                           |  | 8 OX |  | 1 |  |      |  |  |  |
| 32  |  |  |  |  |  |    |  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD<br>PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO<br>FINO).   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | E   |  | 50                                  |  | 6 OX                         |  | T    |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | J   |  | 10                                  |  | 12 OX                        |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | J   |  | 60                                  |  | 8 CL                         |  | 2    |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | J   |  | 40                                  |  | 6 CL                         |  | 2    |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | E   |  | 50                                  |  | 6 OX                         |  | T    |  |   |  |      |  |  |  |
| 33  |  |  |  |  |  |  |  | SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO<br>INCIPIENTE MARCADO POR<br>INTERCALACIONES, DE ESPESOR MILIMÉTRICO<br>O CENTIMÉTRICO Y COLOR BLANCO, DONDE<br>SE CONCENTRAN MINERALES<br>LEUCOCRÁTICOS. |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | J   |  | 50                                  |  | 8 CL                         |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | J   |  | 70                                  |  | 10 CL                        |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | E   |  | 60                                  |  | 5 CL                         |  | 1    |  | 1 |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | E   |  | 60                                  |  | 6 CL                         |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
| 34  |  |  |  |  |  |  |  | SE OBSERVAN ALGUNAS GLÁNDULAS DE<br>COLOR BLANCO, LA MAYORÍA DE LAS VECES<br>ORIENTADAS SEGÚN LOS PLANOS DE<br>ESQUISTOSIDAD.  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | E   |  | 70                                  |  | 8 CL                         |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | E   |  | 70                                  |  | 8 CL                         |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
| 35  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |   |  |                                     |  |                              |  |      |  |   |  |      |  |  |  |
| 36  |  |  |  | 8,50   |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | E   |  | 70                                  |  | 4 CL                         |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | E   |  | 70                                  |  | 6 CL                         |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
| 37  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |   |  |                                     |  |                              |  |      |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | E   |  | 70                                  |  | 4                            |  |      |  | X |  | MA-5 |  |  |  |
| 38  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | E   |  | 70                                  |  | 5                            |  | 6 CL |  | 1 |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | J   |  | 60                                  |  | 6 CL                         |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | J   |  | 80                                  |  | 8 CL                         |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
| 39  |  |  |  |  |  |  |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | J   |  | 70                                  |  | 6 CL                         |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
|   |  |  |  |  |  |   |  |  |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  | J   |  | 70                                  |  | 12 CL                        |  | 1    |  |   |  |      |  |  |  |
| 40  |  |  |  |  |  | ####  |  |   |  |                  |  |  |  |                                       |  |   |  |   |  | E                                   |  | 70                           |  | 5    |  | 8 |  |      |  |  |  |





|   |  |  |  |  |   |  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   |                    |    |                       |    |                  |    |                        |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
|---|--|--|--|--|---|--|--|---|--|--------------|--|--|--|-------------------------------|--|--------------------|---|--------------------|----|-----------------------|----|------------------|----|------------------------|----|---------------------|--|-----------------|--|---------------------------------|--|----------------------|-----|------|--|
| <div></div>                                      |  |  |  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA. |   |  |  | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.255<br>Y= 4.799.562<br>Z= 91 |  |              |  | <b>SONDEO S: V-22</b><br><b>HOJA N° 5 DE 7</b> |  |                               |  |                    |   |                    |    |                       |    |                  |    |                        |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
|   |  |  |  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |   |  |  | <b>FECHA: 16/5/00</b>                                     |  |              |  | <b>Nº REG.: ESI-17159</b>                      |  |                               |  |                    |   |                    |    |                       |    |                  |    |                        |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| <div><div>DIAM. Y TIPO DE PERF.</div><div>PROFUNDIDAD (m)</div><div>ESPESOR DEL ESTRATO(m)</div><div>CORTE LITOLOGICO</div></div> |  |  |  | <b>NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO</b>  |   |  |  | <b>% RECUPERACION DE TESTIGO</b>                          |  | <b>R Q D</b> |  | <b>GRADO DE FRACTURACION</b>                   |  | <b>GRADO DE METEORIZACION</b> |  | <b>TIPO JUNTAS</b> |   | <b>BUZ. JUNTAS</b> |    | <b>ESPACIADO (cm)</b> |    | <b>RUGOSIDAD</b> |    | <b>TIPO DE RELLENO</b> |    | <b>ESPESOR (mm)</b> |  | <b>MUESTRAS</b> |  | <b>ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2)</b> |  | <b>OTROS ENSAYOS</b> |     |      |  |
| 40  |  |  |  | 0 50 100 50 100 16 8 4 2 0 V IV III II I   |   |  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   |                    |    |                       |    |                  |    |                        |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 41  |  |  |  | ####   |   | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD<br>PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    | J | 10                 | 2  | 14                    | OX | T                |    |                        |    |                     |  |                 |  |                                 |  | X                    | MA6 |      |  |
| 42  |  |  |  |  |   | SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO<br>INCIPIENTE MARCADO POR<br>INTERCALACIONES, DE ESPESOR MILIMÉTRICO<br>O CENTIMÉTRICO Y COLOR BLANCO, DONDE<br>SE CONCENTRAN MINERALES<br>LEUCOCRÁTICOS. |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   | J                  | 40 |                       | 12 | CL               | 1  |                        |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 43  |  |  |  |  |   | COLOR GRIS VERDOSO.  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   |                    | J  | 5                     |    | 6                | CL | 1                      |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 44  |  |  |  | ####   |  | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN<br>GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS), DE GRANO FINO A MEDIO.   |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   |                    |    |                       |    |                  |    |                        |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 45  |  |  |  |  |   | COLOR GRIS.  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   |                    | J  | 70                    |    | 6                | CL | 1                      |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 46  |  |  |  |  |   |  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   |                    |    | E                     | 40 | 40               | 12 | CL                     | 1  |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 47  |  |  |  | ####   |  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD<br>PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO FINO).  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   | E                  | 40 | 4                     | 12 | CL               | 1  |                        |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 48  |  |  |  |  |   | COLOR GRIS VERDOSO.  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   |                    | E  | 40                    |    | 8                | CL | 1                      |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 49  |  |  |  |  |   |  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   |                    |    | E                     | 60 |                  | 8  | CL                     | 1  |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 50  |  |  |  | ####   |  | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN<br>GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS), DE GRANO FINO A MEDIO.   |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   | J                  | 10 |                       | 12 | OX               | 1  |                        |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      | X   | MA-7 |  |
| 51  |  |  |  |  |   | COLOR GRIS BLANQUECINO.  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   |                    | J  | 80                    |    | 4                | CL | 1                      |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 52  |  |  |  |  |   |  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   |                    |    |                       |    |                  |    |                        |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 53  |  |  |  | ####   |  | GNEIS MILONÍTICO.  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   | J                  | 60 |                       | 6  | CL               | 1  |                        |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 54  |  |  |  |  |   |  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   |                    |    | J                     | 20 | 70               | 12 | OX                     | T  |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 55  |  |  |  |  |   |  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   |                    |    |                       | J  | 10               |    | 8                      | OX | T                   |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |
| 56  |  |  |  | ####   | 0,20  |  |  |   |  |              |  |  |  |                               |  |                    |   | J                  | 20 | 10                    | 14 | OX               | T  |                        |    |                     |  |                 |  |                                 |  |                      |     |      |  |

