





ANEJO Nº 9 - MOVIMIENTO DE TIERRAS







ANEJO Nº 9 – MOVIMIENTO DE TIERRAS

<u>ÍNDICE</u>

| 1 | INTRODUCCIÓN | 3 |
|-----|-------------------------------------------------------------------|----|
| 2 | ESTUDIO DE PROCEDENCIA DE MATERIALES | 3 |
| | 2.1. INTRODUCCIÓN | 3 |
| | 2.2. MATERIALES NECESARIOS | 3 |
| | 2.3. FUENTES DE MATERIALES | 6 |
| | 2.3.1. MATERIALES PROCEDENTES DE LA TRAZA | 6 |
| | 2.3.2. FUENTES DE MATERIAL EXTERNAS AL TRAZADO | 9 |
| | 2.3.3. CONCLUSIONES | 13 |
| 3 | COEFICIENTES DE PASO | 14 |
| 4 | VOLÚMENES NECESARIOS Y DISPONIBLES | 15 |
| | 4.1. VOLÚMENES NECESARIOS | 15 |
| | 4.2. CONCLUSIONES | 15 |
| 5 | PROCESO DE CÁLCULO | 15 |
| 6 | DISTANCIAS MEDIAS DE TRANSPORTE | 17 |
| 7 | RESUMEN DEL MOVIMIENTO DE TIERRAS | 17 |
| APÉ | ENDICES | 19 |
| | APÉNDICE 1. DATOS DE PARTIDA | 21 |
| | TRONCO | 23 |
| | OTROS EJES | 29 |
| | APÉNDICE 2. COMPENSACIÓN DE TIERRAS | 37 |
| | APÉNDICE 3. DIAGRAMAS DE MASAS | 43 |
| | APÉNDICE 4. DISTANCIAS DE TRANSPORTE A VERTEDERO | 47 |
| | APÉNDICE 5. DISTANCIAS DE TRANSPORTE DE COMPENSACION LONGITUDINAL | 51 |







ANEJO Nº 9 - MOVIMIENTO DE TIERRAS

1.- INTRODUCCIÓN

El presente Anejo tiene por objeto definir el alcance y la problemática planteada en las obras de tierra a ejecutar en este proyecto.

En primer lugar, se resumen las características de los materiales a excavar y el posible aprovechamiento de los mismos para la ejecución de la obra a partir de los datos ofrecidos por el estudio geológico-geotécnico realizado.

Seguidamente se efectúa un estudio de compensación de tierras a partir de los perfiles transversales del tronco, enlaces y reposiciones de caminos.

A continuación, se obtendrán los volúmenes de material necesarios para la formación de los distintos tipos de terraplén y rellenos, así como el volumen de material sobrante para la formación de vertederos.

Finalmente, se obtendrá la distancia media de transporte de los distintos volúmenes de tierras para la justificación de los precios relativos a las diferentes unidades de obra del capítulo de movimiento de tierras.

2.- ESTUDIO DE PROCEDENCIA DE MATERIALES

2.1. INTRODUCCIÓN

En el siguiente apartado se analizan, desde las necesidades de materiales que plantea el Proyecto, para llevar a cabo la obra, hasta el origen de dichos materiales. Se parte del estudio de la reutilización de los materiales excavados para las distintas unidades de obra del tramo, hasta la enumeración de yacimientos granulares y canteras con el fin de satisfacer la demanda de materiales de la obra, no satisfechos con los materiales excavados. Además, y en previsión de establecer zonas de reservas de materiales, próximas a la obra, se ha definido un área donde se podría abastecer de tierras.

Antes, como primer paso, se hace una exposición de los materiales necesarios en la obra, para, a continuación, enumerar y caracterizar las posibles fuentes para completar dichas demandas.

Las unidades de materiales para un tramo de carretera se resumen en:

- Materiales para la formación de rellenos.
- Materiales para mejora de la explanada.
- Áridos para la estructura del firme (zahorras artificiales, suelo cemento, grava cemento y mezclas bituminosas)
- Áridos gruesos y finos para hormigones de obras de fábrica.

2.2. MATERIALES NECESARIOS

Dentro del conjunto de materiales necesarios para la obra pueden diferenciarse dos grupos:

- Por un lado, los materiales para terraplenes y explanadas que, aunque corresponden a los mayores volúmenes, las exigencias son reducidas. Estos materiales pueden ser pedraplenes, "todo-uno", suelos seleccionados, adecuados, tolerables o marginales.
- El resto de los materiales se utilizan para distintas capas que constituyen la estructura del firme. El volumen global es mucho menor que el anterior, pero las prescripciones a cumplir son las más exigentes.

Los requisitos a cumplir para estos materiales son las representadas en los siguientes cuadros.

Tabla 1. Materiales para la formación de terraplenes PG-3 Art. 330

| SUELOS | SALES SOLUBLES (NLT-114) | GRANULOMETRÍA TAMICES UNE % QUE PASA | | TES BERG I.P. (UNE 103.104) | M.O. (%) (UNE 103.204) | YESO (NLT- 115) | ASIENTO DE COLAPSO (NLT-254) | HINCHAMIENTO EN ENSAYO DE EXPANSIÓN (UNE-103.161) |
|---------------|--------------------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------|--------------------------|-----------------------------------------|---------------------------------|-----------------------|------------------------------------|------------------------------------------------------------|
| | | 100% ≤ 100 mm y # 0.40 ≤ 15% | - | - | | | | |
| SELECCIONADOS | SS < 0,2% | si # 0.40 > 15%, entonces debe darse: # 2 < 80%, # 0.40 < 75% y # 0.080 < 25% | LL < 30 | IP < 10 | MO < 0.2 | - | - | - |
| ADECUADOS | SS < 0,2% | 100% ≤ 100 mm # 2 < 80%, # 0.080 < 35% | LL < 40 si LL > 30 | IP > 4 | MO < 1 | | - | |
| TOLERABLES | Distintos al yeso < 1% | - | 40 | IP > 0.73 (LL-20) | | \ 3 70 | < 1% | < 3% |
| MARGINALES | | | si LL> 90 | IP < 0.73 (LL-20) | MO < 5 | yeso < 20% | | < 5% |





Tabla 2. Materiales para la formación de pedraplenes PG-3 Art. 331

| | GRAN | | TRÍA DEL N IPACTADO | | | | |
|-----------|----------------------|----------------------|------------------------|--------------------|-----------------------------------------------------------------------------|--------------------------|------------------------------------------|
| SUELO | EL TA | | % QUE | % QUE | COEFICIENTE DE FORMA | | UNA VEZ PACTADO |
| | COMO MAX. (mm) | COMO MIN. (mm) | PASA #20 UNE | PASA #0,080 UNE | (L+G)/2E>3 | % q | ue pesa |
| PEDRAPLÉN | 900 | 100 | < 30 | | < 30 de partículas con forma inadecuada. Siendo estas aquellas que cumplan: | Tamiz 220 55 14 | % que pasa 50-100 25-50 12.5-25 |

Tabla 3. Materiales para la formación de terraplenes con Todo-Uno PG-3 Art. 333

| | GRANULOMETRÍA UNAVEZ | TIPO DE | DESMORON NLT-2 | | PIRITAS | YESO | OTRAS SALES | |
|--------------|-------------------------------------------------------------------------|---------------------|-------------------|--------------------|--------------------------------|-----------------------------------------------|--------------------------|--------------------------|
| SUELO | COMPACTADO Tamices UNE % que pasa | ROCA | FISURACIÓN | PÉRDIDA DE PESO | UNE 83.120 | NLT-115 | SOLUBLES NLT-114 | M.O. |
| | # 0.080 < 35% y 30% < # 20< 70% # 20 < 30% y # 0.080 ≥ 10% | ROCAS ESTABLES | NO | < 2% | Ausencia En caso | ≤ 5% 5-20% sólo en núcleo | <1% | 20/ 72.22 |
| TODO- UNO | Condiciones de pedraplén con tamaño máximo < 100 mm. | ROCAS EVOLUTIVAS | SI | >2% | contrario son marginales | con espaldones >20% rocas marginales | > 1% rocas marginales | > 2% rocas marginales |

Tabla 4. Materiales para la formación capas de explanada

| | GRAN | NULOME | ΓRÍA | PLAST | ICIDAD | | | С | .B.R. | | |
|----------------------------------------------|--------------|-------------------|--------------------------------------------------|------------------|---------------------------------------------|---------------------------------------------|-----------------------------------------------------------|--------|----------|------------------------------|------------------------------------------|
| SUELO | T. MÁX. (mm) | % pasa (2 UNE) | % pasa (0,063 UNE) | LL NLT-105/72 | IP NLT-105/72 NLT-106/72 | M.O. % UNE-103.204 | SULF. % NLT-120/72 | ÍNDICE | HINCH. % | C.B.R. MEZCLA A 7 DIAS | RESISTENCIA A COMPRESIÓN A 7 DIAS Mpa |
| EST 1 EST 2 EST 3 | 80 | ≤80% | < 50 (S-EST1 y S-EST2) < 35 (S-EST3) | ≤ 40 | ≤ 15 | < 1 (S-EST2 y S-EST3) < 2 (S-EST1) | < 0,7 % (cuando es > 0,5 % usar cemento sulforresistente) | | | ≥ 6 (E-1) ≥ 12 (E-2) | - - ≥ 1,5 (E-3) |
| SUELO ESTABILIZADO CON CAL EST 1 EST 2 | 80 | - | ≥ 15 | | ≥ 12 (S-EST1) ≥ 12 Y ≤ 40 (S-EST2) | < 2 (S-EST1) < 1 (S-EST2) | - | - | | ≥ 6 (E 1) ≥ 12 (E-2) - | |

Tabla 5. Árido para firmes

| ÁRIDOS | GRANULOMETRÍA | PLAST. | SULF. | DESGASTE LOS ÁNGELES | C.P.A. | ADHESIV. | ÍNDICE DE LAJAS | TERRONES ARCILLOSOS | EQUIV. ARENA | MAT. ORG. | C.B.R. | CARAS DE FRACTURA (% de dos o más caras de fractura UNE 5 mm) |
|---------------------------------------------------------------------------------|-------------------|--------|-------|---------------------------------------------------------------------------------------------|-----------------------|----------|-----------------------|------------------------|-----------------|--------------|--------|---------------------------------------------------------------------------|
| ZAHORRAS (Art 510 PG3) | # 0,063 < 2/3 # 4 | N.P. | 1 | < 30 T2 < 35 T3 | - | - | < 35 | 0 | > 35 | 0 | - | ≥ 70% T2 ≥ 50% T3 |
| MEZCLAS BITUMINOSAS Árido grueso (>2 mm) (O.C. 2523/2014) Art. 542 PG3 | # 5 UNE < 25% | N.P. | - | Base: ≤ 30 (T2-T3) Intermedia: ≤ 25 (T2- T3) Rodadura: ≤ 20 (T2) y ≤ 25 (T3-T4) | ≥ 0,50 en rodadura | > 95% | ≤ 25 | 0 | > 50 | 0 | | > 90 en base 100 en intermedia y en rodadura |
| MEZCLAS BITUMINOSAS Árido fino (≤ 2->0,063 mm) Art. 542 PG3 | # 0,08 UNE < 5% | N.P. | - | Base: < 30 Rodadura e intermedia: < 25 | | > 4% | | 0 | > 50 | 0 | | - |







Tabla 6. Árido para la fabricación de hormigones (CE Art. 30)

| | | | C | ONDICIONES F | ISICOQUÍMICA | s | | | COI | NDICIONES FIS | SICOMECÁNICA | S | PÉRDIDA EN PESO | GRANULOM. Y COEF. DE FORMA |
|-----------------|---------------------------------------------|--------------------------------------------|-----------------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------|------------------------------------------------------------------------|----------------------------|--------------------------|-------------------------------------------------|-------------------------------------------------|-------------------------------------------------|-------------------------------------------------------|---------------------------------------------------|--------------------------------------------------------------------------------|
| ÁRIDOS | Terrones de arcilla % UNE 7133:,58 | Partículas blandas % UNE 7134:,58 | Retenido # 0,063 UNE y que flota en un líquido de densidad 2 % UNE 7244:,71 | Compuestos de azufre referidos al árido seco % UNE 1744- 1:98 | Sulfatos solubles en ácidos y referidos al árido seco % UNE 1744- 1:98 | Cloruros referidos al árido seco % UNE 1744-1:98 | Sulfuros oxidables % | Materia Orgánica % | Equivalente de arena | Friabilidad de la arena UNE 1097- 1:97 | Desgaste de los Angeles UNE 1097- 2:98 | Absorción de agua % UNE 83133:90 83134:90 | Con Sulfato Magnésico % UNE 1367-2:98 | Máx. % pasa # 0,063 mm |
| Árido fino | < 1,00 | - | < 0,50 | < 1,0 | < 0,80 | < 0,05 Hormigón armado o en masa < 0,03 Hormig. Pretensad. | 0 | 0 | 75 ó 80 según la agresividad del ambiente | < 40 | - | < 5% | < 15 | 6% según el tipo 10% de árido 15% y clase de exposición de la obra |
| Árido grueso | < 0,25 | < 0,50 | < 1,00 | < 1,0 | < 0,80 | < 0,05 Hormigón armado o en masa < 0,03 Hormig. Pretensad. | 0 | 0 | - | - | < 40 | < 5% | < 18 | 1% según el tipo 2% de árido. |





2.3. FUENTES DE MATERIALES

En primer lugar, se analiza las posibilidades de reutilización de los materiales excavados en la obra. Una vez agotadas estas posibilidades, se estudian las fuentes de áridos externas a la obra: yacimientos granulares, canteras y posibles áreas, cercanas a la obra, de extracción de tierras.

2.3.1. MATERIALES PROCEDENTES DE LA TRAZA

En el ámbito de estudio se han identificado varios tipos de materiales, de los que se dispondrá un volumen cuantitativamente muy diferente de cada uno de ellos, procedente de la excavación de los distintos desmontes identificados a lo largo del trazado. Se han diferenciado, por una parte, las unidades constituidas por rocas y aquellas conformadas por suelos; así:

- Unidades constituidas por roca:

6

- a. Unidad CMG: Metagabros y anfibolitas
- b. Unidad CS: Rocas ultrabásicas serpentinizadas

En la caracterización geotécnica de cada unidad litológica enumerada se ha diferenciado los distintos grados de meteorización. Los correspondientes al VI y V se caracterizan como suelos.

Además de los suelos de alteración, mencionados en el párrafo anterior, se han distinguido las siguientes unidades, constituidas por este tipo de litología:

- Suelos de recubrimiento de fondos de valle (Q_{FV})
- Suelos pertenecientes al coluvión de ladera (Qc)

Macizo rocoso: Rocas con Grado de Meteorización IV y III-II

A continuación, se exponen las características geotécnicas que influyen o condicionan la reutilización de cada una de las Unidades de carácter rocoso, enumeradas más arriba, excavadas en la obra. Esta enumeración y clasificación de las unidades geológicas mencionadas está basada en la caracterización geotécnica de los distintos materiales que se incluye en el apartado correspondiente del Anejo de geotecnia del Corredor, basada en el análisis de los ensayos de laboratorio.

En el análisis de la posible reutilización de cada una de las distintas litologías no se ha entrado a valorar las granulometrías de cada uno de los usos, la selección de la granulometría se deberá efectuar en obra, bajo la supervisión oportuna, y sí las condiciones mecánicas y químicas de cada caso.