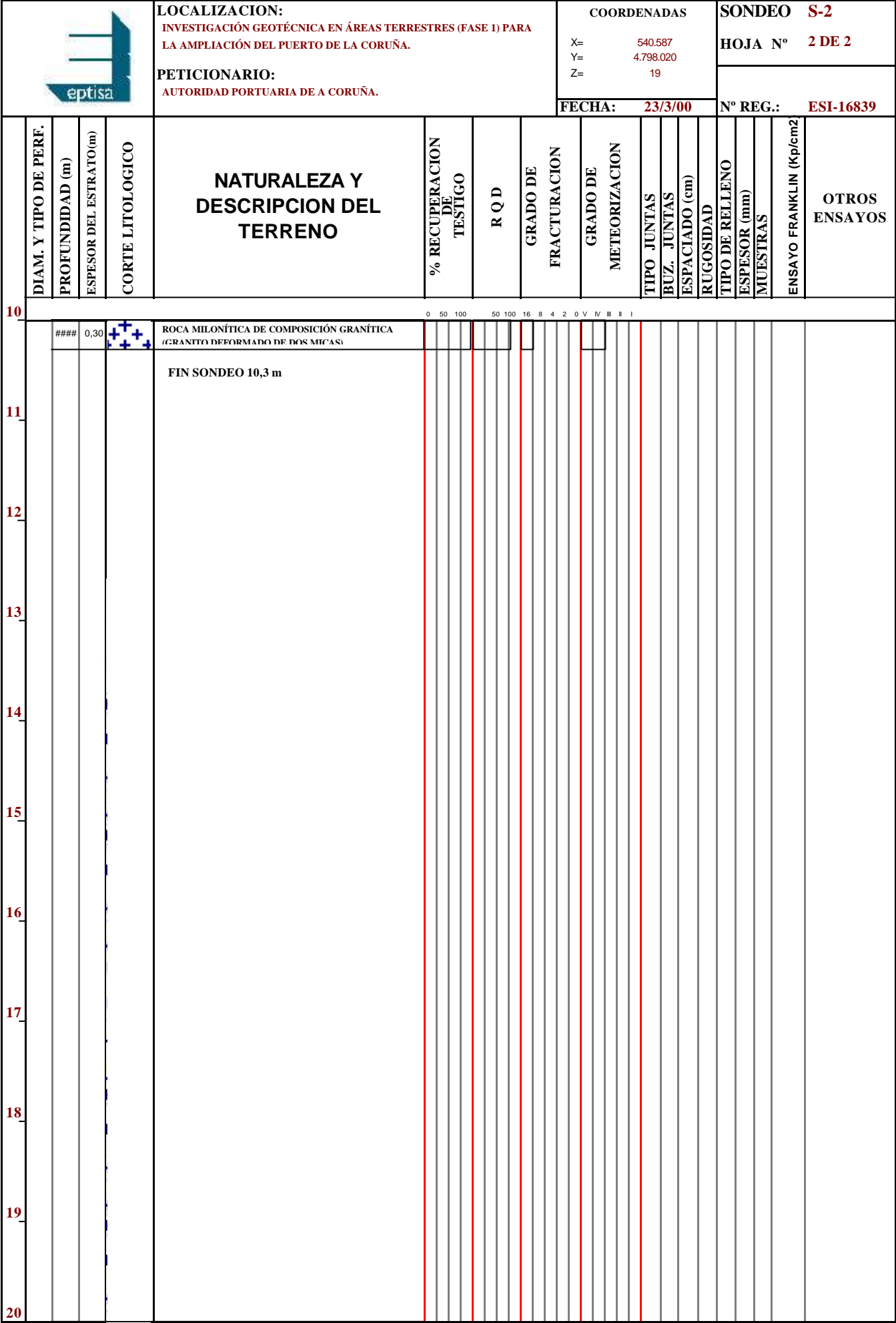
[illegible]

|  |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   |             |             |                |                           |                 |              |          |                          |                  |
|--|-----------------|-------------------------|------------------|--|---------------------------------|--------|--------------------------|---|-------------|-------------|----------------|---------------------------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|------------------|
| <div></div> |                 |                         |                  | <b>LOCALIZACION:</b><br>INVESTIGACIÓN GEOTÉCNICA EN ÁREAS TERRESTRES (FASE 1) PARA<br>LA AMPLIACIÓN DEL PUERTO DE LA CORUÑA.   |                                 |        |                          | <b>COORDENADAS</b><br>X= 541.255<br>Y= 4.799.562<br>Z= 91 |             |             |                | <b>SONDEO S: V-22</b>     |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  | <b>PETICIONARIO:</b><br>AUTORIDAD PORTUARIA DE A CORUÑA.   |                                 |        |                          | <b>FECHA:</b> 16/5/00                                     |             |             |                | <b>HOJA N° 7 DE 7</b>     |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   |             |             |                | <b>N° REG.: ESI-17159</b> |                 |              |          |                          |                  |
| DIAM. Y TIPO DE PERF.  | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO (m) | CORTE LITOLÓGICO | NATURALEZA Y<br>DESCRIPCION DEL<br>TERRENO   | % RECUPERACION<br>DE<br>TESTIGO | R Q D  | GRADO DE<br>FRACTURACION | GRADO DE<br>METEORIZACION                                 | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD                 | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS<br>ENSAYOS |
| 60   |                 |                         |                  |  | 0 50 100                        | 50 100 | 16 8 4 2 0 V IV III II I |   |             |             |                |                           |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  | PARAGNEIS CON ESQUISTOSIDAD<br>PENETRATIVA (GNEIS MICÁCEO DE GRANO<br>FINO).   |                                 |        |                          |   | J           | 80          | 8 CL           | 1                         |                 |              |          | X                        | MA-10            |
| 61   |                 |                         |                  | COLOR GRIS VERDOSO.  |                                 |        |                          |   | J           | 85          | 12 CL          | 2                         |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  | SE APRECIA UN BANDEADO TECTÓNICO<br>INCIPIENTE MARCADO POR<br>INTERCALACIONES, DE ESPESOR MILIMÉTRICO<br>O CENTIMÉTRICO Y COLOR BLANCO, DONDE<br>SE CONCENTRAN MINERALES<br>LEUCOCRÁTICOS. |                                 |        |                          |   | J           | 10          | 6 CL           | 1                         |                 |              |          |                          |                  |
| 62   |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   |             |             |                |                           |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  | SE OBSERVAN ALGUNAS GLÁNDULAS DE<br>COLOR BLANCO, LA MAYORÍA DE LAS VECES<br>ORIENTADAS SEGÚN LOS PLANOS DE<br>ESQUISTOSIDAD.  |                                 |        |                          |   |             |             |                |                           |                 |              |          |                          |                  |
| 63   |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 40          | 8 OX           | 1                         |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 85          | 4 CL           | 1                         |                 |              |          |                          |                  |
| 64   |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 85          | 12 CL          | 1                         |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | E           | 70          | 12 CL          | 2                         |                 |              |          | X                        | MA-11            |
| 65   | ###             |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 80          | 12 CL          | 1                         |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 20 130      | 6              |                           |                 |              |          |                          |                  |
| 66   |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 70          | 14 CL          | 1                         |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 50 170      | 10 CL          | 1                         |                 |              |          |                          |                  |
| 67   |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 80          | 12 CL          | 1                         |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 80          | 6 CL           | 2                         |                 |              |          |                          |                  |
| 68   |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 20          | 4 CL           | 1                         |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 65          | 12 CL          | 1                         |                 |              |          |                          |                  |
| 69   |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | E           | 60 60       | 12 CL          | 1                         |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 50 80       | 8 CL           | 1                         |                 |              |          |                          |                  |
| 70   | ###             |                         |                  | FIN SONDEO 70 m  |                                 |        |                          |   | J           | 30          | 5 6 CL         | 2                         |                 |              |          |                          |                  |
|  |                 |                         |                  |  |                                 |        |                          |   | J           | 60          | 10 CL          | 1                         |                 |              |          |                          |                  |

#### **A.5.2. SONDEOS DE LA ZONA DE VIALES**



|    | DIAM. Y TIPO DE PERF. | PROFUNDIDAD (m) | ESPESOR DEL ESTRATO(m) | CORTE LITOLOGICO  | NATURALEZA Y DESCRIPCION DEL TERRENO   | % RECUPERACION DE TESTIGO | R Q D  | GRADO DE FRACTURACION | GRADO DE METEORIZACION | TIPO JUNTAS | BUZ. JUNTAS | ESPACIADO (cm) | RUGOSIDAD  | TIPO DE RELLENO | ESPESOR (mm) | MUESTRAS | ENSAYO FRANKLIN (Kp/cm2) | OTROS ENSAYOS |
|----|-----------------------|-----------------|------------------------|---|--|---------------------------|--------|-----------------------|------------------------|-------------|-------------|----------------|------------|-----------------|--------------|----------|--------------------------|---------------|
| 0  |                       |                 |                        |   |  | 0 50 100                  | 50 100 | 16 8 4 2              | 0 V IV III II I        |             |             |                |            |                 |              |          |                          |               |
| 1  |                       | 2,60            |                        |   | RELLENO ANTRÓPICO CONSTITUIDO POR ARENA LIMOSA CON GRUESOS TAMAÑO GRAVA Y GRAVILLA.                              |                           |        |                       |                        |             |             |                |            |                 |              |          |                          |               |
| 2  |                       | 2,60            |                        |  | ARENA LIMOSA DE COLOR MARRÓN OSCURO.   |                           |        |                       |                        |             |             |                |            |                 |              |          |                          |               |
| 3  |                       | 3,60            | 1,00                   |  | ROCA MILONÍTICA DE COMPOSICIÓN GRANÍTICA (GRANITO DEFORMADO DE DOS MICAS), DE GRANO FINO A MEDIO.                |                           |        |                       |                        | J           | 70          | 12 CL          | 3          |                 |              |          | X                        | SPT-1         |
| 4  |                       |                 |                        |  | EL GRADO DE METEORIZACIÓN ES VARIABLE, DESDE GRADO IV EN LA PARTE MÁS SUPERFICIAL HASTA GRADO II EN PROFUNDIDAD. |                           |        |                       |                        | J           | 80          | 8 CL           | 2          |                 |              |          |                          |               |
| 5  |                       |                 |                        |   | DE 5,20 A 5,60M, SE OBSERVA UN DIQUE PEGMATÍTICO.  |                           |        |                       |                        | J           | 90          | 8 CL           | 2          |                 |              |          |                          |               |
| 6  |                       |                 |                        |   | SON FRECUENTES LAS JUNTAS TEÑIDAS DE ÓXIDOS Y ALGUNAS DE ELLAS PRESENTAN UN RELLENO ARCILLOSO.                   |                           |        |                       |                        | J           | 0           | 200            | 10 CL      | 1               |              |          |                          |               |
| 7  |                       | 6,40            |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 40          | 200            | 12 CL      | 2               |              |          |                          |               |
| 8  |                       |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 75          | 6 CL           | 1          |                 |              |          |                          |               |
| 9  |                       |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 0           | 6 OX           | T          | X               |              |          |                          | MP-1          |
| 10 | ####                  |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 60          | 6 CL           | 2          |                 |              |          |                          |               |
|    |                       |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 90          | 8 OX           | 1          |                 |              |          |                          |               |
|    |                       |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 30          | 10 CL          | 1          |                 |              |          |                          |               |
|    |                       |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 40          | 8 CL           | 3          |                 |              |          |                          |               |
|    |                       |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 70          | 8 CL           | 4          |                 |              |          |                          |               |
|    |                       |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 75          | 6 CL           | 3          |                 |              |          |                          |               |
|    |                       |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 60          | 6 CL           | 1          |                 |              | X        |                          | MP-2          |
|    |                       |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 45          | 8 CL           | 1          |                 |              |          |                          |               |
|    |                       |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 80          | 20             | 6 OX       | 1               |              |          |                          |               |
|    |                       |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 80          | 8 CL           | T: TINCIÓN |                 |              |          |                          |               |
|    |                       |                 |                        |   |  |                           |        |                       |                        | J           | 75          | 8 CL           | 1          |                 |              |          |                          |               |



[illegible]

eptisa

## **A.6. ENSAYOS DE LABORATORIO**

#### **A.6.1 ENSAYOS DE COMPRESIÓN SIMPLE REALIZADOS SOBRE LAS MUESTRAS TOMADAS EN LA FASE PREVIA**

**EPTISA**SE  
SISTEMAS DE INGENIERIA, S.A.LABORATORIO EPTISA  
Rúa Xafonte, nº 1-bajo. RUTIS  
Tel. 981 66 09 58  
15714 CULLEREDO-A CORUÑAAREA DE ENSAYOS DE MECANICA  
DEL SUELO. Nº 15004SE 91

25-OCT-96

TRABAJO Nº : *XP-0036-000*MUESTRA : *ES.10215*

CLAVE :

Pág. 1 de 1**INFORME**Peticionario : AUTORIDAD PORTUARIA DE LA CORUÑADirección : AVDA. DE LA MARINA Nº 3 LA CORUÑA

Procedencia de la muestra :

INVEST. GEOTEC. EN AREAS TERRESTRES (FASE I), PARA AMP. DEL PUERTO DE LA CORUÑA. MUESTRA-1Fecha de toma de la muestra : 27/03/00

Hora : \_\_\_\_\_

Fecha de entrega : \_\_\_\_\_

Uso al que está destinada :  
se-pretende-sea

DESCRIPCION DEL SUELO :

TESTIGO DE ROCA**ENSAYOS REALIZADOS****RESULTADOS****ESPECIFICACIONES****ENSAYO COMPRESION SIMPLE (NLT-250/91)**Resistencia en Kp/cm<sup>2</sup>

430

Forma de rotura



Dimensiones de la probeta en cm.

6,9 x 13,9

Densidad seca gr/cm<sup>3</sup>

2,63

Humedad natural (%)

(UNE-103300/93)

0,4

Observaciones : FECHA DE REALIZACION DE LOS ENSAYOS: 29-3-2000 al 31-3-2000

\* Indica fuera de las especificaciones

V.B.: FCO. MARTINEZ LOZANO  
DIRECTOR DEL LABORATORIO

15714 CULLEREDO-A CORUÑA, a 04-04-2000

Fdo.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ  
JEFE DE AREA

**EPTISA**

SERVICIOS DE INGENIERIA, S.A.

LABORATORIO EPTISA  
Rúa Xafonte, nº 1-bajo. RUTIS  
Tel. 981 66 09 58  
15714 CULLEREDO-A CORUÑAAREA DE ENSAYOS DE MECANICA  
DEL SUELO. Nº 15004SE 91

25-OCT-96

TRABAJO Nº : XP - 0036 - 000

MUESTRA : ES.10216

CLAVE :

Pág. 1 de 1

**INFORME**Peticionario : AUTORIDAD PORTUARIA DE LA CORUÑADirección : AVDA. DE LA MARINA Nº 3 LA CORUÑA

Procedencia de la muestra :

INVEST. GEOTEC. EN AREAS TERRESTRES (FASE 1), PARA AMP. DEL PUERTO DE LA CORUÑA. MUESTRA-2Fecha de toma de la muestra : 27/03/00 Hora : \_\_\_\_\_ Fecha de entrega : \_\_\_\_\_Uso al que está se pretende sea destinada :

DESCRIPCION DEL SUELO :

TESTIGO DE ROCA**ENSAYOS REALIZADOS****RESULTADOS****ESPECIFICACIONES****ENSAYO COMPRESION SIMPLE (NLT-250/91)**Resistencia en Kp/cm<sup>2</sup>

136

Forma de rotura



Dimensiones de la probeta en cm.

6,9 x 13,9

Densidad seca gr/cm<sup>3</sup>

2,61

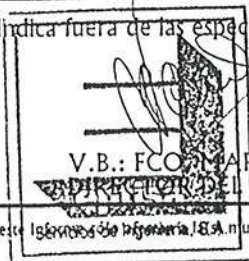
Humedad natural (%)

(UNE-103300/93)

1,2

Observaciones : FECHA DE REALIZACION DE LOS ENSAYOS: 29-3-2000 al 31-3-2000

\* Indica fuera de las especificaciones

V.B.: FCO. MARTINEZ LOZANO  
DIRECTOR DEL LABORATORIO

15714 CULLEREDO-A CORUÑA, a 04-04-2000

Fdo.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ  
JEFE DE AREA

**EPTISA**

SERVICIOS DE INGENIERIA, S.A.