Las rocas excavadas en los desmontes se podrán reutilizar en la obra para la formación de rellenos. Según el grado de meteorización, el relleno estará formado por un material tipo "Todo Uno", cuando alcance el grado de meteorización es IV o "Pedraplén", en el caso de que sea III o II. Además, las unidades CS y CMG, con el correspondiente tratamiento mecánico, se puede utilizar como zahorras artificiales, escollera y como áridos para fabricar hormigón.

Suelo de alteración. Grado de meteorización V y VI

Los suelos de alteración, que representan el grado de meteorización V de las rocas, se localizan, normalmente, sobre éstas y con espesores muy variables. Se han ensayado una serie de muestras tomadas de este tipo de suelos, tanto en sondeos como en calicatas, con el fin de caracterizar este tipo de suelos, tanto desde el punto de vista del estado como de sus características geomecánicas.

A partir de los valores medios de los parámetros geotécnicos obtenidos de los ensayos realizados sobre muestras pertenecientes a estos tipos de suelos en el Proyecto de Construcción de la Autovía A-54 entre Palas de Rei y Melide, los suelos de alteración de las unidades litológicas que conforman el macizo rocoso del ámbito atravesado por la traza se han clasificado como suelos marginales según el PG-3.

Sin embargo, se han analizado cuatro muestras relativas a suelos alterados en grado V y IV de las obtenidas durante la campaña específica realizada para el presente proyecto, clasificándose una de ellas como Marginal y el resto como Tolerable.

| ı | NFORM A CIÓN G | ENERAL | DE LAS MUESTRAS | | ISIDADI UM EDA | | GF | | LOME Pasa) | | (% | | MITES | | | | QUÍ | MICOS | | | | CTOR MAL | | RTE | (% | IBRE (%) | CLA | SIFICACIÓN |
|---------------|-----------------|-----------------|-----------------|----------------|-------------------|-------------|-----|----|---------------|-----|------|------|-------|------|----------|----------|---------------|-----------------------|-------------------------|--------------------------|----------------------------|-------------|-------------------------|-----|-----------|---------------|------------|------------|
| Investigación | Profundidad (m) | Tipo de muestra | Litología | 8 seca (g/cm3) | 8 natural (g/cm3) | Humedad (%) | 20 | 5 | 2 | 0.4 | 90.0 | 1 | L.P. | I.P. | M.O. (%) | YESO (%) | CARBONATOS (% | SALES SOLUBLES (%) | BAUMANN-GULLY (mVKg) | SULFATOS SOLUBLES (%) | 8 max (g/cm ³) | Wopt (%) | c (kg/cm ²) | (6) | COLAPSO (| HINCHAMIENO L | Casagrande | PG-3 |
| CD-503 | 1,50 | MA | Serpentinita V | | | | 100 | 99 | 98 | 91 | 68,8 | 53,6 | 26,3 | 27,3 | 0,13 | 0,17 | | 0,24 | | | 1,55 | 20,6 | | | 1,42 | 2,80 | СН | MARGINAL |
| CD-514 | 1,90 | MA | Serpentinita V | | | | 96 | 95 | 94 | 65 | 39,7 | 40,8 | 24,6 | 16,2 | 0,10 | 0,86 | | 0,22 | | | 1,73 | 14,9 | | | 0,47 | 0,56 | sc | TOLERABLE |
| CD-513 | 1,00 | MA | Serpentinita IV | | | | 63 | 59 | 52 | 42 | 35,5 | 38,8 | 32,4 | 5,6 | 1,27 | 0,13 | | 0,15 | | | 1,75 | 14,0 | | | 0,15 | -0,09 | GM | TOLERABLE |
| CD-512 | 0,90 | MA | Anfibolita V-IV | | | | 83 | 81 | 77 | 53 | 40,3 | 36,6 | 28,3 | 8,3 | 0,38 | 0,08 | | 0,22 | | | 1,54 | 16,1 | | | 0,10 | 0,25 | SM | TOLERABLE |

Estos resultados, unidos a la inspección visual de campo, permiten considerar que estos materiales podrían ser usados como suelos tolerables en la formación de rellenos y explanadas, seleccionando si es necesario los niveles más profundos y sanos de la excavación de estos suelos alterados y comprobando que el CBR es superior o igual a 3. No obstante, y dadas las dudas que se plantean sobre el índice CBR de estos materiales, se ha optado por considerar en el proyecto que estos materiales excavados en la traza son inadecuados y que los suelos tolerables para explanada procedan integramente de préstamos externos.

Así, a continuación, se incluye una tabla resumen con valores medios de los parámetros geotécnicos obtenidos de los ensayos realizados para el Proyecto de construcción de la Autovía A-54 entre Palas de Rei y Melide.







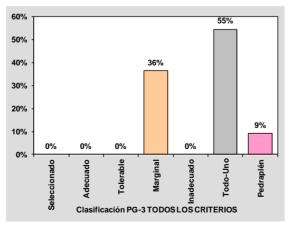
Tabla 7. Características geotécnicas para el aprovechamiento de los materiales rocosos del sustrato. Proyecto de construcción de la Autovía A-54 entre Palas de Rei y Melide.

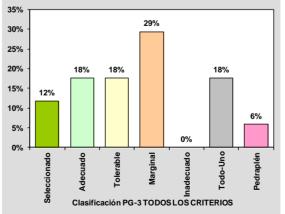
| | Absorción de | | Estabilidad | | | | Reactividad | Culfatas | | |
|--------|-----------------------|-----------------------------------------------------------------------|------------------------------------------------------------------------------|-------------------------------------------|--------------------------------|------------|---------------------------------------------------|---------------------|----------|------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| UNIDAD | agua, 24 Horas (%) | Frente a la acción de desmoronamiento en agua (Pérdida media %) | Frente a la acción de los ciclos de humedad-sequedad (Pérdida media %) | Densidad tras secado en estufa (kg/m³) | Desgaste de Los Ángeles (%) | CPA | potencial álcali- sílice y álcali- silicato | Sulfatos SO3 (%) | Yeso (%) | PROPUESTA DE REUTILIZACIÓN |
| смб | 0,2 (0,2-0,2) | 0,8 (1,1-0,6) | 0,9 (1,1-07) | 2,99 (2,99-2,98) | 26 (23-29) | 47 | No reactivo | 0,00 | 0,00 | - G.M. IV: TODO UNO. G. M.III: PEDRAPLÉN. ZAHORRA ARTIFICIAL. ÁRIDOS PARA HORMIGONES ESCOLLERA |
| cs | 0,2 (0,1-0,4) | 1,1 (0,3-2,5) | 1,4 (0,3-2,2) | 2,77 (2,68-2,83) | 15 (6-23) | 46 (45-48) | No reactivo | 0,00 | 0,00 | - G.M. IV: TODO UNO. G. M.III: PEDRAPLÉN. ZAHORRA ARTIFICIAL. ÁRIDOS PARA HORMIGONES ESCOLLERA |

Nota: Entre paréntesis se incluye el rango de valores obtenidos en los ensayos. El que se ha tomado es el medio de todos los valores alcanzados en los ensayos de laboratorio.

Tabla 8. Cuadro resumen de los valores medios de los ensayos sobre muestras de suelos de alteración. Proyecto de construcción de la Autovía A-54 entre Palas de Rei y Melide.

| | GRANULOM. | PL | ASTICIDA | D | | ESTADO | NATURAL | | CLAS | SIFICACI | ÓN | CAF | RACT. QUÍMI | CAS | RESISTE CORTE | NCIA AL in situ |
|---------------------------------|-----------|----|----------|--------|-------------|---------------------|-----------------------------|--------|------------|-----------------|----------|------------------|------------------------------|--------------------|------------------|--------------------|
| UNIDAD GEOLÓGICO- GEOTÉCNICA | FINOS (%) | NP | LL (%) | IP (%) | HUMEDAD (%) | DENSIDAD SECA (ƯM³) | DENSIDAD APARENTE [t/m³] | Sr (%) | CASAGRANDE | Índice de Grupo | PG3 | MAT.ORGÁNICA (%) | SULFATOS SO ₃ (%) | SALES SOLUBLES (%) | c' (t/m²) | φ' (°) |
| CS GM V | 16 | 9% | 54,1 | 13,5 | 23,9 | - | - | - | GM, GW | 0 | Marginal | 0,7 | 0 | - | - | - |
| CMG GMV | 23 | 6% | 37,5 | 7,7 | 24 | 1,55 | 1,85 | 65,4 | SM, GW-GM | 0 | Marginal | 0,52 | 0,01 | 0,08 | 5 | 30 |





Suelo de alteración CS

Suelo de alteración CMG

Figura 1. Histogramas de reutilización de material para los suelos de alteración





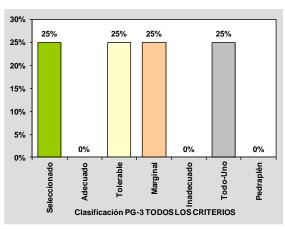
Otros suelos: (Qc) y (QFV)

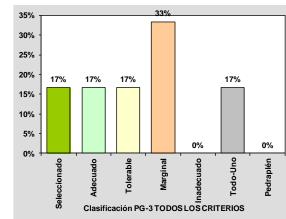
Además, de los suelos de alteración, se han distinguido una serie de unidades cuaternarias, constituidas por suelos definidas según su origen. Así, se ha diferenciado una unidad denominada fondo de valle (Q_{FV}) localizada en las zonas llanas de las vaguadas y otra, coluvial (Q_C) que se ha detectado de manera irregular en zonas de medias laderas o zonas bajas de las mismas, aunque en rangos no cartografiables.

Como en el caso de los suelos de alteración, se incluye un primer cuadro resumen de los valores medios de los parámetros geotécnicos adoptados para estos suelos. En el Apéndice de los ensayos de laboratorios se adjuntan todos los valores recogidos de los ensayos de laboratorio, también se incluye los gráficos donde se analizan las muestras y su clasificación, según el PG-3, para su reutilización.

Estas unidades cuaternarias se clasifican como **marginales**, \mathbf{Q}_{C} y \mathbf{Q}_{FV} . De estas unidades, la única que está prevista excavar en los desmontes de la traza es la coluvial, que ha sido clasificada como marginal y que se recomiende se retire a vertedero.

A continuación, se incluyen los porcentajes de las muestras, clasificadas según el PG-3, en el Apéndice correspondiente a los ensayos de laboratorio se adjunta el análisis completo.





Suelo coluvial: Qc

Suelo de fondo de valle: QFV

Tabla 9. Cuadro resumen de los valores medios de los parámetros de los suelos cuaternarios

| | GRANULOI | | PL | ASTICIDA | AD | E | ESTADO | NATURAL | - | CLAS | SIFICACI | ÓN | CAR | ACT. QUÍM | ICAS | RESISTE | NCIA AL in situ |
|---|------------------------------------|-----------|-----|----------|--------|-------------|----------------------|-----------------------------|--------|------------|-----------------|----------|------------------|------------------------------|--------------------|------------|--------------------|
| | UNIDAD GEOLÓGICO- GEOTÉCNICA | FINOS (%) | NP | LL (%) | IP (%) | нимерар (%) | DENSIDAD SECA (t/m³) | DENSIDAD APARENTE [t/m³] | Sr (%) | CASAGRANDE | Índice de Grupo | PG3 | MAT.ORGÁNICA (%) | SULFATOS SO ₃ (%) | SALES SOLUBLES (%) | c' (t/m²) | φ' (°) |
| Ī | QFV | 26 | 33% | 42,3 | 7,6 | 23,9 | 1,6 | 1,95 | 87,3 | SM | 0 | Marginal | 0,81 | 0 | - | 1,5 | 30 |
| | QC | 20 | 75% | 55 | 10,5 | 23,4 | 1,45 | 1,8 | 74,3 | S | 0 | Marginal | - | 0 | - | 1,5 | 27 |







9

2.3.2. FUENTES DE MATERIAL EXTERNAS AL TRAZADO

Plantas existentes de áridos en la zona

Después de analizar las posibilidades de reutilización de materiales excavados en la obra, para completar los volúmenes de materiales necesarios para las distintas capas del relleno y firme. Para este último se deberá recurrir a explotaciones de áridos situadas razonablemente cerca del ámbito de actuación del Proyecto.

Fundamentalmente, los dos tipos de materiales que se precisan, ningún material de la traza cumple las condiciones necesarias para cubrir la demanda, son los áridos para mezclas bituminosas, para la capa de firmes, y los suelos seleccionados, para la formación de la explanada. Los criterios que deben cumplir, según el PG-3, los materiales que se utilicen para satisfacer la primera demanda se adjuntan en el cuadro siguiente, para los segundos se puede consultar en el apartado anterior.

Tabla 10. Criterios de uso de áridos en mezclas bituminosas

| | Desg L.A. | C. P. A. | l Lajas |
|---------------------------|---------------|-------------------|--------------|
| USO | UNE-EN 1097-2 | UNE -EN 1097-8 | UNE-EN 933-3 |
| C. Rodadura (AC16 SURF S) | < 25 | ≥50 | ≤ 25 |
| C. Intermedio | < 25 | | ≤ 25 |
| C. Base | < 30 | | |

La mayoría de las plantas de áridos existentes en la zona de influencia del Proyecto obtienen su materia prima de la explotación mediante voladura de los materiales anfibolíticos, peridotitas y granito. Además, se ha incluida una explotación, parcialmente inactiva, donde se explotan los materiales de alteración del granito, mediante medios mecánicos.

En el cuadro siguiente se incluyen los valores medios de los ensayos de contraste y los suministrados por las explotaciones, se determinan los usos para los que son válidos los materiales y se incluyen los datos referentes a reservas y distancia al trazado.

A la vista de todos estos datos, a continuación, se sintetiza la información y se justifica la recomendación de las plantas más idóneas para el Proyecto.