LABORATORIO EPTISA  
Rúa Xafonte, nº 1-bajo. RUTIS  
Tel. 981 66 09 58  
15714 CULLEREDO-A CORUÑA

AREA DE ENSAYOS DE MECANICA  
DEL SUELO. Nº 15004SE 91

25-OCT-96

TRABAJO Nº : XP - 0036 - 000

MUESTRA : ES.10217

CLAVE :

Pág. 1 de 1

**INFORME**Peticionario : AUTORIDAD PORTUARIA DE LA CORUÑADirección : AVDA. DE LA MARINA Nº 3 LA CORUÑA

Procedencia de la muestra :

INVEST. GEOTEC. EN AREAS TERRESTRES (FASE I), PARA AMP.DEL PUERTO DE LA CORUÑA. MUESTRA-3Fecha de toma de la muestra : 27/03/00

Hora : \_\_\_\_\_

Fecha de entrega : \_\_\_\_\_

Uso al que está se pretende sea destinada :

DESCRIPCION DEL SUELO :

TESTIGO DE ROCA**ENSAYOS REALIZADOS****RESULTADOS****ESPECIFICACIONES****ENSAYO COMPRESION SIMPLE (NLT-250/91)**Resistencia en Kp/cm<sup>2</sup>

225 (1)

Forma de rotura



Dimensiones de la probeta en cm.

6,9 x 14,3

Densidad seca gr/cm<sup>3</sup>

2,54

Humedad natural (%)

(UNE-103300/93)

0,6

Observaciones : FECHA DE REALIZACION DE LOS ENSAYOS: 29-3-2000 al 31-3-2000(1) ROTURA POR PLANOS

\* Indica fuera de las especificaciones



V. B. ECO MARTINEZ LOZANO  
DIRECTOR DEL LABORATORIO

15714 CULLEREDO-A CORUÑA, a 04-04-2000

Fdo.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ  
JEFE DE AREA

**EPTISA**

SISTEMAS DE INGENIERIA, S.A.

LABORATORIO EPTISA  
Rúa Xafonte, nº 1-bajo. RUTIS  
Tel. 981 66 09 58  
15714 CULLEREDO-A CORUÑA

AREA DE ENSAYOS DE MECANICA  
DEL SUELO. Nº 15004SE 91

25-OCT-96

TRABAJO Nº : *XP - 0036 - 000*MUESTRA : *ES.10218*

CLAVE :

Pág. 1 de 1**INFORME**Peticionario : AUTORIDAD PORTUARIA DE LA CORUÑADirección : AVDA. DE LA MARINA Nº 3 LA CORUÑA

Procedencia de la muestra :

INVEST. GEOTEC. EN AREAS TERRESTRES (FASE 1), PARA AMP. DEL PUERTO DE LA CORUÑA. MUESTRA-4Fecha de toma de la muestra : 27/03/00

Hora : \_\_\_\_\_

Fecha de entrega : \_\_\_\_\_

Uso al que está se pretende sea destinada :

DESCRIPCION DEL SUELO :

TESTIGO DE ROCA**ENSAYOS REALIZADOS****RESULTADOS****ESPECIFICACIONES****ENSAYO COMPRESION SIMPLE (NLT-250/91)**Resistencia en Kp/cm<sup>2</sup>

292 (1)

Forma de rotura



Dimensiones de la probeta en cm.

6,9 x 14,1

Densidad seca gr/cm<sup>3</sup>

2,63

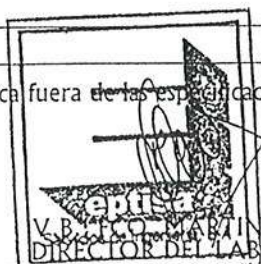
Humedad natural (%)

(UNE-103300/93)

0,77

Observaciones : FECHA DE REALIZACION DE LOS ENSAYOS: 29-3-2000 al 31-3-2000(1) ROTURA POR PLANOS

\* Indica fuera de las especificaciones



15714 CULLEREDO-A CORUÑA, a 04-04-2000

*[Firma]*  
Fdo.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ  
JEFE DE AREA

**EPTISA**

SERVICIOS DE INGENIERIA, S.A.

LABORATORIO EPTISA  
Rúa Xafonte, nº 1-bajo. RUTIS  
Tel. 981 66 09 58  
15714 CULLEREDO-A CORUÑAAREA DE ENSAYOS DE MECANICA  
DEL SUELO. Nº 15004SE 91

25-OCT-96

TRABAJO Nº : XP - 0036 - 000

MUESTRA : ES.10219

CLAVE :

Pág. 1 de 1

**INFORME**

Peticionario : AUTORIDAD PORTUARIA DE LA CORUÑA

Dirección : AVDA. DE LA MARINA Nº 3 LA CORUÑA

Procedencia de la muestra :

INVEST. GEOTEC. EN AREAS TERRESTRES (FASE 1), PARA AMP.DEL PUERTO DE LA CORUÑA. MUESTRA-5

Fecha de toma de la muestra : 28/03/00

Hora : \_\_\_\_\_

Fecha de entrega : \_\_\_\_\_

Uso al que <sup>está</sup>  
~~se pretende sea~~ destinada :

DESCRIPCION DEL SUELO :

TESTIGO DE ROCA

**ENSAYOS REALIZADOS****RESULTADOS****ESPECIFICACIONES****ENSAYO COMPRESION SIMPLE (NLT-250/91)**Resistencia en Kp/cm<sup>2</sup>

471

Forma de rotura



Dimensiones de la probeta en cm.

6,9 x 10,6

Densidad seca gr/cm<sup>3</sup>

2,59

Humedad natural (%)

(UNE-103300/93)

0,23

Observaciones : FECHA DE REALIZACION DE LOS ENSAYOS: 31-3-2000 al 3-4-2000

\* Indica fuera de las especificaciones

V. B. EGON MARTINEZ LOZANO  
DIRECTOR DEL LABORATORIO

15714 CULLEREDO-A CORUÑA, a 04-04-2000

Fdo.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ  
JEFE DE AREA

**EPTISA**

SERVICIOS DE INGENIERIA, S.A.

LABORATORIO EPTISA  
Rúa Xafonte, nº 1-bajo. RUTIS  
Tel. 981 66 09 58  
15714 CULLEREDO-A CORUÑAÁREA DE ENSAYOS DE MECÁNICA  
DEL SUELO. Nº 15004SE 91

25-OCT-96

TRABAJO Nº : XP - 0036 - 000

MUESTRA : ES.10220

CLAVE :

Pág. 1 de 1

**INFORME**Peticionario : AUTORIDAD PORTUARIA DE LA CORUÑADirección : AVDA. DE LA MARINA Nº 3 LA CORUÑA

Procedencia de la muestra :

INVEST. GEOTEC. EN AREAS TERRESTRES (FASE 1), PARA AMP.DEL PUERTO DE LA CORUÑA. MUESTRA-6Fecha de toma de la muestra : 28/03/00

Hora : \_\_\_\_\_

Fecha de entrega : \_\_\_\_\_

Uso al que está se pretende sea destinada :

DESCRIPCION DEL SUELO :

TESTIGO DE ROCA**ENSAYOS REALIZADOS****RESULTADOS****ESPECIFICACIONES****ENSAYO COMPRESION SIMPLE (NLT-250/91)**Resistencia en Kp/cm<sup>2</sup>

516 (1)

Forma de rotura



Dimensiones de la probeta en cm.