Tabla 11. Cuadro resumen de explotaciones inventariadas

| | | | | | | | | | E | NSAVOS (Pr | opios/Contrast | (at | | | | | |
|----------------|-------|------------------------------|------------------------|-----------------|------------------------------|--------------------------|---------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|----------------------------------|-----------------------------------------------|---------------------|----------------------|----------------|--------------|----------------|----------|-------------|------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| TIPO | Nº | NOMBRE | TERM. MUNIC. | DISTANCIA AL | MATERIAL | PRODUCCIÓN / RESERVAS | INSTALACIONES | SISTEMA CALIDAD | Desg L.A. | C. Pulido acelerado | Densidad aparente | l Lajas | | USOS PRO | PUESTOS | ı | OBSERVACIONES |
| | | | WIONIC. | TRAZADO | | / KESEKVAS | | CALIDAD | UNE-EN 1097-2 | NLT 174 | UNE 1097-6 | UNE-EN 933-3 | FIRMES | HORMI GONES | ZAHORRAS | SUELO SELEC | |
| | CLU01 | OS CASTELOS | Friol (LU) | 30 Km | Granitos | Suficiente | Planta selección, machaqueo | | | | | | NO | NO | NO | SI | Posible uso para la foramción de escolleras y pequeño volumen de áridos de rechazo. |
| RAS | CPO01 | PORTODEMOUROS | Vila de Cruces (PO) | 37 Km | Anfibolitas y esquistos | Suficiente | Planta trituración y clasificación. 2 Plantas de aglomerado asfálticco | Marcado CE | 13,17 | | 2,74 | 11,50 | SI* | SI | SI | SI | Posible uso para capa de rodadura, según proiedad. Suministra material para la planta asfáltica de Taboada y Ramos, en las proximidades del trazado. |
| CANTERAS | CxC01 | LA MINA | Touro (C) | 38 Km | Anfibolitas y esquistos | 600.000 Tn/año | 2 Plantas trituración y clasificación. Laboratorio propio en cantera. 2 Plantas de aglomerado asfáltico | Certificado AENOR | 15/10 | 52,5/50 | | | SI | SI | SI | SI | Posible uso para capa de rodadura, según proiedad. Se dispone de dos datos de ensayos CPA con valores que oscilan entre 48 y 57 |
| | CxC02 | RICHINOL | Melide (C) | 8 Km | Anfibolitas y peridotitas | | Planta de machaqueo, cribado y lavado. Planta de hormigón y 2 plantas de aglomerado asfáltico | Marcado CE | 15,9 /11,5/9 | 47 | 3,01/2,86/ 3,01 | 19,8/15 | NO | SI | SI | SI | Localización muy próxima a la obra, en su zona inicial. |
| | CxC03 | PREBETONG. FURELOS | Melide (C) | 7 Km | Anfibolitas | Suficiente | Planta de machaqueo, cribado y lavado. | Certificado BUREAU VERITAS | 17 /10,5/14 | 47 | 2,89/3,09/ 3,11 | 25,9/17 | NO | SI | SI | SI | En las proximidades de la traza |
| . G. | GLU01 | SANTA EUFEMIA | Lugo (Lu) | 32 Km | Arena, granito G. M. V | Suficiente | | | | | | | NO | SI | NO | SI | Yacimiento Granular. En la actualidad, parcialemente activo, según demanda |
| HORMIG. | PH-1 | HORMIGONES CARRAL, S. L. | Melide (C) | 7 Km | Hormigón | | Planta de hormigones | | | | | | | | | | En las iproximidades del incio de la traza. |
| HGR. | PH-2 | CABBERT HORMIGONES, S. L. | Melide (C) | 6 Km | Hormigón | | Planta de hormigones | | | | | | | | | | Dentro de las insatalaciones de la cantera Richinol. Teléfono de contacto: 662 309 027 |
| AGLOM. ASF. | PA-1 | EMP.: LEONARDO MIGUELEZ | Melide (C) | 6 Km | Mezcla bituminosa | | Planta de aglomerado asfáltica | | | | | | | | | | En las proximidades del incio de la traza. En instalaciones de Richinol. Planta móvil. Se encuentra en traza. |
| AGI | PA-2 | TABOADA Y RAMOS | Melide (C) | 7 Km | Mezcla bituminosa | | Planta de aglomerado asfáltica | | | | | | | | | | En las proximidades del incio de la traza. En instalaciones de Richinol. |
| | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | Explotación recomendad | da por calidad | del árido - ce | rcanía | | En rojo resultado de le | | | | r AECOM y e | en azul los ob | tenidos de o | tros trabajos. | | | |
| | | | | | | | * A falta de comproba | ción con ensa | Ita de comprobación con ensayos de contraste. | | | | | | | | |







En el Anejo nº 2 se recoge una descripción somera de las canteras señaladas en el cuadro anterior.

Préstamos

Para completar el apartado de fuentes de materiales externas al trazado, se incluye en este punto un posible préstamo con el objetivo de tener un volumen de material adicional para la formación de los rellenos y explanada. El préstamo considerado se estudió durante la redacción del proyecto del tronco de la autovía A-54 entre Palas de Rei y Melide y se localiza en la traza de ésta. No obstante, dado que tenía cierta extensión y parte del mismo es exterior al trazado del tronco, se considera que puede ser parcialmente aprovechable y de ahí su inclusión en este apartado, puesto que tampoco el presente proyecto tiene unas necesidades muy grandes de material.

De los materiales existentes se ha concluido como más idóneos los pertenecientes a la unidad granítica, debido a la mayor facilidad para la extracción de los suelos de alteración que se pueden utilizar como suelos tolerables para la formación de rellenos y como suelos para definir la explana (suelos estabilizados tipo 2). Además, si fuera necesario, también se podría explotar la parte más superficial de la roca, grado de meteorización IV, para proporcionar material tipo "todo uno". El resto de litologías tienen unos suelos de alteración de carácter "marginal", según el PG-3, lo que condiciona definitivamente su reutilización en la obra. Por otra parte, el resto de suelos cuaternarios, aluviales, fondos de valle y coluviales, tienen muy limitado su reutilización, bien por definirse como marginales, como ocurre con fondos de valle y coluviales o bien por su escasa entidad y la problemática medioambiental que conllevaría su posible excavación, caso de los aluviales.

Por tanto, se realizó un estudio minucioso de las posibilidades de extracción de materiales graníticos, en un área aledaña a la traza. Así, se ha elegido como zona idónea un área coincidiendo con un desmonte, entre los pp. kk. 10+300 y 10+900 del tramo Palas de Rei-Melide de la A-54, a unos 4 km de distancia del proyecto actual, donde se atraviesa la litología más favorable (unidad granítica).

En el Anejo nº 2 se incluye un plano donde se delimita el área total estudiada, con las investigaciones realizadas para su estudio, además de las que se efectuaron en su día para definir las condiciones geotécnicas del trazado del tronco, y en el que se plasman las profundidades de explotación de los distintos materiales, a partir de los cuales se han estimado los volúmenes. Más abajo se han incluido unas figuras que, de manera gráfica, detallan la distribución y profundidad estimada de cada uno de los materiales de interés dentro del ámbito estudiado.

Las características generales de la zona definida para su posible explotación son:

• Localización: Dos áreas, a ambos lados de la traza de unos 65.000 m², la ubicada al sur y 82.000 m² la del norte, a la altura del desmonte existente entre los pp kk 10+300 y 10+900 del tramo entre Palas de Rei-Melide de la A-54 (clave 12-LU-4620.A). Se encuentra dentro del término municipal de Palas de Rei. La delimitación geográfica del mismo se incluye en los planos que se adjuntan en el apéndice correspondiente. A continuación, se incluyen dos figuras, la primera de localización general de la zona de estudio y la segunda de detalle de aquella.



Figura 2. Localización de la zona elegida como de posible extracción.

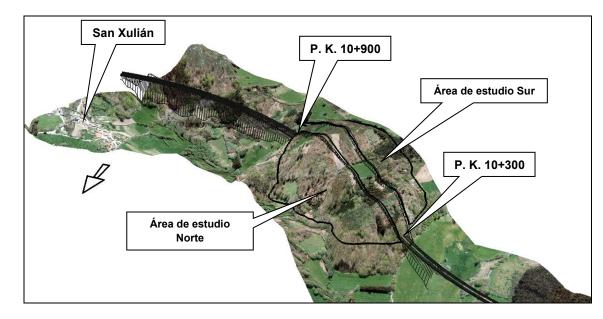


Figura 3. Detalle del área estudiada vista desde el norte







- Acceso: Por caminos o la obra de la A-54.
- Geología: relieve positivo en materiales graníticos
- Investigaciones geotécnicas: Se han efectuado 29 calicatas para el estudio de los materiales de la zona de posible extracción, denominadas CP. Además, se cuenta con la excavación de 4 calicatas para el reconocimiento geotécnico de los materiales más superficiales del desmonte, catas CD-53 a CD-56, así como tres sondeos, SD-58, SD-59 y SD-60, cuya profundidad supera en más de 10 m la cota de la rasante de la raza. Además, se ha efectuado un perfil de sísmica de refracción de 540 m de longitud, PSR07. A continuación, se incluye un cuadro resumen de todas investigaciones geotécnicas de observación directa, donde se especifican las características más importantes.
- Ensayos de laboratorio: En la clasificación de los materiales, según PG-3, se han tenido en cuenta tanto los ensayos sobre las muestras tomadas en las calicatas de la zona objeto de estudio como de las tomadas en el trazado. Así, la definición de los suelos de alteración del granito es tolerable y su reutilización es la que ha quedado reflejada en el apartado de los suelos de la traza, como relleno tipo terraplén y para formar el suelo estabilizado tipo 2 de la explanada. Además, se ha analizado la posibilidad de excavar material con grado de meteorización IV para formar rellenos tipo "Todo Uno". El detalle de los resultados de los ensayos se puede consultar en el Apéndice correspondiente a los ensayos de laboratorio.
- Volúmenes estimados: Analizada toda la información disponible, se han efectuado una serie de planos, en los que se puede apreciar, la estimación de espesores, tanto de los suelos tolerables como de los materiales "Todo Uno". A continuación, se incluyen unas figuras, en las que se plasma dicha información.

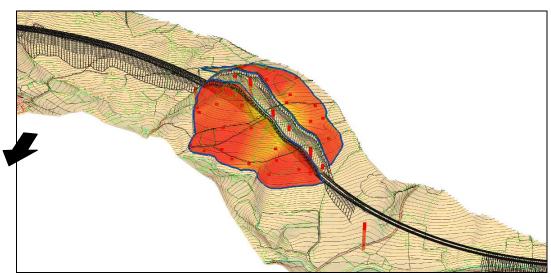


Figura 4. Localización de la posible zona de extracción. Distribución de profundidades de suelos tolerable, según escala de colores de la figura siguiente

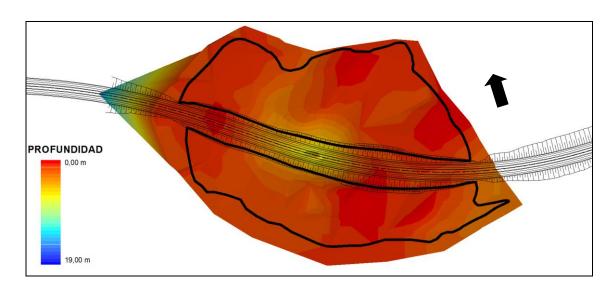


Figura 5. Detalle de la distribución de profundidades de suelos tolerables

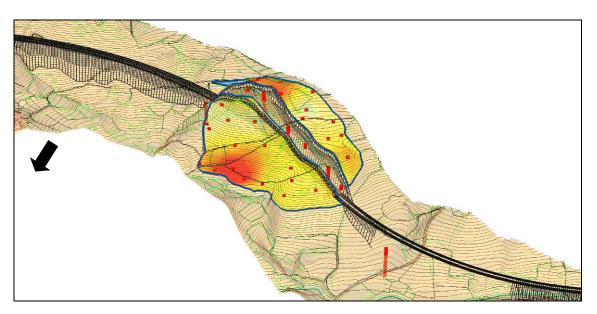


Figura 6. Localización de la posible zona de extracción. Distribución de profundidades de materiales tipo "Todo Uno". (Granitoide de Grado de meteorización IV), según escala de colores de la figura siguiente







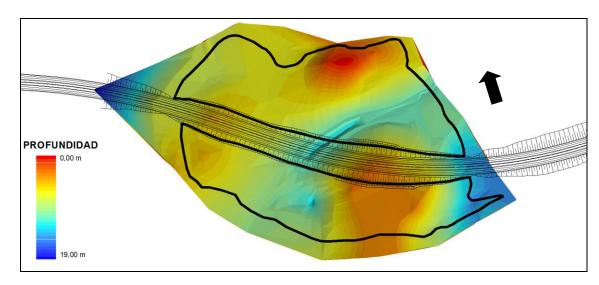


Figura 7. Detalle de la distribución de profundidades de materiales tipo "Todo Uno". (Granitoide de Grado de meteorización IV)

Por último y, teniendo en cuenta todo lo anterior, a continuación, se adjunta un cuadro resumen en el que se especifica la estimación de los volúmenes de los distintos materiales de interés para la obra, distribuidos en las dos áreas definidas, sur y norte, así como, su posible reutilización.

Tabla 12. Clasificación de áreas estudiadas

| MATERIAL | CLASIFICACIÓN SEGÚN PG3 | VOLUMEN (m³) | REUTILIZACIÓN | |
|------------------------------------------|----------------------------|--------------------------------|-------------------------------------|--|
| Suelo de alteración (granito G. M. V) | Tolerable | Sur: 90.000 Norte: 100.000 | -Terraplén -Suelo estabilizado 2 | |
| Granito (G. M. IV) | Todo uno | Sur: 340.000 Norte: 425.000 | - Relleno tipo: Todo Uno | |

En total se podría extraer del orden de unos 190.000 m³ de suelo tolerable-suelos estabilizado tipo 2 y unos 765.000 m³ de granito de Grado de meteorización IV, apto para su uso en la formación de rellenos tipo "Todo Uno".

2.3.3. CONCLUSIONES

En caso de ser necesario y teniendo en cuenta los requisitos solicitados por las distintas capas de firmes del Proyecto, los ensayos de calidad del árido suministrados por las propias explotaciones y los de contraste realizados en este Proyecto, así como criterios de distancia a la traza y experiencia en el suministro, las explotaciones recomendadas son las siguientes:

- Relleno: se pueden formar con los materiales excavados en la traza del proyecto (materiales tipo Todo uno o pedraplén), complementados con los pertenecientes al préstamo investigado en materiales graníticos, en caso de ser necesario.
- Áridos para capa de rodadura: Después de desechar las canteras más próximas por no cumplir con el valor de CPA, la explotación más adecuada para suministrar este tipo de árido es la CPO01, "Portodemouros", a falta de confirmar con ensayos de contraste.
- Áridos para hormigones y zahorras: En el caso de que con los volúmenes excavados de la obra no se alcancen tales necesidades de dichos materiales, prácticamente todas las canteras inventariadas explotan materiales válidos para estos usos por lo que las más interesantes son las más cercanas. En este caso la traza, pasa a unos 8 km, de la cantera CxC02 "Richinol", de la que se podría abastecer de estos áridos o bien de la CxC03 "Prebetong-Furelos", a una distancia similar.
- Estabilizado "in situ" con cemento, suelo estabilizado tipo 1 y 2: Los materiales estudiados en la posible zona de préstamo también cumplen dichas condiciones, en caso de ser necesarios.
- Suelo seleccionados y adecuados. Estos tipos de suelos no se han detectado entre los que se excavan, por lo que su procedencia, en caso de ser necesaria, será externa, concretamente, se propone si hiciera falta la cantera CxC02 "Richinol". o bien la CxC03 "Prebetong-Furelos", a una distancia similar.
- Escollera. Los materiales excavados pueden ser utilizados para formar escolleras, en caso de ser necesaria. Si hiciera falta podría proceder también de la cantera próxima a la traza, CxC02 "Richinol" o bien la CxC03 "Prebetong-
- En el apéndice 3.3 figuran los resultados de los ensayos de laboratorio disponibles de las canteras
- En los apéndices 3.4 y 3.5 figura un cuadro resumen con los resultados de los ensayos de laboratorio disponibles de los prestamos





3.- COEFICIENTES DE PASO

Para relacionar el volumen "in situ" con el volumen de "puesta en obra" de los materiales a emplear en los rellenos del Proyecto, se adoptará el siguiente concepto de "coeficiente de paso":

$$C_P = \frac{\text{Volumen en obra}}{\text{Volumen "in situ"}}$$

El coeficiente de paso de los rellenos tipo "todo-uno" y de los pedraplenes puede expresarse en función de la porosidad del material puesto en obra mediante la siguiente relación:

$$C_{P} = \frac{1}{1-n}$$

En el caso de terraplenes, el coeficiente de paso se podrá obtener mediante la relación entre la densidad "in situ" y la densidad de puesta en obra. En general la densidad seca exigida para los terraplenes será la correspondiente a una compactación del 95% DMPM.

$$C_{P} = \frac{\gamma_{d}^{insitu}}{\gamma_{d}^{en relleno}} = \frac{\gamma_{d}^{insitu}}{\gamma_{d}^{95\%PM}}$$

El valor de dicho coeficiente dependerá, por tanto, de los materiales a emplear para la construcción de los rellenos, del tipo de relleno a construir y de la compactación que se realice.

Para cada tipo de material se ha obtenido su coeficiente de paso a aplicar en el "Estudio de Movimiento de Tierras" de la siguiente manera:

De la misma manera para relacionar el volumen "in situ" con el volumen del material "colocado en vertedero", de los suelos excavados en la traza, no aprovechables o que no se deseen utilizar, se adoptará el siguiente concepto de "coeficiente de paso":

$$C_P = \frac{\gamma_d^{\text{in situ}}}{\gamma_d^{\text{en vertedero}}}$$

Con lo que:

Volumen en vertedero = C_P . Volumen *in situ*

En el caso de colocación de los materiales en vertedero se puede suponer una compactación del orden del 75 – 80% de la exigida en los rellenos.

La determinación de los coeficientes de paso se ha realizado a partir de los valores de la densidad seca y de la densidad máxima del ensayo Proctor Modificado obtenidos en los ensayos de laboratorio. En los casos en los que no se disponía de datos suficientes para determinar un valor del coeficiente de paso, se han estimado teniendo en cuenta tanto datos bibliográficos y datos de proyectos similares, como las características de los materiales.

Adicionalmente, se tienen los siguientes valores recomendados en la nota de servicio 3/2012, "Recomendaciones sobre la Campaña Geotécnica en los Proyectos de la Dirección General de Carreteras".

Tabla 13. Coeficientes de paso recomendados por la N.S. 3/2012

| Parámetro | Valor por defecto | Descripción |
|------------------------------|-------------------|----------------------------------------------------------------------|
| C _P ^P | 1,20 | Coeficiente de paso para construcción de pedraplenes |
| C _{pr} ^V | 1,20 | Coeficiente de paso de materiales tipo suelo con destino a vertedero |
| C _{ps} ^V | 1,30 | Coeficiente de paso de materiales tipo roca con destino a vertedero |

En base a todo lo anterior, los valores de los coeficientes de paso propuestos para la realización del "Estudio de Movimiento de Tierras" son los siguientes:

Tabla 14. Coeficientes paso propuestos

| | UNIDAD | EXCAVABILIDAD | REUTILIZACIÓN | COEF.PASO A RELLENO | COEF.PASO A VERTEDERO |
|--------------------|--------------------------------------------|---------------------|------------------------|------------------------|-----------------------------|
| SUELOS MARG. | Suelos de alteración, excepto ganito | Medios mecánicos | Vertedero | - | 1,20 |
| SUELO TOLERABLE | Granito G. M. V | Medios mecánicos | Explanada tolerable | 1,05 | 1,20 |
| TODO UNO | ROCAS G. M. IV | Ripable | Todo-uno | 1,10 | 1,30 |
| PEDRAPLÉN | ROCAS G. M. III- II | Voladura | Pedraplén | 1,20 | 1,30 |







4.- VOLÚMENES NECESARIOS Y DISPONIBLES

A continuación, se indica un resumen de los volúmenes de materiales térreos y/o rocosos necesarios y disponibles en la obra.

4.1. VOLÚMENES NECESARIOS

Según el desglose del movimiento de tierras existente, los volúmenes de material necesario (en m³) tras aplicar los coeficientes de paso son, aproximadamente, los siguientes:

Tabla 15. Volúmenes disponibles de distintos tipos de material a partir de las excavaciones del trazado

| MATERIAL | Vol. Ud. Desmonte (m³) |
|----------------|------------------------------|
| Tierra Vegetal | 23.163,65 |
| Marginal | 84.080,39 |
| Todo uno | 24.709,90 |
| Pedraplén | 15.076,93 |

Las **necesidades de material** establecidas según los tipos de relleno son las siguientes:

Tabla 16. Volúmenes de materiales para la formación de capas de relleno

| MATERIAL | Vol. en Ud. Terraplén (m³) |
|------------------------------------|-------------------------------|
| Terraplén | 27.446,81 |
| Pedraplén | 6.683,18 |
| Suelo tolerable (explanada) | 9.963,03 |
| Suelo adecuado (explanada caminos) | 3.983,60 |
| Suelo estabilizado 2 (explanada) | 4.100,88 |

Las **necesidades de áridos** establecidas para la formación del firme son las siguientes:

Tabla 17. Volúmenes de necesidades de áridos

| MATERIAL | Volumen (m³) |
|-------------------------------|-----------------|
| Zahorras | 10.532 |
| Áridos de la capa de rodadura | 2.232 |

4.2. CONCLUSIONES

A continuación se exponen las principales conclusiones de lo expuesto anteriormente:

- Los materiales necesarios para la formación de los rellenos procederán de la excavación de rocas de GM IV (material tipo Todo Uno) y GM II-III (material tipo Pedraplén) de la traza.
- Los materiales para la formación de las distintas explanadas procederán de préstamos en el caso de los suelos estabilizados tipo 2; de canteras próximas inventariadas como la cantera **Richinol** o la cantera **Prebetong-Furelos** en el caso de los suelos adecuados; y de la propia excavación de los niveles más sanos y profundos del material GM V en el caso de los suelos tolerables.
- La idoneidad del material para su uso como suelo estabilizado con cemento, queda comprobada con los ensayos de la reactividad potencial con los álcalis aportados en el apéndice 3.5.
- Las zahorras artificiales para formar las capas del firme deberán utilizarse los materiales de las explotaciones próximas a la obra, cantera **Richinol** o la cantera **Prebetong-Furelos**, a una distancia similar de la traza.
- Los áridos a utilizar para formar la capa de rodadura procederá de la cantera denominada **Portodemouros**, a unos 37 km de la traza. Este extremo falta por confirmar, realizar ensayos de contraste.

5.- PROCESO DE CÁLCULO

Para el cálculo del movimiento de tierras, elaboración de los diagramas de masa por materiales y cálculo de las distancias medias de transporte se han utilizado los siguientes programas y aplicaciones informáticas comerciales:

• La medición de los perfiles transversales se realiza con el software ISPOL, de Buhodra, S.A. bajo entorno Windows.







 El tratamiento de los ficheros ASCII de resultados obtenidos con la aplicación de trazado se realiza con el auxilio de la hoja de cálculo Excel de Microsoft Corporation para entorno Windows.

El proceso de importación de ficheros entre el programa de trazado y la hoja de cálculo asegura la identidad de los datos empleados por ambas aplicaciones. En el apéndice 1 se muestran los datos de partida obtenidos con la hoja de cálculo una vez procesadas las mediciones obtenidas con el programa de trazado.

Las operaciones llevadas a cabo con los datos en la hoja de cálculo no responden a ninguna aplicación programada, motivo por el que se especifica en los párrafos siguientes el tratamiento que se da a cada dato (sumas, productos, cocientes, etc.).

El diagrama de masas, que se incluye en el apéndice 3, se ha realizado siguiendo las etapas que se detallan a continuación:

 Obtención de las mediciones de los perfiles transversales teniendo en cuenta el espesor de los diferentes materiales definidos en los desmontes y los datos de los perfiles procedentes de la cartografía.

Los listados correspondientes a esta medición se incluyen como mediciones auxiliares en el documento "Presupuesto", y en ellos figura el P.K. del perfil, el área de los distintos materiales medidos, el volumen parcial entre perfiles y el volumen total, tanto para el tronco como para el resto de los ejes medidos.

- Las mediciones de tierras se efectuaron con criterios de excavabilidad y aprovechamiento definidas en el apartado Desmontes del Anejo nº 7 "Estudio Geotécnico del Corredor".
- Estudio de itinerarios para el transporte de las tierras: A pesar de la cercanía del vertedero propuesto a la traza, se ha estimado oportuno considerar incremento de distancia para vertedero. Los distintos ejes de reposición de caminos longitudinales y paralelos han sido asignados al PK de la traza con fácil acceso desde estos ejes. En el caso de que los ejes que aportaban tierras se encontraran a cierta distancia del eje troncal se habría incluido esta distancia en el cálculo de las diversas distancias de transporte.
- Compensación transversal y longitudinal de los materiales según su aptitud:

Para establecer la posible compensación transversal y longitudinal de las tierras se han tenido en cuenta los siguientes condicionantes:

- Se efectúa inicialmente la compensación transversal utilizando los materiales.
 Una vez agotados los materiales disponibles en cada PK, se procede a utilizar
 el material disponible de desmontes cercanos.
- 2. Para los materiales inadecuados obtenidos de la excavación, se efectúan los respectivos movimientos primeramente utilizando los vertederos existentes junto a la traza y que dispongan de capacidad suficiente.
- Las distancias de transporte a vertedero incluyen los incrementos estimados entre tramos al considerarse que el movimiento se efectuará por caminos y carreteras locales.
- 4. Los volúmenes resultantes de material a vertedero se encuentran ajustados a sus respectivos coeficientes de paso.

Por último, señalar que se ha previsto utilizar como vertedero uno de los propuestos en el Estudio Informativo dada su cercanía a la traza. Se trata de la cercana cantera Richinol, cuya capacidad de almacenamiento es suficiente para albergar los 119.337 m³ de material destinado a vertedero.









| VERTEDERO № 137 | COOF | RDENADAS | |
|--------------------------------|---------------------------|-----------------|--|
| CANTERA ACTIVA | UTM X: 580.700 | UTM Y: 4749.250 | |
| DISTANCIA LINEAL AL TRAZADO | 540 M | | |
| NÚCLEOS DE POBLACIÓN | 2788M AL NÚCLEO DE MELLAC | | |
| DOCUMENTACIÓN GRÁFICA | OTOFOFTO ESCALA 1:6500 | | |
| VEGETACIÓN | 70NIA DE | PASTIZALES | |

| AGUAS SUPERFICIALES | 68M AL RÍO FURELOS |
|---------------------|---------------------------|
| ESPACIOS NATURALES | 0M AL LIC SERRA DO CAREON |
| RECURSO EXPLOTADO | ANFIBOLITA |

6.- DISTANCIAS MEDIAS DE TRANSPORTE

Se han calculado las distancias medias de transporte de los materiales destinados a vertedero, ya que los materiales interiores a la traza no tendrán sobrecoste por distancia recorrida.

En el apéndice 4 se indica la distancia de transporte obtenida a vertedero, que es:

Material sobrante4.659 m

Las partidas de tierras de la Base de Precios de la DGC incluyen una distancia de transporte de hasta 5 km (para utilización y vertedero). No obstante, se estima oportuno incluir en el presupuesto una partida para suplemento de transporte de hasta 5 km que permita disponer de un precio de transporte adicional ante posibles eventualidades que puedan surgir durante las obras.

7.- RESUMEN DEL MOVIMIENTO DE TIERRAS

A continuación, se muestra un cuadro resumen del cálculo de movimiento de tierras realizado.







| DISPONIBILIDAD DE MATERIALES | | | | | | | | |
|------------------------------|------------|--------------------|-------|---------------------|--|--|--|--|
| MATERIAL | Vol. Ud. | | Paso | Vol. en Ud. Relieno | | | | |
| MATERIAL | Desmonte | Rellenos Vertedero | | Voi. en ou. Relieno | | | | |
| Tierra Vegetal | 23.163,650 | 1,000 | 1,000 | 23.163,65 | | | | |
| Marginal | 84.080,391 | | 1,200 | | | | | |
| Todo uno | 24.709,899 | 1,100 | 1,300 | 27.180,89 | | | | |
| Pedraplén | 15.076,930 | 1,200 | 1,300 | 18.092,32 | | | | |
| | 147.030,87 | | | 68.436,86 | | | | |

DESTINA DE LOS MATERIALES

| MARGINAL | | | | |
|--------------------------|----------------|--------------|------------|-------------|
| concepto | disponible (3) | empleado (3) | Coef. Paso | Resultado |
| Excavaciones en la traza | 84.080,39 | | | |
| Vertedero | | -84.080,39 | 1,20 | -100.896,47 |
| totales | 84.080,39 | -84.080,39 | | 0,00 |

| TODO UNO | | | | |
|--------------------------|----------------|--------------|------------|------------|
| concepto | disponible (3) | empleado (3) | Coef. Paso | Resultado |
| Excavaciones en la traza | 24.709,90 | | | |
| Terraplén | | -24.709,90 | 1,10 | -27.180,89 |
| Vertedero | | 0,00 | 1,30 | 0,00 |
| totales | 24.709,90 | -24.709,90 | | 0,00 |

| PEDRAPLÉN | | | | | | | |
|--------------------------|----------------|--------------|------------|------------|--|--|--|
| concepto | disponible (3) | empleado (3) | Coef. Paso | Resultado | | | |
| Excavaciones en la traza | 15.076,93 | | | | | | |
| Terraplén | | -221,60 | 1,20 | -265,92 | | | |
| Pedraplén | | -5.569,32 | 1,20 | -6.683,18 | | | |
| Vertedero | | -9.286,01 | 1,30 | -12.071,82 | | | |
| totales | 15.076,93 | -15.076,93 | | 0,00 | | | |

- (1) UNIDADES DE RELLENO (2) UNIDADES DE VERTEDERO
- (3) UNIDADES DE VERTEDERO (3) UNIDADES DE DESMONTE

| NECESIDAD DE MATERIALES | | | | | | |
|----------------------------------------------------|---------------------|--|--|--|--|--|
| | | | | | | |
| MATERIAL | Vol. en Ud. Relleno | | | | | |
| Tierra Vegetal (taludes viales) | 7.554,46 | | | | | |
| Tierra Vegetal (otras superficies, según anejo 16) | 9.240,00 | | | | | |
| Terraplén | 27.446,81 | | | | | |
| Pedraplén | 6.683,18 | | | | | |
| Suelo Estabilizado 2 (explanada) | 4.100,88 | | | | | |
| Suelo Tolerable (explanada) | 9.963,03 | | | | | |
| Suelo Adecuado (explanada caminos) | 3.983,60 | | | | | |
| | 68.971,96 | | | | | |

| PEDRAPLÉN | | | |
|-------------------------|----------------|---------------|---------------|
| concepto | disponible (1) | necesario (1) | Resultado (2) |
| Pedraplén | | -6.683,18 | |
| De la traza (pedraplén) | 6.683,18 | | |
| totales | 6.683,18 | -6.683,18 | 0,00 |

| SUELO TOLERABLE | | | | |
|-----------------------------|---------|----------------|---------------|---------------|
| concepto | | disponible (1) | necesario (1) | Resultado (2) |
| Suelo Tolerable (explanada) | | | -9.963,03 | |
| De Cantera | | 9.963,03 | | |
| | totales | 9.963,03 | -9.963,03 | 0,00 |

| SUELO ADECUADO | | | |
|----------------------------|----------------|---------------|---------------|
| concepto | disponible (1) | necesario (1) | Resultado (2) |
| Suelo Adecuado (explanada) | | -3.983,60 | |
| De Cantera | 3.983,60 | | |
| totales | 3.983,60 | -3.983,60 | 0,00 |

| SUELO ESTABILIZADO 2 | | | |
|----------------------------------|----------------|---------------|---------------|
| concepto | disponible (1) | necesario (1) | Resultado (2) |
| Suelo Estabilizado 2 (explanada) | | 4.100,88 | |
| De Cantera | -4.100,88 | | |
| totale | s -4.100,88 | 4.100,88 | 0,00 |

NECESIDAD DE VERTEDEROS MATERIAL Vol. Ud. Excavación coef. Paso Vol. Ud. Vertedero Suelo marginal 84.080,39 1,20 100.896,47 Todo uno 0,00 1,30 0,00 Pedraplén 9.286,01 1,30 12.071,82 Tierra Vegetal 6.369,19 1,00 6.369,19 totales 119.337,48

| NECESIDAD DE MATERIALES DE PRÉSTAMO O CANTERA | | | | | | |
|-----------------------------------------------|------------|------------|-----------|--|--|--|
| Préstamos y Canteras | | | | | | |
| concepto | disponible | necesario | Resultado | | | |
| Suelo Tolerable | | -9.963,03 | 9.963,03 | | | |
| Suelo Adecuado | | -3.983,60 | 3.983,60 | | | |
| Suelo Estabilizado 2 | | -4.100,88 | 4.100,88 | | | |
| totales | 0,00 | -18.047,51 | 18.047,51 | | | |

| HERRA VEGETAL | | | | | | |
|--------------------------------------------|------------|------------|-----------|--|--|--|
| | | | | | | |
| Tierra Vegetal | | | | | | |
| concepto | disponible | empleado | Resultado | | | |
| Excavaciones en la traza de tierra vegetal | 23.163,65 | | · | | | |
| Restauración ambiental de superficies | | -16.794,46 | | | | |
| Vertedero | | -6.369,19 | | | | |
| totales | 23.163,65 | -23.163,65 | 0,00 | | | |

De lo expuesto en el cuadro resumen se desprende que, las necesidades de terraplén se pueden cubrir con la excavación en roca (todo uno y pedraplén).