6,9 x 14,0

Densidad seca gr/cm<sup>3</sup>

2,76

Humedad natural (%)

(UNE-103300/93)

0,13

Observaciones : FECHA DE REALIZACION DE LOS ENSAYOS: 31-3-2000 al 3-4-2000(1) ROTURA POR PLANOS

\* Indica fuera de las especificaciones

V. B. FCO. MARTINEZ LOZANO  
DIRECTOR DEL LABORATORIO

15714 CULLEREDO-A CORUÑA, a 04-04-2000

Fdo.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ  
JEFE DE AREA

**EPTISA**SE  
SISTEMAS DE INGENIERIA, S.A.LABORATORIO EPTISA  
Rúa Xafonte, nº 1-bajo. RUTIS  
Tel. 981 66 09 58  
15714 CULLEREDO-A CORUÑAAREA DE ENSAYOS DE MECANICA  
DEL SUELO. Nº 15004SE 91

25-OCT-96

TRABAJO Nº : *XP - 0036 - 000*MUESTRA : *ES.10221*

CLAVE :

Pág. *1* de *1***INFORME**Peticionario : *AUTORIDAD PORTUARIA DE LA CORUÑA*Dirección : *AVDA. DE LA MARINA Nº 3* *LA CORUÑA*

Procedencia de la muestra :

*INVEST. GEOTEC. EN AREAS TERRESTRES (FASE 1), PARA AMP. DEL PUERTO DE LA CORUÑA. MUESTRA-7*Fecha de toma de la muestra : *28/03/00*

Hora : \_\_\_\_\_

Fecha de entrega : \_\_\_\_\_

Uso al que *está* ~~se pretende sea~~ destinada :

DESCRIPCION DEL SUELO :

*TESTIGO DE ROCA***ENSAYOS REALIZADOS****RESULTADOS****ESPECIFICACIONES****ENSAYO COMPRESION SIMPLE (NLT-250/91)**Resistencia en Kp/cm<sup>2</sup>

1217

Forma de rotura



Dimensiones de la probeta en cm.

6,9 x 12,4

Densidad seca gr/cm<sup>3</sup>

2,90

Humedad natural (%)

(UNE-103300/93)

0,1

Observaciones : *FECHA DE REALIZACION DE LOS ENSAYOS: 31-3-2000 al 3-4-2000*

\* Indica fuera de las especificaciones

ROBERTO MARTINEZ LOZANO  
DIRECTOR DEL LABORATORIO

15714 CULLEREDO-A CORUÑA, a 04-04-2000

*R. Benito*  
Fdo.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ  
JEFE DE AREA

**EPTISA**

SERVICIOS DE INGENIERIA, S.A.

LABORATORIO EPTISA  
Rúa Xafonte, nº 1-bajo. RUTIS  
Tel. 981 66 09 58  
15714 CULLEREDO-A CORUÑA

ÁREA DE ENSAYOS DE MECÁNICA  
DEL SUELO. Nº 15004SE 91

25-OCT-96

TRABAJO Nº : *XP - 0036 - 000*MUESTRA : *ES.10222*

CLAVE :

Pág. 1 de 1**INFORME**Petionario : AUTORIDAD PORTUARIA DE LA CORUÑADirección : AVDA. DE LA MARINA Nº 3 LA CORUÑA

Procedencia de la muestra :

INVEST. GEOTEC. EN AREAS TERRESTRES (FASE I), PARA AMP. DEL PUERTO DE LA CORUÑA. MUESTRA-8Fecha de toma de la muestra : 28/03/00 Hora : \_\_\_\_\_ Fecha de entrega : \_\_\_\_\_Uso al que está destinada :  
se pretende sea

DESCRIPCION DEL SUELO :

TESTIGO DE ROCA**ENSAYOS REALIZADOS****RESULTADOS****ESPECIFICACIONES****ENSAYO COMPRESION SIMPLE (NLT-250/91)**Resistencia en Kp/cm<sup>2</sup>

155

Forma de rotura



Dimensiones de la probeta en cm.

6,9 x 14,1

Densidad seca gr/cm<sup>3</sup>

2,49

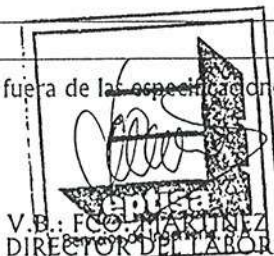
Humedad natural (%)

(UNE-103300/93)

0,4

Observaciones : FECHA DE REALIZACION DE LOS ENSAYOS: 31-3-2000 al 3-4-2000

\* Indica fuera de las especificaciones



V.B.: FCO. MARTINEZ LOZANO  
DIRECTOR DEL LABORATORIO

15714 CULLEREDO-A CORUÑA, a 04-04-2000

Fdo.: CARLOS BENITO DE LA CRUZ  
JEFE DE AREA

**EPTISA**

SERVICIOS DE INGENIERIA, S.A.

LABORATORIO EPTISA  
Rúa Xafonte, nº 1-bajo. RUTIS  
Tel. 981 66 09 58  
15714 CULLEREDO-A CORUÑAÁREA DE ENSAYOS DE MECÁNICA  
DEL SUELO. Nº 15004SE 91

25-OCT-96

TRABAJO Nº : XP - 0036 - 000

MUESTRA : ES.10223

CLAVE :

Pág. 1 de 1

**INFORME**Petionario : AUTORIDAD PORTUARIA DE LA CORUÑADirección : AVDA. DE LA MARINA Nº 3 LA CORUÑA

Procedencia de la muestra :

INVEST. GEOTEC. EN AREAS TERRESTRES (FASE 1), PARA AMP. DEL PUERTO DE LA CORUÑA. MUESTRA-9Fecha de toma de la muestra : 28/03/00

Hora : \_\_\_\_\_

Fecha de entrega : \_\_\_\_\_

Uso al que está se pretende sea destinada :

DESCRIPCION DEL SUELO :

TESTIGO DE ROCA**ENSAYOS REALIZADOS****RESULTADOS****ESPECIFICACIONES****ENSAYO COMPRESION SIMPLE (NLT-250/91)**Resistencia en Kp/cm<sup>2</sup>

271 (1)

Forma de rotura



Dimensiones de la probeta en cm.

6,9 x 10,0

Densidad seca gr/cm<sup>3</sup>

2,60

Humedad natural (%)

(UNE-103300/93)

0,5

Observaciones : FECHA DE REALIZACION DE LOS ENSAYOS: 31-3-2000 al 3-4-2000(1) ROTURA POR PLANOS

\* Indica fuera de las especificaciones

V. J. LOZANO  
DIRECTOR DEL LABORATORIO

15714 CULLEREDO-A CORUÑA, a 04-04-2000

Fdo.: C. Benito  
JEFE DE AREA

**EPTISA**

SERVICIOS DE INGENIERIA, S.A.

LABORATORIO EPTISA  
Rúa Xafonte, nº 1-bajo. RUTIS  
Tel. 981 66 09 58  
15714 CULLEREDO-A CORUÑAAREA DE ENSAYOS DE MECANICA  
DEL SUELO. Nº 15004SE 91

25-OCT-96

TRABAJO Nº : *XP - 0036 - 000*MUESTRA : *ES.10224*

CLAVE :

Pág. *1* de *1***INFORME**Peticionario : *AUTORIDAD PORTUARIA DE LA CORUÑA*Dirección : *AVDA. DE LA MARINA Nº 3 LA CORUÑA*

Procedencia de la muestra :

*INVEST. GEOTEC. EN AREAS TERRESTRES (FASE I), PARA AMP. DEL PUERTO DE LA CORUÑA. MUESTRA-10*Fecha de toma de la muestra : *28/03/00*

Hora : \_\_\_\_\_

Fecha de entrega : \_\_\_\_\_

Uso al que <sup>está</sup>  
~~se pretende sea~~ destinada :

DESCRIPCION DEL SUELO :

*TESTIGO DE ROCA***ENSAYOS REALIZADOS****RESULTADOS****ESPECIFICACIONES****ENSAYO COMPRESION SIMPLE (NLT-250/91)**Resistencia en Kp/cm<sup>2</sup>

302 (1)

Forma de rotura



Dimensiones de la probeta en cm.