En cuanto a los materiales para la formación de la explanada, procederán de préstamos o canteras:

- 3.983,60 m³ de suelo adecuado.
- 9.963,03 m³ de suelo tolerable de préstamos.
- 4.100,88 m³ para suelos estabilizados (SEST-2).

Por lo que se refiere a excedentes de material citados, el resultado del cálculo es que el volumen total de **material a vertedero** es de **119.337,48 m³**, procedente del excedente del material marginal, pedraplén y tierra vegetal excavados.

La cantidad sobrante a vertedero de la **tierra vegetal** obtenida de las obras tras emplear los volúmenes necesarios en la restauración paisajística es de **6.369,19 m**³.







APÉNDICES

PROYECTO DE CONSTRUCCIÓN







APÉNDICE 1. DATOS DE PARTIDA







TRONCO







| | De | esmonte RO | CA | Desm | onte TODO | -UNO | Desmont | e SUELO M | ARGINAL | Explanad | la SUELO TO | DLERABLE | Explanad | a SUELO ES | STABIL T2 | | TERRAPLEN | | | PEDRAPLEN | ı | TIE | RRA VEGET | AL |
|----------------|------|-----------------|--------------|------|-----------------|--------------|---------|-----------------|--------------|----------|-----------------|--------------|----------|-----------------|--------------|-------|-----------------|--------------|------|-----------------|--------------|--------------|-----------------|--------------|
| | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. |
| 0+000 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 6,60 | 0 | 0 | 10,29 | 0 | 0 | 4,24 | 0 | 0 | 0,25 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 6,72 | 0 | 0 |
| 0+020 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 4,88 | 115 | 115 | 10,29 | 206 | 206 | 4,24 | 85 | 85 | 0,20 | 4 | 4 | 0,00 | 0 | 0 | 6,58 | 133 | 133 |
| 0+040 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 19,31 | 242 | 357 | 10,29 | 206 | 412 | 4,24 | 85 | 170 | 0,05 | 2 | 7 | 0,00 | 0 | 0 | 6,53 | 131 | 264 |
| 0+060 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 26,09 | 454 | 811 | 10,29 | 206 | 617 | 4,24 | 85 | 254 | 0,02 | 1 | 8 | 0,00 | 0 | 0 | 6,79 | 133 | 397 |
| 0+080 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 26,86 | 529 | 1.340 | 10,29 | 206 | 823 | 4,24 | 85 | 339 | 0,03 | 1 | 8 | 0,00 | 0 | 0 | 6,80 | 136 | 533 |
| 0+100 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 23,73 | 506 | 1.846 | 10,29 | 206 | 1.029 | 4,24 | 85 | 424 | 0,13 | 2 | 10 | 0,00 | 0 | 0 | 6,74 | 135 | 669 |
| 0+120 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 24,38 | 481 | 2.327 | 10,29 | 206 | 1.235 | 4,24 | 85 | 509 | 0,13 | 3 | 12 | 0,00 | 0 | 0 | 6,75 | 135 | 804 |
| 0+136 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 25,22 | 397 | 2.724 | 10,29 | 165 | 1.400 | 4,24 | 68 | 577 | 0,14 | 2 | 14 | 0,00 | 0 | 0 | 6,79 | 108 | 912 |
| 0+140 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 25,78 | 102 | 2.826 | 10,29 | 41 | 1.441 | 4,24 | 17 | 594 | 0,14 | 1 | 15 | 0,00 | 0 | 0 | 6,81 | 27 | 939 |
| 0+150 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 26,57 | 262 | 3.087 | 10,29 | 103 | 1.543 | 4,24 | 42 | 636 | 0,03 | 1 | 16 | 0,00 | 0 | 0 | 6,83 | 68 | 1.007 |
| 0+160 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 25,41 | 260 | 3.347 | 10,52 | 104 | 1.647 | 4,24 | 42 | 678 | 0,12 | 1 | 17 | 0,00 | 0 | 0 | 6,92 | 69 | 1.076 |
| 0+180 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 21,06 | 465 | 3.812 | 0,00 | 105 | 1.753 | 0,00 | 42 | 721 | 14,44 | 146 | 162 | 0,00 | 0 | 0 | 6,93 | 138 | 1.214 |
| 0+200 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 16,43 | 375 | 4.187 | 0,00 | 0 | 1.753 | 0,00 | 0 | 721 | 14,77 | 292 | 454 | 0,00 | 0 | 0 | 6,93 | 139 | 1.353 |
| 0+220 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 15,14 | 316 | 4.503 | 0,00 | 0 | 1.753 | 0,00 | 0 | 721 | 14,92 | 297 | 751 | 0,00 | 0 | 0 | 6,96 | 139 | 1.492 |
| 0+240 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 13,48 | 286 | 4.789 | 0,00 | 0 | 1.753 | 0,00 | 0 | 721 | 15,16 | 301 | 1.052 | 0,00 | 0 | 0 | 7,18 | 141 | 1.633 |
| 0+260 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 17,77 | 312 | 5.101 | 0,00 | 0 | 1.753 | 0,00 | 0 | 721 | 14,15 | 293 | 1.345 | 0,00 | 0 | 0 | 7,00 | 142 | 1.775 |
| 0+270 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 10,91 | 143 | 5.245 | 0,00 | 0 | 1.753 | 0,00 | 0 | 721 | 15,29 | 147 | 1.492 | 0,00 | 0 | 0 | 7,55 | 73 | 1.848 |
| 0+280 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 7,99 | 95 | 5.339 | 0,00 | 0 | 1.753 | 0,00 | 0 | 721 | 15,20 | 152 | 1.645 | 0,00 | 0 | 0 | 6,54 | 70 | 1.918 |
| 0+300 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 8,93 | 169 | 5.508 | 0,00 | 0 | 1.753 | 0,00 | 0 | 721 | 15,14 | 303 | 1.948 | 0,00 | 0 | 0 | 6,48 | 130 | 2.048 |
| 0+320 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 12,24 | 212 | 5.720 | 0,00 | 0 | 1.753 | 0,00 | 0 | 721 | 14,46 | 296 | 2.244 | 0,00 | 0 | 0 | 6,30 | 128 | 2.176 |
| 0+340 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 16,51 | 288 | 6.008 | 0,00 | 0 | 1.753 | 0,00 | 0 | 721 | 14,60 | 291 | 2.535 | 0,00 | 0 | 0 | 6,55 | 128 | 2.305 |
| 0+360 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 18,04 | 345 | 6.353 | 10,37 | 104 | 1.856 | 4,18 | 42 | 763 | 0,00 | 146 | 2.681 | 0,00 | 0 | 0 | 6,46 | 130 | 2.435 |
| 0+380 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 19,55 | 376 | 6.729 | 10,51 | 209 | 2.065 | 4,24 | 84 | 847 | 0,05 | 1 | 2.681 | 0,00 | 0 | 0 | 6,73 | 132 | 2.567 |
| 0+400 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 20,75 | 403 | 7.132 | 10,49 | 210 | 2.275 | 4,23 | 85 | 932 | 0,01 | 1 | 2.682 | 0,00 | 0 | 0 | 6,82 | 135 | 2.702 |
| 0+420 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 26,83 | 476 | 7.608 | 10,44 | 209 | 2.484 | 4,22 | 84 | 1.016 | 0,00 | 0 | 2.682 | 0,00 | 0 | 0 | 6,98 | 138 | 2.840 |
| 0+440 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 28,39 | 552 | 8.160 | 10,43 | 209 | 2.693 | 4,21 | 84 | 1.100 | 0,00 | 0 | 2.682 | 0,00 | 0 | 0 | 7,08 | 141 | 2.981 |
| 0+460 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 27,07 | 555 | 8.714 | 10,41 | 208 | 2.901 | 4,21 | 84 | 1.184 | 0,00 | 0 | 2.682 | 0,00 | 0 | 0 | 6,94 | 140 | 3.121 |
| 0+480 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 29,01 | 561 | 9.275 | 10,40 | 208 | 3.109 | 4,21 | 84 | 1.268 | 0,00 | 0 | 2.682 | 0,00 | 0 | 0 | 7,02 | 140 | 3.260 |
| 0+500 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 29,57 | 586 | 9.861 | 10,40 | 208 | 3.317 | 4,21 | 84 | 1.353 | 0,00 | 0 | 2.682 | 0,00 | 0 | 0 | 7,03 | 140 | 3.401 |
| 0+520 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 27,11 | 567 | 10.428 | 10,40 | 208 | 3.525 | 4,21 | 84 | 1.437 | 0,00 | 0 | 2.682 | 0,00 | 0 | 0 | 6,94 | 140 | 3.541 |
| 0+540 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 22,55 | 497 | 10.924 | 10,40 | 208 | 3.733 | 4,21 | 84 | 1.521 | 0,00 | 0 | 2.682 | 0,00 | 0 | 0 | 6,75 | 137 | 3.678 |
| 0+560 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 19,87 | 424 | 11.348 | 10,40 | 208 | 3.941 | 4,21 | 84 | 1.605 | 0,05 | 0 | 2.682 | 0,00 | 0 | 0 | 6,71 | 135 | 3.812 |
| 0+580 0+600 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 18,30 | 382 | 11.730 | 10,40 | 208 | 4.149 | 4,21 | 84 84 | 1.689 | 0,04 | 1 | 2.683 | 0,00 | 0 | 0 | 6,66 6,67 | 134 | 3.946 |
| | 0,00 | | | 0,00 | | | 20,47 | | 12.118 | 10,40 | | 4.357 | 4,21 | | 1.773 | 0,01 | 0 | | 0,00 | 0 | | | 133 | 4.079 |
| 0+620 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 21,37 | 418 | 12.536 | 10,40 | 208 | 4.565 | 4,21 | 84 | 1.857 | 0,01 | 0 | 2.684 | 0,00 | 0 | 0 | 6,69 | 134 | 4.213 |





| | De | smonte RO | CA | Desm | onte TODO | -UNO | Desmont | e SUELO_M | ARGINAL | Explanad | la SUELO_TO | DLERABLE | Explanad | a SUELO_ES | STABIL_T2 | | TERRAPLEN | | | PEDRAPLEN | ı | TIE | RRA VEGET | AL |
|------------------|-------|-----------------|--------------|-------|-----------------|--------------|---------|-----------------|--------------|----------|-----------------|--------------|----------|-----------------|--------------|-------|-----------------|--------------|-------|-----------------|--------------|-------|-----------------|--------------|
| | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. |
| +640 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 16,98 | 383 | 12.920 | 0,00 | 104 | 4.669 | 0,00 | 42 | 1.899 | 14,72 | 147 | 2.831 | 0,00 | 0 | 0 | 6,54 | 132 | 4.345 |
| +658 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 15,30 | 291 | 13.210 | 0,00 | 0 | 4.669 | 0,00 | 0 | 1.899 | 14,74 | 265 | 3.096 | 0,00 | 0 | 0 | 6,52 | 118 | 4.462 |
| +660 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 13,66 | 29 | 13.239 | 0,00 | 0 | 4.669 | 0,00 | 0 | 1.899 | 14,35 | 29 | 3.125 | 0,00 | 0 | 0 | 5,93 | 12 | 4.475 |
| +680 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 11,35 | 250 | 13.489 | 0,00 | 0 | 4.669 | 0,00 | 0 | 1.899 | 13,75 | 281 | 3.406 | 0,00 | 0 | 0 | 5,64 | 116 | 4.591 |
| +700 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 10,41 | 218 | 13.707 | 0,00 | 0 | 4.669 | 0,00 | 0 | 1.899 | 13,66 | 274 | 3.680 | 0,00 | 0 | 0 | 5,51 | 112 | 4.702 |
| +720 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 10,92 | 213 | 13.920 | 0,00 | 0 | 4.669 | 0,00 | 0 | 1.899 | 13,55 | 272 | 3.952 | 0,00 | 0 | 0 | 5,46 | 110 | 4.812 |
| - 740 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 13,64 | 246 | 14.166 | 0,00 | 0 | 4.669 | 0,00 | 0 | 1.899 | 14,28 | 278 | 4.231 | 0,00 | 0 | 0 | 5,79 | 112 | 4.924 |
| +760 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 14,57 | 282 | 14.448 | 9,79 | 98 | 4.767 | 4,20 | 42 | 1.941 | 0,21 | 145 | 4.376 | 0,00 | 0 | 0 | 5,86 | 116 | 5.041 |
| +780 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 22,10 | 367 | 14.814 | 9,79 | 196 | 4.963 | 4,20 | 84 | 2.025 | 0,01 | 2 | 4.378 | 0,00 | 0 | 0 | 6,17 | 120 | 5.161 |
| +800 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 31,40 | 535 | 15.349 | 9,79 | 196 | 5.159 | 4,20 | 84 | 2.109 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 0 | 6,53 | 127 | 5.288 |
| +820 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 36,57 | 680 | 16.029 | 9,79 | 196 | 5.354 | 4,20 | 84 | 2.193 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 0 | 6,83 | 134 | 5.422 |
| +840 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 48,94 | 855 | 16.884 | 9,79 | 196 | 5.550 | 4,20 | 84 | 2.277 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 0 | 7,36 | 142 | 5.564 |
| +860 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 60,10 | 1.090 | 17.974 | 9,79 | 196 | 5.746 | 4,20 | 84 | 2.361 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 0 | 7,86 | 152 | 5.716 |
| +880 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 86,43 | 1.465 | 19.440 | 9,79 | 196 | 5.942 | 4,20 | 84 | 2.444 | 0,00 | 0 | 4.378 | 13,99 | 140 | 140 | 8,32 | 162 | 5.878 |
| +900 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 98,33 | 1.848 | 21.287 | 9,79 | 196 | 6.138 | 4,20 | 84 | 2.528 | 0,00 | 0 | 4.378 | 13,99 | 280 | 420 | 8,76 | 171 | 6.048 |
| +920 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 111,21 | 2.095 | 23.383 | 9,79 | 196 | 6.333 | 4,20 | 84 | 2.612 | 0,00 | 0 | 4.378 | 13,99 | 280 | 700 | 9,23 | 180 | 6.228 |
| +940 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 126,36 | 2.376 | 25.758 | 9,79 | 196 | 6.529 | 4,20 | 84 | 2.696 | 0,00 | 0 | 4.378 | 13,99 | 280 | 979 | 9,73 | 190 | 6.418 |
| +960 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 141,57 | 2.679 | 28.438 | 9,79 | 196 | 6.725 | 4,20 | 84 | 2.780 | 0,00 | 0 | 4.378 | 13,99 | 280 | 1.259 | 10,20 | 199 | 6.617 |
| +980 | 0,00 | 0 | 0 | 0,00 | 0 | 0 | 139,10 | 2.807 | 31.244 | 0,00 | 98 | 6.823 | 0,00 | 42 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 13,99 | 280 | 1.539 | 10,56 | 208 | 6.825 |
| +000 | 0,00 | 0 | 0 | 15,05 | 150 | 150 | 135,49 | 2.744 | 33.989 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 13,99 | 280 | 1.819 | 10,92 | 215 | 7.039 |
| +000 | 0,00 | 0 | 0 | 15,06 | 0 | 151 | 135,50 | 1 | 33.990 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 13,99 | 0 | 1.819 | 10,92 | 0 | 7.039 |
| +020 | 0,00 | 0 | 0 | 32,42 | 475 | 625 | 136,44 | 2.719 | 36.709 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 13,99 | 280 | 2.099 | 11,43 | 223 | 7.263 |
| ⊦ 040 | 0,00 | 0 | 0 | 46,06 | 785 | 1.410 | 131,79 | 2.682 | 39.392 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 13,99 | 280 | 2.378 | 11,72 | 231 | 7.494 |
| +050 | 6,11 | 31 | 31 | 21,61 | 338 | 1.749 | 148,56 | 1.402 | 40.793 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 70 | 2.448 | 12,12 | 119 | 7.614 |
| +060 | 27,44 | 168 | 198 | 16,06 | 188 | 1.937 | 151,24 | 1.499 | 42.292 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 2.448 | 12,59 | 124 | 7.737 |
| 80,000 | 42,74 | 702 | 900 | 28,40 | 445 | 2.382 | 149,10 | 3.003 | 45.296 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 2.448 | 13,16 | 258 | 7.995 |
| +100 | 59,22 | 1.020 | 1.920 | 40,99 | 694 | 3.075 | 137,23 | 2.863 | 48.159 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 2.448 | 13,55 | 267 | 8.262 |
| -120 | 74,88 | 1.341 | 3.261 | 35,19 | 762 | 3.837 | 142,55 | 2.798 | 50.957 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 2.448 | 13,97 | 275 | 8.537 |
| -140 | 75,73 | 1.506 | 4.767 | 50,16 | 854 | 4.691 | 127,72 | 2.703 | 53.660 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 2.448 | 13,97 | 279 | 8.816 |
| -160 | 76,45 | 1.522 | 6.288 | 46,31 | 965 | 5.656 | 113,92 | 2.416 | 56.076 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 2.448 | 13,50 | 275 | 9.091 |
| ⊦ 180 | 71,56 | 1.480 | 7.769 | 32,89 | 792 | 6.448 | 105,30 | 2.192 | 58.268 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 2.448 | 12,88 | 264 | 9.355 |
| +200 | 80,61 | 1.522 | 9.290 | 33,93 | 668 | 7.116 | 75,87 | 1.812 | 60.080 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 2.448 | 12,33 | 252 | 9.607 |
| +220 | 68,03 | 1.486 | 10.777 | 39,80 | 737 | 7.853 | 63,04 | 1.389 | 61.469 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 2.448 | 11,88 | 242 | 9.849 |
| +240 | 52,56 | 1.206 | 11.983 | 46,03 | 858 | 8.711 | 48,69 | 1.117 | 62.586 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 2.448 | 11,27 | 232 | 10.081 |
| 60,000 | 38,36 | 909 | 12.892 | 54,96 | 1.010 | 9.721 | 42,31 | 910 | 63.496 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 2.448 | 10,90 | 222 | 10.302 |
| -280 | 20,44 | 588 | 13.480 | 64,37 | 1.193 | 10.914 | 25,41 | 677 | 64.174 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 0,00 | 0 | 2.448 | 10,21 | 211 | 10.513 |







| | De | smonte RO | CA | Desm | onte TODO | -UNO | Desmont | e SUELO_M | ARGINAL | Explanad | a SUELO_TO | DLERABLE | Explanad | a SUELO_ES | TABIL_T2 | | TERRAPLEN | | | PEDRAPLEN | | TIE | RRA VEGET | AL |
|-----------|-------|-----------------|--------------|-------|-----------------|--------------|---------|-----------------|--------------|----------|-----------------|--------------|----------|-----------------|--------------|-------|-----------------|--------------|-------|-----------------|--------------|-------|-----------------|--------------|
| | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. | Área | Vol. Parcial | Vol Acum. |
| 1+290 | 20,74 | 206 | 13.686 | 69,68 | 670 | 11.585 | 22,98 | 242 | 64.416 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 14,43 | 72 | 2.520 | 9,89 | 101 | 10.614 |
| 1+300 | 11,00 | 159 | 13.844 | 75,81 | 727 | 12.312 | 23,42 | 232 | 64.648 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 14,43 | 144 | 2.665 | 9,79 | 98 | 10.712 |
| 1+320,000 | 0,22 | 112 | 13.956 | 77,30 | 1.531 | 13.843 | 27,30 | 507 | 65.155 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 14,43 | 289 | 2.953 | 9,46 | 193 | 10.905 |
| 1+340 | 0,00 | 2 | 13.959 | 56,51 | 1.338 | 15.181 | 42,98 | 703 | 65.858 | 0,00 | 0 | 6.823 | 0,00 | 0 | 2.822 | 0,00 | 0 | 4.378 | 14,43 | 289 | 3.242 | 9,28 | 187 | 11.092 |
| 1+360 | 0,00 | 0 | 13.959 | 0,00 | 565 | 15.746 | 88,76 | 1.317 | 67.175 | 10,10 | 101 | 6.924 | 4,33 | 43 | 2.865 | 0,00 | 0 | 4.378 | 14,43 | 289 | 3.530 | 8,45 | 177 | 11.269 |
| 1+380,000 | 0,00 | 0 | 13.959 | 0,00 | 0 | 15.746 | 42,89 | 1.317 | 68.491 | 10,10 | 202 | 7.126 | 4,33 | 87 | 2.952 | 0,00 | 0 | 4.378 | 14,43 | 289 | 3.819 | 6,74 | 152 | 11.421 |
| 1+400 | 0,00 | 0 | 13.959 | 0,00 | 0 | 15.746 | 0,61 | 435 | 68.926 | 0,00 | 101 | 7.227 | 0,00 | 43 | 2.995 | 23,97 | 240 | 4.618 | 0,00 | 144 | 3.963 | 6,90 | 136 | 11.558 |
| 1+420 | 0,00 | 0 | 13.959 | 0,00 | 0 | 15.746 | 0,00 | 6 | 68.932 | 0,00 | 0 | 7.227 | 0,00 | 0 | 2.995 | 64,73 | 887 | 5.505 | 0,00 | 0 | 3.963 | 9,24 | 161 | 11.719 |
| 1+430 | 0,00 | 0 | 13.959 | 0,00 | 0 | 15.746 | 0,00 | 0 | 68.932 | 0,00 | 0 | 7.227 | 0,00 | 0 | 2.995 | 82,97 | 738 | 6.243 | 0,00 | 0 | 3.963 | 10,19 | 97 | 11.816 |







OTROS EJES





| | | Desmont | te ROCA | | | Desmonte 1 | TODO-UNO | | | Desmonte SUE | LO_MARGINAL | |
|------------------------|--------|----------------------|--------------|-------------------|--------|----------------------|--------------|-------------------|--------------------|----------------------|--------------------|--------------------------|
| PK | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO |
| 0+000,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 1,100 | 1,100 | 1,100 |
| 0+020,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 114,740 | | 114,740 | 115,840 |
| 0+040,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 241,850 | | 241,850 | 357,690 |
| 0+060,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 453,970 | | 453,970 | 811,660 |
| 0+080,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 529,470 | | 529,470 | 1 341,130 |
| 0+100,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 505,840 | | 505,840 | 1 846,970 |
| 0+120,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 481,070 | 6 120,500 | 6 601,570 | 8 448,540 |
| 0+136,010 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 397,020 | | 397,020 | 8 845,560 |
| 0+140,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 101,730 | | 101,730 | 8 947,290 |
| 0+150,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 261,740 | | 261,740 | 9 209,030 |
| 0+160,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 259,930 | | 259,930 | 9 468,960 |
| 0+180,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 464,690 | | 464,690 | 9 933,650 |
| 0+200,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 374,830 | | 374,830 | 10 308,480 |
| 0+220,000 0+240.000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 315,690 286,180 | | 315,690 286,180 | 10 624,170 10 910,350 |
| 0+240,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 312,430 | | 312,430 | 11 222,780 |
| 0+270,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 143,380 | | 143,380 | 11 366,160 |
| 0+280,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 94,520 | 723,400 | 817,920 | 12 184,080 |
| 0+300,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 169,240 | 723,400 | 169,240 | 12 353,320 |
| 0+320,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 211,740 | | 211,740 | 12 565,060 |
| 0+340,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 287,520 | | 287,520 | 12 852,580 |
| 0+360,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 345,460 | | 345,460 | 13 198,040 |
| 0+380,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 375,840 | | 375,840 | 13 573,880 |
| 0+400,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 402,930 | | 402,930 | 13 976,810 |
| 0+420,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 475,800 | | 475,800 | 14 452,610 |
| 0+440,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 552,190 | | 552,190 | 15 004,800 |
| 0+460,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 554,550 | | 554,550 | 15 559,350 |
| 0+480,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 560,800 | | 560,800 | 16 120,150 |
| 0+500,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 585,770 | | 585,770 | 16 705,920 |
| 0+520,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 566,710 | | 566,710 | 17 272,630 |
| 0+540,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 496,520 | | 496,520 | 17 769,150 |
| 0+560,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 424,210 | | 424,210 | 18 193,360 |
| 0+580,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 381,710 | | 381,710 | 18 575,070 |
| 0+600,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 387,660 | | 387,660 | 18 962,730 |
| 0+620,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 418,360 | | 418,360 | 19 381,090 |
| 0+640,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 383,470 | | 383,470 | 19 764,560 |
| 0+658,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 290,540 | | 290,540 | 20 055,100 |
| 0+660,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 28,960 | | 28,960 | 20 084,060 |
| 0+680,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 250,080 | | 250,080 | 20 334,140 |
| 0+700,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 217,510 | | 217,510 | 20 551,650 |
| 0+720,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 213,280 | | 213,280 | 20 764,930 |
| 0+740,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 245,580 | | 245,580 | 21 010,510 |
| 0+760,000 0+780,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 282,030 366,710 | | 282,030 366,710 | 21 292,540 21 659,250 |







| | | Desmon | te ROCA | | | Desmonte 1 | TODO-UNO | | | Desmonte SUE | LO_MARGINAL | |
|-----------|-----------|----------------------|--------------|-------------------|-----------|----------------------|--------------|-------------------|-----------|----------------------|--------------|-------------------|
| PK | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO |
| 0+800,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 535,020 | | 535,020 | 22 194,270 |
| 0+820,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 679,690 | | 679,690 | 22 873,960 |
| 0+840,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 855,110 | | 855,110 | 23 729,070 |
| 0+860,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 1 090,380 | | 1 090,380 | 24 819,450 |
| 0+880,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 1 465,220 | | 1 465,220 | 26 284,670 |
| 0+900,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 1 847,570 | | 1 847,570 | 28 132,240 |
| 0+920,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 2 095,390 | | 2 095,390 | 30 227,630 |
| 0+940,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 2 375,620 | | 2 375,620 | 32 603,250 |
| 0+960,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 2 679,270 | | 2 679,270 | 35 282,520 |
| 0+980,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 2 806,720 | | 2 806,720 | 38 089,240 |
| 0+999,990 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 150,466 | | 150,466 | 150,466 | 2 744,494 | | 2 744,494 | 40 833,734 |
| 1+000,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 0,151 | | 0,151 | 150,616 | 1,359 | | 1,359 | 40 835,094 |
| 1+020,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 474,755 | | 474,755 | 625,372 | 2 719,315 | | 2 719,315 | 43 554,408 |
| 1+040,000 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 784,842 | | 784,842 | 1 410,214 | 2 682,248 | | 2 682,248 | 46 236,656 |
| 1+050,000 | 30,560 | | 30,560 | 30,560 | 338,380 | | 338,380 | 1 748,594 | 1 401,760 | | 1 401,760 | 47 638,416 |
| 1+060,000 | 167,780 | | 167,780 | 198,340 | 188,366 | | 188,366 | 1 936,960 | 1 499,024 | | 1 499,024 | 49 137,440 |
| 1+080,000 | 701,780 | | 701,780 | 900,120 | 444,617 | | 444,617 | 2 381,577 | 3 003,443 | | 3 003,443 | 52 140,883 |
| 1+100,000 | 1 019,520 | | 1 019,520 | 1 919,640 | 693,912 | | 693,912 | 3 075,489 | 2 863,328 | | 2 863,328 | 55 004,211 |
| 1+120,000 | 1 340,940 | | 1 340,940 | 3 260,580 | 761,847 | | 761,847 | 3 837,336 | 2 797,833 | | 2 797,833 | 57 802,044 |
| 1+140,000 | 1 506,090 | | 1 506,090 | 4 766,670 | 853,573 | | 853,573 | 4 690,909 | 2 702,747 | | 2 702,747 | 60 504,791 |
| 1+160,000 | 1 521,800 | | 1 521,800 | 6 288,470 | 964,698 | | 964,698 | 5 655,606 | 2 416,442 | | 2 416,442 | 62 921,234 |
| 1+180,000 | 1 480,130 | | 1 480,130 | 7 768,600 | 791,948 | | 791,948 | 6 447,554 | 2 192,212 | | 2 192,212 | 65 113,446 |
| 1+200,000 | 1 521,740 | | 1 521,740 | 9 290,340 | 668,147 | | 668,147 | 7 115,701 | 1 811,653 | | 1 811,653 | 66 925,099 |
| 1+220,000 | 1 486,370 | | 1 486,370 | 10 776,710 | 737,250 | | 737,250 | 7 852,951 | 1 389,080 | | 1 389,080 | 68 314,179 |
| 1+240,000 | 1 205,850 | | 1 205,850 | 11 982,560 | 858,327 | | 858,327 | 8 711,278 | 1 117,263 | | 1 117,263 | 69 431,442 |
| 1+260,000 | 909,140 | | 909,140 | 12 891,700 | 1 009,897 | | 1 009,897 | 9 721,175 | 909,973 | | 909,973 | 70 341,415 |
| 1+280,000 | 587,950 | | 587,950 | 13 479,650 | 1 193,276 | | 1 193,276 | 10 914,450 | 677,185 | | 677,185 | 71 018,600 |
| 1+290,000 | 205,880 | | 205,880 | 13 685,530 | 670,270 | | 670,270 | 11 584,721 | 241,940 | | 241,940 | 71 260,539 |
| 1+300,000 | 158,700 | | 158,700 | 13 844,230 | 727,479 | | 727,479 | 12 312,200 | 232,001 | | 232,001 | 71 492,540 |
| 1+320,000 | 112,260 | | 112,260 | 13 956,490 | 1 531,156 | | 1 531,156 | 13 843,356 | 507,204 | | 507,204 | 71 999,744 |
| 1+340,000 | 2,240 | | 2,240 | 13 958,730 | 1 338,080 | | 1 338,080 | 15 181,436 | 702,780 | | 702,780 | 72 702,524 |
| 1+360,000 | 0,000 | | 0,000 | 13 958,730 | 565,063 | | 565,063 | 15 746,499 | 1 317,387 | | 1 317,387 | 74 019,911 |
| 1+380,000 | 0,000 | | 0,000 | 13 958,730 | 0,000 | | 0,000 | 15 746,499 | 1 316,520 | | 1 316,520 | 75 336,431 |
| 1+400,000 | 0,000 | | 0,000 | 13 958,730 | 0,000 | | 0,000 | 15 746,499 | 434,980 | | 434,980 | 75 771,411 |
| 1+420,000 | 0,000 | | 0,000 | 13 958,730 | 0,000 | | 0,000 | 15 746,499 | 6,080 | | 6,080 | 75 777,491 |
| 1+430,000 | 0,000 | 1 118,200 | 1 118,200 | 15 076,930 | 0,000 | 8 963,400 | 8 963,400 | 24 709,899 | 0,000 | 8 302,900 | 8 302,900 | 84 080,391 |