6,9 x 12,7

Densidad seca gr/cm<sup>3</sup>

2,58

Humedad natural (%)

(UNE-103300/93)

0,2

Observaciones : *FECHA DE REALIZACION DE LOS ENSAYOS: 31-3-2000 al 3-4-2000**(1) ROTURA POR PLANOS*

\* Indica fuera de las especificaciones



15714 CULLEREDO-A CORUÑA, a 04-04-2000

Fdo.: *Carlos Benito de la Cruz*  
JEFE DE AREA

**A.6.2 RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO  
REALIZADOS SOBRE LAS MUESTRAS TOMADAS EN LOS  
SONDEOS**

RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-1.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)            | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | CONT. EN AZUFRE, EXP. EN SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | CONT. EN SULF. SOLUBL. EXP. EN SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10314/EA-10899 | 8,10 - 8,40 (MP-2)   | GRANITO   | III                    | 47,5               | 2,59                                  | 0,85          | 4                     |              | NO                              |   |   |                     | 4,4            |              | 34                     |                             |
| ES-10315/EA-10900 | 21,10 - 21,30 (MP-4) | PARAGNEIS | III                    | 30**               |                                       |               |                       | 30           |                                 | 0   | 0   | 99,18               | 1,2*           | 0            | 35                     | 19                          |
| ES-10316          | 36,40 - 36,70 (MP-7) | PARAGNEIS | I                      | 42,4               | 2,72                                  |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 8,1            |              |                        |                             |
| ES-10317          | 47,00 - 47,30 (MP-9) | GRANITO   | I                      | 79,7               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 14,5*          |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

eptisa

## RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-2.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)            | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10332          | 12,15 - 12,55 (MP-2) | ORTOGNEIS | III                    | 19                 |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 1,9            |              |                        |                             |
| ES-10333/EA-10922 | 17,15 - 17,50 (MP-3) | ORTOGNEIS | III                    | 45,1               | 2,48                                  | 2,3           |                       | 60***        |                                 | 0   | 0   | 95,9                | 3*             | 0            | 69***                  | 14                          |
| ES-10334          | 22,10 - 22,40 (MP-4) | ORTOGNEIS | III                    | 47,7               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 6,7            |              |                        |                             |
| ES-10335/EA-10923 | 43,10 - 43,50 (MP-6) | PARAGNEIS | II                     | 31,1**             | 2,66                                  | 1             |                       |              |                                 |   |   |                     | 4,5*           |              | 0                      |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

## RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-3.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)            | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10348          | 15,85 - 16,10 (MP-1) | PARAGNEIS | III                    | 12,8**             | 2,63                                  |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 2,8*           |              |                        |                             |
| ES-10349          | 21,00 - 21,30 (MP-2) | PARAGNEIS | III                    | 40,1**             |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 6,2            |              |                        |                             |
| ES-10350/EA-10945 | 25,00 - 25,40 (MA-3) | GRANITO   | III                    | 58,8               |                                       |               |                       | 33           |                                 |   |   | 99,8                | 8,3*           | 0            | 6***                   |                             |
| ES-10351/EA-10946 | 29,70 - 30,25 (MA-4) | PARAGNEIS | I                      | 142,8              | 2,63                                  | 0,63          |                       |              |                                 |   |   |                     | 5,9            |              |                        |                             |
| EA-10947          | 34,60 - 35,00 (MA-5) | GRANITO   | II                     |                    |                                       |               |                       |              |                                 | 0   | 0   |                     |                |              | 0                      | 36                          |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.).

## RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-4.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)            | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg. (%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|------------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10308/EA-10896 | 14,80 - 15,20 (MA-1) | PARAGNEIS | III                    | 6,3**              | 2,5                                   | 3,1           |                        |              |                                 |   |   |                     | 1,8            |              |                        |                             |
| ES-10309/EA-10897 | 20,20 - 20,60 (MA-2) | PARAGNEIS | II                     | 17,7**             |                                       |               | 5                      |              | NO                              |   |   |                     | 10,3*          |              |                        |                             |
| ES-10310          | 21,90 - 22,30 (MA-3) | GRANITO   | III                    | 35,4               |                                       |               |                        |              |                                 |   |   |                     | 8,3            |              |                        |                             |
| ES-10311/EA-10898 | 23,60 - 24,00 (MA-4) | PARAGNEIS | II                     |                    |                                       |               |                        | 31           |                                 | 0   | 0   | 99,5                |                | 0            | 0                      | 17                          |
| ES-10312          | 28,90 - 29,30 (MA-5) | PARAGNEIS | II                     |                    | 2,7                                   |               |                        |              |                                 |   |   |                     |                |              |                        |                             |
| ES-10313          | 32,70 - 33,00 (MA-6) | GRANITO   | III                    | 86,9               |                                       |               |                        |              |                                 |   |   |                     | 11**           |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

## RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-5.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)             | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|-----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10419/EA-11039 | 15,85 - 16,20 (MA-2)  | PARAGNEIS | III                    | 7,6**              | 2,52                                  |               |                       | 47***        |                                 |   |   |                     | 2*             | 0            | 50***                  |                             |
| ES-10420          | 26,10 - 26,50 (MA-4)  | ORTOGNEIS | III                    | 34,5               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 5*             |              |                        |                             |
| ES-10421/EA-11040 | 36,40 - 36,80 (MA-6)  | PARAGNEIS | II                     | 32,8               | 2,74                                  | 0,37          |                       | 24           |                                 | 0   | 0   | 99,6                | 9,2            |              | 0                      | 13                          |
| ES-10422          | 46,00 - 46,45 (MA-8)  | PARAGNEIS | II                     | 12,3**             |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 2,7*           |              |                        |                             |
| ES-10423          | 48,20 - 48,60 (MA-9)  | PARAGNEIS | II                     | 10,1**             |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 1,3            |              |                        |                             |
| ES-10424/EA-11041 | 60,90 - 61,35 (MA-11) | ORTOGNEIS | I                      | 66,5               | 2,63                                  | 0,49          |                       | 25           |                                 | 0   | 0   | 99,7                | 8,8            | 0            | 0                      |                             |
| ES-10425          | 66,05 - 66,50 (MA-13) | PARAGNEIS | II                     | 22,1               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 11,4**         |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

eptisa

## RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-6.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)            | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg. (%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|------------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10295/EA-10891 | 4,90 - 5,40 (MP-1)   | PARAGNEIS | III                    | 4,4**              | 2,46                                  | 2,6           |                        | 43***        |                                 |   |   |                     | 2,1            |              | 12***                  |                             |
| ES-10296/EA-10896 | 10,60 - 11,00 (MP-2) | PARAGNEIS | II                     | 14,1               | 2,56                                  |               |                        |              | NO                              | 0   | 0   | 99,2                | 5,8*           | 0            | 15***                  | 18,6                        |
| ES-10297          | 15,00 - 15,30 (MP-3) | PARAGNEIS | II                     | 9,1**              |                                       |               |                        |              |                                 |   |   |                     | 1,4            |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

**RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-7.**

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)             | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|-----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10323          | 8,80 - 9,20 (MA-2)    | PARAGNEIS | III                    | 4,8                | 2,42                                  |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 0,8*           |              |                        |                             |
| ES-10324          | 25,10 - 25,65 (MA-5)  | ORTOGNEIS | II                     | 63,6               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 8,9            |              |                        |                             |
| ES-10325/EA-10905 | 40,50 - 40,95 (MA-8)  | ORTOGNEIS | III                    | 29,9               | 2,62                                  | 0,52          |                       | 41***        |                                 |   |   | 99,1                | 7,8*           | 0            | 9,2***                 |                             |
| ES-10326/EA-10906 | 49,50 - 50,00 (MA-10) | ORTOGNEIS | II                     | 65,3               |                                       |               | 5                     |              | NO                              | 0,05  | 0,04  |                     | 5,8            |              | 17***                  | 8                           |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

## RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-8.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)            | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10303          | 23,30 - 23,70 (MP-1) | PARAGNEIS | III                    | 11,7               | 2,49                                  |               |                       |              |                                 |   |   | 99,7                | 1,4            |              |                        |                             |
| ES-10304/EA-10894 | 28,50 - 28,75 (MP-2) | PARAGNEIS | III                    | 11,3               |                                       | 2,5           |                       | 38           |                                 | 0   | 0   |                     | 2,3*           | 0,01         | 27***                  |                             |
| ES-10305          | 32,60 - 32,90 (MP-3) | PARAGNEIS | II                     | 19,3               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 2,2            |              |                        |                             |
| EA-10895          | 36,50 - 36,75 (MP-4) | PARAGNEIS | II                     |                    |                                       |               |                       |              | NO                              |   |   |                     |                |              | 41***                  |                             |
| ES-10306          | 47,15 - 47,60 (MP-6) | PARAGNEIS | II                     | 17,8               | 2,7                                   |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 7,7*           |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

**RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-9.**

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)             | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubi. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|-----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10291          | 5,00 - 5,30 (MP-1)    | GRANITO   | II                     | 53                 |                                       |               |                       |              |                                 | 0,05  | 0,04  |                     | 6,6*           | 0            |                        |                             |
| ES-10292/EA-10888 | 10,10 - 10,50 (MP-2)  | GRANITO   | II                     | 45,5               | 2,61                                  | 1,3           |                       | 36           |                                 |   |   | 99,7                | 7,3            |              | 16***                  | 17                          |
| ES-10293          | 20,00 - 20,30 (MP-4)  | GRANITO   | I                      | 62,5               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 7,9*           |              |                        |                             |
| EA-10889          | 25,80 - 26,00 (MP-5)  | GRANITO   | III                    |                    |                                       |               | 4                     |              | NO                              |   |   |                     |                |              |                        |                             |
| ES-10294/EA-10890 | 40,00 - 40,40 (MP-8)  | GRANITO   | I                      | 45,2               | 2,56                                  |               |                       | 31           |                                 |   |   | 99,8                | 7,7*           |              | 13,1***                |                             |
| ES-10298          | 50,10 - 50,50 (MA-10) | GRANITO   | I                      | 72                 |                                       |               |                       |              |                                 | 0,3   | 0,26  |                     | 13,1*          | 0,01         |                        |                             |
| ES-10299/EA-10893 | 60,70 - 61,00 (MA-12) | GRANITO   | I                      | 71,8               | 2,61                                  | 0,81          | 6                     | 26           |                                 |   |   |                     | 11,8*          |              | 0                      |                             |
| ES-10300          | 69,65 - 70,00 (MA-14) | GRANITO   | I                      | 59,8               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 5,4            |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-10.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)             | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|-----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10453          | 10,00 - 10,65 (MA-2)  |           | III                    | 104,6              |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 9,2*           |              |                        |                             |
| ES-10454/EA-11052 | 15,20 - 15,80 (MA-3)  |           | II                     | 116,7**            | 2,58                                  | 1             | 6                     | 16           |                                 | 0,32  | 0,26  |                     | 15,9*          | 0,01         |                        |                             |
| ES-10455          | 26,20 - 26,75 (MA-5)  |           | I                      | 138,6              |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 12,2           |              |                        |                             |
| ES-10456          | 36,00 - 36,40 (MA-7)  |           | II                     | 148,7              |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 15,5           |              |                        |                             |
| ES-10457/EA-11053 | 45,50 - 45,95 (MA-9)  |           | I                      | 154,3**            | 2,6                                   | 0,57          |                       | 15           |                                 | 0,32  | 0,26  | 99,7                | 18,4*          | 0,01         | 0                      | 17                          |
| ES-10458          | 57,20 - 57,70 (MA-11) |           | I                      | 68,3               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 9,6*           |              |                        |                             |
| ES-10459/EA-11054 | 69,00 - 69,50 (MA-13) | GRANITO   | I                      | 75,5               | 2,61                                  |               |                       | 24           |                                 |   |   |                     | 5,8            |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

## RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-11.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)             | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|-----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10477          | 9,70 - 10,05 (MP-1)   | ORTOGNEIS | III                    | 1,4                |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 0,7*           |              |                        |                             |
| ES-10478          | 18,85 - 19,15 (MP-3)  | ORTOGNEIS | II                     | 34,1               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 3,2*           |              |                        |                             |
| ES-10479/EA-11089 | 24,70 - 25,00 (MP-4)  | ORTOGNEIS | III                    | 28,9               | 2,46                                  | 1,76          |                       | 59***        |                                 | 0,45  | 0,36  | 99,9                | 4,1*           | 0            | 48***                  | 16                          |
| ES-10480          | 30,40 - 30,75 (MP-5)  | ORTOGNEIS | II                     | 69,2               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 5,3            |              |                        |                             |
| ES-10481/EA-11090 | 45,10 - 45,55 (MA-7)  | ORTOGNEIS | I                      | 57,8               | 2,58                                  | 0,97          |                       | 34           | NO                              | 0,45  | 0,36  |                     | 6,1*           | 0            |                        |                             |
| ES-10482          | 53,40 - 53,90 (MA-9)  | ORTOGNEIS | I                      | 69,9               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 7,7            |              |                        |                             |
| ES-10483/EA-11091 | 65,10 - 65,50 (MA-11) | ORTOGNEIS | I                      | 66,9               | 2,58                                  |               |                       | 34           |                                 |   |   |                     | 7,5*           | 0            |                        |                             |
| ES-10484          | 68,80 - 69,30 (MA-12) | ORTOGNEIS | I                      | 62,3               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 6,1            |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

eptisa

## RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-12.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)            | LITOLOGIA   | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|----------------------|-------------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10340          | 9,30 - 9,55 (MP-2)   | GNEIS CLOR. | III                    | 12,2**             | 2,67                                  |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 1,5            |              |                        |                             |
| ES-10341/EA-10931 | 16,00 - 16,30 (MP-3) | GNEIS CLOR. | III                    | 9,4**              | 2,47                                  | 3             | 0,5                   |              | SI***                           |   |   | 97,3                | 1,6*           |              | 11***                  | 29                          |
| ES-10342/EA-10932 | 25,20 - 25,55 (MP-5) | GNEIS CLOR. | I                      | 22,7               | 2,64                                  |               |                       | 36           |                                 | 0,2   | 0,16  |                     | 6,9            | 0            | 0                      |                             |
| ES-10343          | 35,00 - 35,50 (MP-7) | GNEIS CLOR. | I                      | 37,6               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 9,7*           |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

eptisa

## RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-15.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)            | LITOLOGIA    | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|----------------------|--------------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10352          | 19,60 - 20,00 (MA-1) | GNEIS ANFIB. | II                     | 113,5              |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 12,9*          |              |                        |                             |
| ES-10353/EA-10948 | 26,10 - 26,40 (MA-2) | GNEIS ANFIB. | II                     | 60,1**             | 2,86                                  | 0,17          | 6                     | 13           | SI***                           | 0,4   | 0,32  | 99,8                | 12,3           | 0,01         | 0                      | 24                          |
| ES-10354/EA-10949 | 35,15 - 35,65 (MA-4) | GNEIS ANFIB. | III                    | 2,9**              | 2,44                                  | 4,6           | 5                     | 27           | NO                              | 0,22  | 0,16  | 96,3                | 0,9*           | 0            | 8***                   | 23                          |
| ES-10355          | 40,95 - 41,25 (MA-5) | GNEIS ANFIB. | III                    | 16,3**             |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 6,2            |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

**RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-16.**

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)            | LITOLOGIA   | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|----------------------|-------------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10393/EA-11023 | 17,40 - 17,90 (MA-2) | GNEIS CLOR. | II                     | 26,6               | 2,7                                   | 0,84          |                       | 21           |                                 | 0,22  | 0,18  |                     | 7,3*           | 0            | 14***                  | 14                          |
| ES-10394          | 20,30 - 20,75 (MA-3) | GNEIS CLOR. | II                     | 13,3               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 7,8            |              |                        |                             |
| ES-10395/EA-11024 | 35,40 - 35,85 (MA-6) | GNEIS CLOR. | II                     | 32                 | 2,63                                  |               |                       |              |                                 |   |   | 99,7                | 6              | 0            |                        |                             |
| ES-10396          | 50,10 - 50,60 (MA-8) | GNEIS CLOR. | II                     | 25,9               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 5,9            |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