| | | Explanada SUE | LO_ADECUADO | | | Explanada S <u>UE</u> | LO_TOLERABLE | | | Explanada S <u>UE</u> | LO_ESTABIL_T2 | |
|-----------|--------|----------------------|--------------|-------------------|---------|-----------------------|--------------|-------------------|--------|-----------------------|---------------|-------------------|
| PK | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO |
| 0+000,000 | 0,000 | 225,600 | 225,600 | 225,600 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+020,000 | 0,000 | | 0,000 | 225,600 | 205,820 | | 205,820 | 205,820 | 84,860 | | 84,860 | 84,860 |
| 0+040,000 | 0,000 | | 0,000 | 225,600 | 205,820 | | 205,820 | 411,640 | 84,860 | | 84,860 | 169,720 |
| 0+060,000 | 0,000 | | 0,000 | 225,600 | 205,820 | | 205,820 | 617,460 | 84,860 | | 84,860 | 254,580 |
| 0+080,000 | 0,000 | | 0,000 | 225,600 | 205,830 | | 205,830 | 823,290 | 84,860 | | 84,860 | 339,440 |
| 0+100,000 | 0,000 | | 0,000 | 225,600 | 205,840 | | 205,840 | 1 029,130 | 84,850 | | 84,850 | 424,290 |
| 0+120,000 | 0,000 | 1 292,700 | 1 292,700 | 1 518,300 | 205,840 | 0,000 | 205,840 | 1 234,970 | 84,850 | 0,000 | 84,850 | 509,140 |
| 0+136,010 | 0,000 | | 0,000 | 1 518,300 | 164,770 | | 164,770 | 1 399,740 | 67,920 | | 67,920 | 577,060 |
| 0+140,000 | 0,000 | | 0,000 | 1 518,300 | 41,060 | | 41,060 | 1 440,800 | 16,930 | | 16,930 | 593,990 |
| 0+150,000 | 0,000 | | 0,000 | 1 518,300 | 102,920 | | 102,920 | 1 543,720 | 42,430 | | 42,430 | 636,420 |
| 0+160,000 | 0,000 | | 0,000 | 1 518,300 | 104,030 | | 104,030 | 1 647,750 | 42,430 | | 42,430 | 678,850 |
| 0+180,000 | 0,000 | | 0,000 | 1 518,300 | 105,150 | | 105,150 | 1 752,900 | 42,430 | | 42,430 | 721,280 |
| 0+200,000 | 0,000 | | 0,000 | 1 518,300 | 0,000 | | 0,000 | 1 752,900 | 0,000 | | 0,000 | 721,280 |
| 0+220,000 | 0,000 | | 0,000 | 1 518,300 | 0,000 | | 0,000 | 1 752,900 | 0,000 | | 0,000 | 721,280 |
| 0+240,000 | 0,000 | | 0,000 | 1 518,300 | 0,000 | | 0,000 | 1 752,900 | 0,000 | | 0,000 | 721,280 |
| 0+260,000 | 0,000 | | 0,000 | 1 518,300 | 0,000 | | 0,000 | 1 752,900 | 0,000 | | 0,000 | 721,280 |
| 0+270,000 | 0,000 | | 0,000 | 1 518,300 | 0,000 | | 0,000 | 1 752,900 | 0,000 | | 0,000 | 721,280 |
| 0+280,000 | 0,000 | 1 964,600 | 1 964,600 | 3 482,900 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 1 752,900 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 721,280 |
| 0+300,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 1 752,900 | 0,000 | | 0,000 | 721,280 |
| 0+320,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 1 752,900 | 0,000 | | 0,000 | 721,280 |
| 0+340,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 1 752,900 | 0,000 | | 0,000 | 721,280 |
| 0+360,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 103,700 | | 103,700 | 1 856,600 | 41,810 | | 41,810 | 763,090 |
| 0+380,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 208,790 | | 208,790 | 2 065,390 | 84,210 | | 84,210 | 847,300 |
| 0+400,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 209,950 | | 209,950 | 2 275,340 | 84,710 | | 84,710 | 932,010 |
| 0+420,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 209,310 | | 209,310 | 2 484,650 | 84,480 | | 84,480 | 1 016,490 |
| 0+440,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 208,700 | | 208,700 | 2 693,350 | 84,300 | | 84,300 | 1 100,790 |
| 0+460,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 208,320 | | 208,320 | 2 901,670 | 84,190 | | 84,190 | 1 184,980 |
| 0+480,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 208,080 | | 208,080 | 3 109,750 | 84,120 | | 84,120 | 1 269,100 |
| 0+500,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 208,040 | | 208,040 | 3 317,790 | 84,110 | | 84,110 | 1 353,210 |
| 0+520,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 208,040 | | 208,040 | 3 525,830 | 84,110 | | 84,110 | 1 437,320 |
| 0+540,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 208,040 | | 208,040 | 3 733,870 | 84,100 | | 84,100 | 1 521,420 |
| 0+560,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 208,040 | | 208,040 | 3 941,910 | 84,100 | | 84,100 | 1 605,520 |
| 0+580,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 208,040 | | 208,040 | 4 149,950 | 84,100 | | 84,100 | 1 689,620 |
| 0+600,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 208,030 | | 208,030 | 4 357,980 | 84,100 | | 84,100 | 1 773,720 |
| 0+620,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 208,030 | | 208,030 | 4 566,010 | 84,110 | | 84,110 | 1 857,830 |
| 0+640,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 104,020 | | 104,020 | 4 670,030 | 42,050 | | 42,050 | 1 899,880 |
| 0+658,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 4 670,030 | 0,000 | | 0,000 | 1 899,880 |
| 0+660,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 4 670,030 | 0,000 | | 0,000 | 1 899,880 |
| 0+680,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 4 670,030 | 0,000 | | 0,000 | 1 899,880 |
| 0+700,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 4 670,030 | 0,000 | | 0,000 | 1 899,880 |
| 0+720,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 4 670,030 | 0,000 | | 0,000 | 1 899,880 |







| | | Explanada SUE | LO_ADECUADO | | | Explanada SUE | LO_TOLERABLE | | | Explanada SUE | LO_ESTABIL_T2 | |
|-----------|--------|----------------------|--------------|-------------------|---------|----------------------|--------------|-------------------|--------|----------------------|---------------|-------------------|
| PK | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO |
| 0+740,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 4 670,030 | 0,000 | | 0,000 | 1 899,880 |
| 0+760,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 97,930 | | 97,930 | 4 767,960 | 41,970 | | 41,970 | 1 941,850 |
| 0+780,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 195,860 | | 195,860 | 4 963,820 | 83,940 | | 83,940 | 2 025,790 |
| 0+800,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 195,860 | | 195,860 | 5 159,680 | 83,940 | | 83,940 | 2 109,730 |
| 0+820,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 195,860 | | 195,860 | 5 355,540 | 83,940 | | 83,940 | 2 193,670 |
| 0+840,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 195,860 | | 195,860 | 5 551,400 | 83,940 | | 83,940 | 2 277,610 |
| 0+860,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 195,860 | | 195,860 | 5 747,260 | 83,940 | | 83,940 | 2 361,550 |
| 0+880,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 195,860 | | 195,860 | 5 943,120 | 83,940 | | 83,940 | 2 445,490 |
| 0+900,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 195,860 | | 195,860 | 6 138,980 | 83,940 | | 83,940 | 2 529,430 |
| 0+920,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 195,860 | | 195,860 | 6 334,840 | 83,940 | | 83,940 | 2 613,370 |
| 0+940,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 195,860 | | 195,860 | 6 530,700 | 83,940 | | 83,940 | 2 697,310 |
| 0+960,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 195,860 | | 195,860 | 6 726,560 | 83,940 | | 83,940 | 2 781,250 |
| 0+980,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 97,930 | | 97,930 | 6 824,490 | 41,970 | | 41,970 | 2 823,220 |
| 0+999,990 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+000,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+020,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+040,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+050,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+060,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+080,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+100,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+120,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+140,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+160,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+180,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+200,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+220,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+240,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+260,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+280,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+290,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+300,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+320,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+340,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 6 824,490 | 0,000 | | 0,000 | 2 823,220 |
| 1+360,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 101,010 | | 101,010 | 6 925,500 | 43,290 | | 43,290 | 2 866,510 |
| 1+380,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 202,020 | | 202,020 | 7 127,520 | 86,580 | | 86,580 | 2 953,090 |
| 1+400,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 101,010 | | 101,010 | 7 228,530 | 43,290 | | 43,290 | 2 996,380 |
| 1+420,000 | 0,000 | | 0,000 | 3 482,900 | 0,000 | | 0,000 | 7 228,530 | 0,000 | | 0,000 | 2 996,380 |
| 1+430,000 | 0,000 | 500,700 | 500,700 | 3 983,600 | 0,000 | 2 734,500 | 2 734,500 | 9 963,030 | 0,000 | 1 104,500 | 1 104,500 | 4 100,880 |



| | TERRAPLEN | | | | | PEDRA | APLEN | | | TIERRA \ | /EGETAL | |
|-----------|-----------|----------------------|--------------|-------------------|--------|----------------------|--------------|-------------------|---------|----------------------|--------------|-------------------|
| PK | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO |
| 0+000,000 | 0,000 | 860,300 | 860,300 | 860,300 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 248,800 | 248,800 | 248,800 |
| 0+020,000 | 4,470 | | 4,470 | 864,770 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 133,030 | | 133,030 | 381,830 |
| 0+040,000 | 2,470 | | 2,470 | 867,240 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 131,060 | | 131,060 | 512,890 |
| 0+060,000 | 0,690 | | 0,690 | 867,930 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 133,180 | | 133,180 | 646,070 |
| 0+080,000 | 0,540 | | 0,540 | 868,470 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 135,950 | | 135,950 | 782,020 |
| 0+100,000 | 1,600 | | 1,600 | 870,070 | 0,000 | | 0,000 | 0,000 | 135,400 | | 135,400 | 917,420 |
| 0+120,000 | 2,540 | 2 466,900 | 2 469,440 | 3 339,510 | 0,000 | 2 719,800 | 2 719,800 | 2 719,800 | 134,920 | 1 286,200 | 1 421,120 | 2 338,540 |
| 0+136,010 | 2,130 | | 2,130 | 3 341,640 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 108,400 | | 108,400 | 2 446,940 |
| 0+140,000 | 0,550 | | 0,550 | 3 342,190 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 27,120 | | 27,120 | 2 474,060 |
| 0+150,000 | 0,820 | | 0,820 | 3 343,010 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 68,210 | | 68,210 | 2 542,270 |
| 0+160,000 | 0,720 | | 0,720 | 3 343,730 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 68,750 | | 68,750 | 2 611,020 |
| 0+180,000 | 145,550 | | 145,550 | 3 489,280 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 138,430 | | 138,430 | 2 749,450 |
| 0+200,000 | 292,070 | | 292,070 | 3 781,350 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 138,610 | | 138,610 | 2 888,060 |
| 0+220,000 | 296,900 | | 296,900 | 4 078,250 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 138,950 | | 138,950 | 3 027,010 |
| 0+240,000 | 300,790 | | 300,790 | 4 379,040 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 141,380 | | 141,380 | 3 168,390 |
| 0+260,000 | 293,110 | | 293,110 | 4 672,150 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 141,730 | | 141,730 | 3 310,120 |
| 0+270,000 | 147,200 | | 147,200 | 4 819,350 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 72,710 | | 72,710 | 3 382,830 |
| 0+280,000 | 152,410 | 710,100 | 862,510 | 5 681,860 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 2 719,800 | 70,400 | 3 163,000 | 3 233,400 | 6 616,230 |
| 0+300,000 | 303,400 | | 303,400 | 5 985,260 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 130,190 | | 130,190 | 6 746,420 |
| 0+320,000 | 296,020 | | 296,020 | 6 281,280 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 127,800 | | 127,800 | 6 874,220 |
| 0+340,000 | 290,590 | | 290,590 | 6 571,870 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 128,430 | | 128,430 | 7 002,650 |
| 0+360,000 | 146,020 | | 146,020 | 6 717,890 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 130,110 | | 130,110 | 7 132,760 |
| 0+380,000 | 0,500 | | 0,500 | 6 718,390 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 131,900 | | 131,900 | 7 264,660 |
| 0+400,000 | 0,580 | | 0,580 | 6 718,970 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 135,490 | | 135,490 | 7 400,150 |
| 0+420,000 | 0,090 | | 0,090 | 6 719,060 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 138,060 | | 138,060 | 7 538,210 |
| 0+440,000 | 0,000 | | 0,000 | 6 719,060 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 140,580 | | 140,580 | 7 678,790 |
| 0+460,000 | 0,000 | | 0,000 | 6 719,060 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 140,140 | | 140,140 | 7 818,930 |
| 0+480,000 | 0,000 | | 0,000 | 6 719,060 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 139,550 | | 139,550 | 7 958,480 |
| 0+500,000 | 0,000 | | 0,000 | 6 719,060 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 140,470 | | 140,470 | 8 098,950 |
| 0+520,000 | 0,000 | | 0,000 | 6 719,060 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 139,720 | | 139,720 | 8 238,670 |
| 0+540,000 | 0,000 | | 0,000 | 6 719,060 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 136,940 | | 136,940 | 8 375,610 |
| 0+560,000 | 0,460 | | 0,460 | 6 719,520 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 134,590 | | 134,590 | 8 510,200 |
| 0+580,000 | 0,830 | | 0,830 | 6 720,350 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 133,630 | | 133,630 | 8 643,830 |
| 0+600,000 | 0,500 | | 0,500 | 6 720,850 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 133,270 | | 133,270 | 8 777,100 |
| 0+620,000 | 0,190 | | 0,190 | 6 721,040 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 133,570 | | 133,570 | 8 910,670 |
| 0+640,000 | 147,260 | | 147,260 | 6 868,300 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 132,270 | | 132,270 | 9 042,940 |
| 0+658,000 | 265,170 | | 265,170 | 7 133,470 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 117,550 | | 117,550 | 9 160,490 |
| 0+660,000 | 29,090 | | 29,090 | 7 162,560 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 12,450 | | 12,450 | 9 172,940 |
| 0+680,000 | 281,030 | | 281,030 | 7 443,590 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 115,680 | | 115,680 | 9 288,620 |
| 0+700,000 | 274,090 | | 274,090 | 7 717,680 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 111,520 | | 111,520 | 9 400,140 |
| 0+720,000 | 272,050 | | 272,050 | 7 989,730 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 109,710 | | 109,710 | 9 509,850 |