eptisa

## RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-17.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)            | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10384/EA-11002 | 24,10 - 24,60 (MA-1) | ORTOGNEIS | II                     | 35,4               | 2,62                                  |               |                       | 36           |                                 | 0,09  | 0,07  |                     | 2,6            | 0            | 20***                  | 11                          |
| ES-10385          | 29,90 - 30,30 (MA-2) | ORTOGNEIS | I                      | 41,4               | 2,62                                  |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 5,8*           |              |                        |                             |
| ES-10386/EA-11003 | 34,60 - 35,10 (MA-3) | ORTOGNEIS | II                     | 87,9               | 2,59                                  | 0,53          |                       |              |                                 |   |   | 99,8                | 4,4            |              | 0                      |                             |
| ES-10387          | 39,00 - 39,30 (MA-4) | PARAGNEIS | II                     | 30,8               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 16,3*          |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-18.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)             | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|-----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10377/EA-10999 | 20,10 - 20,40 (MA-2)  | GRANITO   | III                    | 35,6               | 2,54                                  |               |                       | 57***        |                                 | 0,06  | 0,03  | 99,8                | 3              |              | 45***                  | 13                          |
| ES-10378          | 29,45 - 29,85 (MA-4)  | ORTOGNEIS | II                     | 56,2               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 6,3            |              |                        |                             |
| ES-10379/EA-11000 | 34,80 - 35,10 (MA-5)  | ORTOGNEIS | II                     | 63,6               | 2,61                                  | 0,59          |                       | 29           |                                 | 0,08  | 0   | 99,7                | 13,1*          | 0            | 4                      | 13                          |
| ES-10380          | 44,60 - 45,00 (MA-7)  | PARAGNEIS | I                      | 19,8               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 8,3            |              |                        |                             |
| ES-10381          | 49,95 - 50,30 (MA-8)  | PARAGNEIS | I                      | 32,2               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 6,3            |              |                        |                             |
| ES-10382/EA-11001 | 61,50 - 61,80 (MA-10) | GRANITO   | I                      | 63,8               | 2,62                                  | 0,57          |                       | 28           |                                 |   |   |                     | 7,3*           | 0            | 0                      |                             |
| ES-10383          | 65,75 - 66,25 (MA-11) | ORTOGNEIS | I                      | 57,2               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 5,1*           |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-19.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)             | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|-----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10469          | 8,50 - 9,00 (MP-2)    | ORTOGNEIS | III                    | 32,6               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 3,2            |              |                        |                             |
| ES-10470/EA-11065 | 18,90 - 19,20 (MP-4)  | ORTOGNEIS | II                     | 60,4               | 2,56                                  | 0,84          |                       | 68***        |                                 | 0,45  | 0,36  |                     | 6*             | 0            |                        |                             |
| ES-10471          | 29,60 - 30,00 (MA-6)  | ORTOGNEIS | I                      | 41                 |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 5,9            |              |                        |                             |
| ES-10472          | 41,80 - 42,20 (MA-8)  | ORTOGNEIS | I                      | 44,6               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 9,2*           |              |                        |                             |
| ES-10473/EA-11066 | 45,90 - 46,20 (MA-9)  | ORTOGNEIS | I                      | 46,6               | 2,6                                   |               |                       | 30           |                                 |   |   | 99,7                | 6,8            | 0            | 0                      | 12                          |
| ES-10474          | 50,70 - 51,10 (MA-10) | ORTOGNEIS | I                      | 70,5               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 8,5*           |              |                        |                             |
| ES-10475/EA-11067 | 61,40 - 61,80 (MA-12) | ORTOGNEIS | I                      | 52,2               | 2,57                                  | 0,33          |                       | 32           |                                 | 0,45  | 0,36  |                     | 4,2            | 0            |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-20.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)             | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|-----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10402          | 7,00 - 7,35 (MA-1)    | ORTOGNEIS | III                    | 23                 |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 1,5            |              |                        |                             |
| ES-10403/EA-11025 | 17,70 - 18,20 (MA-3)  | PARAGNEIS | III                    | 26,6               | 2,69                                  |               |                       | 26           |                                 | 0   | 0   | 98,7                | 9,8*           | 0            | 0                      | 15                          |
| ES-10404          | 26,60 - 27,10 (MA-5)  | PARAGNEIS | II                     | 24,1               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 6,1*           |              |                        |                             |
| ES-10405/EA-11026 | 37,20 - 37,70 (MA-7)  | PARAGNEIS | II                     | 17,7               | 2,68                                  | 0,68          |                       | 24           |                                 |   |   |                     | 3,9            |              | 0                      |                             |
| ES-10406          | 48,00 - 48,40 (MA-9)  | ORTOGNEIS | II                     | 65,2               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 7,6*           |              |                        |                             |
| ES-10407          | 63,35 - 63,80 (MA-11) | PARAGNEIS | III                    | 25,8               | 2,49                                  |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 4,8            |              |                        |                             |
| ES-10408/EA-11027 | 67,30 - 67,70 (MA-12) | ORTOGNEIS | II                     | 59,3               | 2,6                                   | 0,25          |                       | 30           |                                 | 0   | 0   | 99,7                | 3,6            | 0            | 0                      |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

eptisa

## RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-21.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)            | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10344          | 9,25 - 9,55 (MP-2)   | PARAGNEIS | II                     | 23,9               | 2,66                                  |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 8,8*           |              |                        |                             |
| ES-10345/EA-10937 | 14,05 - 14,50 (MP-3) | PARAGNEIS | II                     | 20,3               | 2,7                                   | 0,81          |                       | 23           |                                 |   |   | 99,4                | 2,8            |              | 0                      |                             |
| ES-10346/EA-10938 | 23,00 - 23,30 (MP-5) | PARAGNEIS | I                      | 23,2**             |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 5*             | 0            | 0                      | 16                          |
| ES-10347          | 37,75 - 38,00 (MP-8) | PARAGNEIS | III                    | 18                 | 2,71                                  |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 6,5            |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)

RESUMEN DE LOS ENSAYOS DE LABORATORIO REALIZADOS EN EL SONDEO V-22.

| Nº MUESTRA        | PROF. (m)             | LITOLOGIA | Grado de meteorización | Comp. Simple (Mpa) | Peso específico (gr/cm <sup>3</sup> ) | Absorción (%) | Estab. Sulfato Mg.(%) | Desgaste (%) | Reactividad AL-Si y AL-Silicato | Cont. en azufre, exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Cont. en sulf. solubl. exp. en SO <sub>3</sub> <sup>=</sup> (%) | Desmoronamiento (%) | Brasileño (Pa) | Cloruros (%) | Partículas blandas (%) | Friabilidad de la arena (%) |
|-------------------|-----------------------|-----------|------------------------|--------------------|---------------------------------------|---------------|-----------------------|--------------|---------------------------------|---|---|---------------------|----------------|--------------|------------------------|-----------------------------|
| ES-10462/EA-11055 | 20,00 - 20,40 (MA-2)  | PARAGNEIS | III                    | 9,6                | 2,57                                  | 2,12          |                       | 48***        |                                 |   |   |                     | 3,9            |              |                        |                             |
| ES-10463          | 30,60 - 31,10 (MA-4)  | ORTOGNEIS | III                    | 32,5               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 3,9            |              |                        |                             |
| ES-10464          | 37,80 - 38,30 (MA-5)  | PARAGNEIS | II                     | 19,4               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 9,4*           |              |                        |                             |
| ES-10465/EA-11056 | 46,00 - 46,40 (MA-7)  | GRANITO   | III                    | 35,7**             | 2,59                                  | 0,92          |                       | 27           |                                 | 0,05  | 0,04  |                     | 6,6*           | 0            | 0                      | 14                          |
| ES-10466          | 52,35 - 52,70 (MA-8)  | PARAGNEIS | II                     | 23,7**             |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 6,5            |              |                        |                             |
| ES-10467/EA-11057 | 59,80 - 60,20 (MA-10) | PARAGNEIS | I                      | 27                 | 2,7                                   | 0,58          |                       | 23           |                                 | 0   | 0   | 99,7                | 6,4*           | 0            |                        |                             |
| ES-10468          | 64,40 - 64,75 (MA-11) | PARAGNEIS | II                     | 14,5               |                                       |               |                       |              |                                 |   |   |                     | 5*             |              |                        |                             |

\* Carga aplicada paralelamente a los planos de esquistosidad o foliación.

\*\* Rotura por plano de debilidad.

\*\*\*Valores que no cumplen con las especificaciones exigidas para los áridos en la Instrucción de Hormigón Estructural (E.H.E.)