| | | TERRA | APLEN | | | PEDRA | APLEN | | | TIERRA \ | VEGETAL | |
|-----------|---------|----------------------|--------------|-------------------|---------|----------------------|--------------|-------------------|---------|----------------------|--------------|-------------------|
| PK | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO | Tronco | Caminos y Enlaces | VOL. PARCIAL | VOL. ACUMULADO |
| 0+740,000 | 278,270 | | 278,270 | 8 268,000 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 112,430 | | 112,430 | 9 622,280 |
| 0+760,000 | 144,850 | | 144,850 | 8 412,850 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 116,490 | | 116,490 | 9 738,770 |
| 0+780,000 | 2,160 | | 2,160 | 8 415,010 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 120,330 | | 120,330 | 9 859,100 |
| 0+800,000 | 0,100 | | 0,100 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 127,040 | | 127,040 | 9 986,140 |
| 0+820,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 133,640 | | 133,640 | 10 119,780 |
| 0+840,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 141,850 | | 141,850 | 10 261,630 |
| 0+860,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 2 719,800 | 152,140 | | 152,140 | 10 413,770 |
| 0+880,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 139,900 | | 139,900 | 2 859,700 | 161,730 | | 161,730 | 10 575,500 |
| 0+900,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 279,800 | | 279,800 | 3 139,500 | 170,780 | | 170,780 | 10 746,280 |
| 0+920,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 279,800 | | 279,800 | 3 419,300 | 179,930 | | 179,930 | 10 926,210 |
| 0+940,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 279,800 | | 279,800 | 3 699,100 | 189,560 | | 189,560 | 11 115,770 |
| 0+960,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 279,800 | | 279,800 | 3 978,900 | 199,310 | | 199,310 | 11 315,080 |
| 0+980,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 279,800 | | 279,800 | 4 258,700 | 207,610 | | 207,610 | 11 522,690 |
| 0+999,990 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 279,660 | | 279,660 | 4 538,360 | 214,610 | | 214,610 | 11 737,300 |
| 1+000,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,140 | | 0,140 | 4 538,500 | 0,110 | | 0,110 | 11 737,410 |
| 1+020,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 279,800 | | 279,800 | 4 818,300 | 223,430 | | 223,430 | 11 960,840 |
| 1+040,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 279,800 | | 279,800 | 5 098,100 | 231,480 | | 231,480 | 12 192,320 |
| 1+050,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 69,940 | | 69,940 | 5 168,040 | 119,180 | | 119,180 | 12 311,500 |
| 1+060,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 5 168,040 | 123,550 | | 123,550 | 12 435,050 |
| 1+080,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 5 168,040 | 257,570 | | 257,570 | 12 692,620 |
| 1+100,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 5 168,040 | 267,150 | | 267,150 | 12 959,770 |
| 1+120,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 5 168,040 | 275,200 | | 275,200 | 13 234,970 |
| 1+140,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 5 168,040 | 279,350 | | 279,350 | 13 514,320 |
| 1+160,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 5 168,040 | 274,690 | | 274,690 | 13 789,010 |
| 1+180,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 5 168,040 | 263,820 | | 263,820 | 14 052,830 |
| 1+200,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 5 168,040 | 252,120 | | 252,120 | 14 304,950 |
| 1+220,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 5 168,040 | 242,100 | | 242,100 | 14 547,050 |
| 1+240,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 5 168,040 | 231,500 | | 231,500 | 14 778,550 |
| 1+260,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 5 168,040 | 221,720 | | 221,720 | 15 000,270 |
| 1+280,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 0,000 | | 0,000 | 5 168,040 | 211,130 | | 211,130 | 15 211,400 |
| 1+290,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 72,140 | | 72,140 | 5 240,180 | 100,500 | | 100,500 | 15 311,900 |
| 1+300,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 144,300 | | 144,300 | 5 384,480 | 98,380 | | 98,380 | 15 410,280 |
| 1+320,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 288,600 | | 288,600 | 5 673,080 | 192,500 | | 192,500 | 15 602,780 |
| 1+340,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 288,600 | | 288,600 | 5 961,680 | 187,420 | | 187,420 | 15 790,200 |
| 1+360,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 288,600 | | 288,600 | 6 250,280 | 177,290 | | 177,290 | 15 967,490 |
| 1+380,000 | 0,000 | | 0,000 | 8 415,110 | 288,600 | | 288,600 | 6 538,880 | 151,900 | | 151,900 | 16 119,390 |
| 1+400,000 | 239,740 | | 239,740 | 8 654,850 | 144,300 | | 144,300 | 6 683,180 | 136,430 | | 136,430 | 16 255,820 |
| 1+420,000 | 886,990 | | 886,990 | 9 541,840 | 0,000 | | 0,000 | 6 683,180 | 161,390 | | 161,390 | 16 417,210 |
| 1+430,000 | 738,470 | 17 166,500 | 17 904,970 | 27 446,810 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 6 683,180 | 97,140 | 6 649,300 | 6 746,440 | 23 163,650 |





CUADRO RESUMEN DE VOLÚMENES Y SUPERFICIES DEL MOVIMIENTO DE TIERRAS

| EJE | NOMBRE | pk | Superficie DESBROCE | Desmonte ROCA | Desmonte TODO-UNO | Desmonte S_MARGINAL | Explanada S_ADECUADO | Explanada S_TOLERABLE | Explanada SUELO EST-2 | TERRAPLÉN | PEDRAPLÉN (SANEO) | TIERRA VEGETAL | | JPERFICIES TERRAPLÉN |
|----------|------------------------------------------------------------------------|----------------|------------------------|-------------------|----------------------|------------------------|-------------------------|--------------------------|--------------------------|----------------------------------|----------------------------------|---------------------|--------------------|-------------------------|
| | CAPA DE ISPOL | | | D ROCA | D TI | ERRA | SUELO ADEC | SUELO TOLER-0 | SUELO EST-2 | TERRAPLEN + TODOUNO + RELLENO | PEDRAPLEN + PEDRAPLEN HINC | VEGETAL | | |
| 1 | RAMAL DE CONEXIÓN N-547 | | 28.329 | 13.959 | 15.746 | 68.932 | 0 | 7.227 | 2.995 | 6.243 | 3.963 | 11.816 | 3.224 | 143 |
| 2 29 | CONEXIÓN CON N-547 GLORIETA EN N-547 Entrada Sur | 1+485 1+485 | 3.312 1.181 | 108 | 0 | 2.525 0 | 0 | 586 0 | 259 0 | 6.221 4.765 | 0 | 1.598 471 | 47 0 | 1.985 264 |
| 30 4 | Salida Sur ACCESO OESTE A GLORIETA N-547 | 1+485 1+485 | 878 1.796 | 0 | 0 | 0 1.969 | 0 | 0 1.002 | 0 | 3.111 | 0 | 351 694 | 0 77 | 161 |
| 25 26 | Entrada Suroeste Salida Suroeste | 1+485 1+485 | 187 866 | 0 184 | 0 | 827 1.659 | 0 | 378 365 | 162 144 | 42 6 | 0 | 245 335 | 6 88 | 2 |
| 5 27 | ACCESO ESTE GLORIETA N-547 Entrada Noreste | 1+485 1+485 | 122 773 | 0 | 0 | 663 661 | 0 | 311 94 | 121 29 | 602 941 | 0 | 460 406 | 19 58 | 18 |
| 28 3 | Salida Noreste REPOSICIÓN CAMINO EN N-547 CONEXIÓN CON REPOSICIÓN DE | 1+485 1+485 | 745 2.575 | 0 819 | 0 8.284 | 0 | 316 | 0 | 0 | 1.315 | 0 | 298 1.393 | 820 | 107 0 |
| 6 | CAMINO EN N-547 Total Conexión con N-547 | 1+485 | 888 13.323 | 7 1.118 | 680 8.963 | 0 8.303 | 185 501 | 2.735 | 0 1.105 | 107 17.167 | 0 | 398 6.649 | 80 1.195 | 22 2.557 |
| | CAMINOS REPOSICIONES | | 13.323 | 1.110 | 8.503 | 8.303 | 301 | 2.733 | 1.103 | 17.107 | | 0.049 | 1.193 | 2.337 |
| 16 | CAMINO PARALELO M.D. | 0+115 | 4.821 | 0 | 0 | 6.121 | 1.293 | 0 | 0 | 2.467 | 2.720 | 1.286 | 97 | 23 |
| 17 | CAMINO PARALELO M.I. | 0+278 | 7.606 | 0 | 0 | 723 | 1.965 | 0 | 0 | 710 | 0 | 3.163 | 192 | 58 |
| 18 | CONEXIÓN CAMINO SERVICIO MD Totales caminos y reposiciones | 0+000 | 869 13.297 | 0 | 0 | 6.8 45 | 226 3.483 | 0 | 0 0 | 860 4.037 | 0 2.720 | 249 4.698 | 10 299 | 54 135 |
| | TOTAL | | 54.949 | 15.077 | 24.710 | 84.080 | 3.984 | 9.961 | 4.099 | 27.447 | 6.683 | 23.164 | 4.719 | 2.836 |







APÉNDICE 2. COMPENSACIÓN DE TIERRAS







| | DESMONTE | | | | | | | | | | | | |
|-----------|-----------------------------|---------------|----------------------------------|-----------------------------|---------------|----------------------------------|------------------------------------|-----------|-----------|-------------------|-------------------------|------------------------------|---------------------------|
| 1 | Desmo | onte TODO | D-UNO | | monte RO | CA | | | RELLENOS | | | COMPENSACIONES | 5 |
| РК | VOL. PARCIAL (Ud. Desmonte) | COEF. PASO | VOL. PARCIAL (Ud. Relleno) | VOL. PARCIAL (Ud. Desmonte) | COEF. PASO | VOL. PARCIAL (Ud. Relleno) | TOTAL DESMONTE (Ud. Relleno) | TERRAPLÉN | PEDRAPLÉN | TOTAL RELLENOS | COMP TRANS. DESMONTE | COMPENSACIÓN LONGITUDINAL | ACUMULADO LONGITUDINAL |
| 0+000,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 860,30 | 0,00 | 860,30 | 860,30 | -860,30 | -860,30 |
| 0+020,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 4,47 | 0,00 | 4,47 | 4,47 | -4,47 | -864,77 |
| 0+040,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 2,47 | 0,00 | 2,47 | 2,47 | -2,47 | -867,24 |
| 0+060,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,69 | 0,00 | 0,69 | 0,69 | -0,69 | -867,93 |
| 0+080,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,54 | 0,00 | 0,54 | 0,54 | -0,54 | -868,47 |
| 0+100,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 1,60 | 0,00 | 1,60 | 1,60 | -1,60 | -870,07 |
| 0+120,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 2.469,44 | 2.719,80 | 5.189,24 | 5.189,24 | -5.189,24 | -6.059,31 |
| 0+136,010 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 2,13 | 0,00 | 2,13 | 2,13 | -2,13 | -6.061,44 |
| 0+140,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,55 | 0,00 | 0,55 | 0,55 | -0,55 | -6.061,99 |
| 0+150,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,82 | 0,00 | 0,82 | 0,82 | -0,82 | -6.062,81 |
| 0+160,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,72 | 0,00 | 0,72 | 0,72 | -0,72 | -6.063,53 |
| 0+180,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 145,55 | 0,00 | 145,55 | 145,55 | -145,55 | -6.209,08 |
| 0+200,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 292,07 | 0,00 | 292,07 | 292,07 | -292,07 | -6.501,15 |
| 0+220,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 296,90 | 0,00 | 296,90 | 296,90 | -296,90 | -6.798,05 |
| 0+240,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 300,79 | 0,00 | 300,79 | 300,79 | -300,79 | -7.098,84 |
| 0+260,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 293,11 | 0,00 | 293,11 | 293,11 | -293,11 | -7.391,95 |
| 0+270,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 147,20 | 0,00 | 147,20 | 147,20 | -147,20 | -7.539,15 |
| 0+280,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 862,51 | 0,00 | 862,51 | 862,51 | -862,51 | -8.401,66 |
| 0+300,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 303,40 | 0,00 | 303,40 | 303,40 | -303,40 | -8.705,06 |
| 0+320,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 296,02 | 0,00 | 296,02 | 296,02 | -296,02 | -9.001,08 |
| 0+340,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 290,59 | 0,00 | 290,59 | 290,59 | -290,59 | -9.291,67 |
| 0+360,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 146,02 | 0,00 | 146,02 | 146,02 | -146,02 | -9.437,69 |
| 0+380,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | -0,50 | -9.438,19 |
| 0+400,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,58 | 0,00 | 0,58 | 0,58 | -0,58 | -9.438,77 |
| 0+420,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,09 | 0,00 | 0,09 | 0,09 | -0,09 | -9.438,86 |
| 0+440,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -9.438,86 |
| 0+460,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -9.438,86 |
| 0+480,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -9.438,86 |
| 0+500,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -9.438,86 |
| 0+520,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -9.438,86 |
| 0+540,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -9.438,86 |
| 0+560,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,46 | 0,00 | 0,46 | 0,46 | -0,46 | -9.439,32 |
| 0+580,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,83 | 0,00 | 0,83 | 0,83 | -0,83 | -9.440,15 |
| 0+600,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,50 | 0,00 | 0,50 | 0,50 | -0,50 | -9.440,65 |
| 0+620,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,19 | 0,00 | 0,19 | 0,19 | -0,19 | -9.440,84 |





| | DESMONTE | | | | | | | | | | | | |
|-----------|-----------------------------|---------------|----------------------------------|-----------------------------|---------------|----------------------------------|------------------------------------|-----------|-----------|-------------------|-------------------------|------------------------------|---------------------------|
| | Desmo | onte TODO | D-UNO | | monte RC | CA | | | RELLENOS | | | COMPENSACIONES | S |
| РК | VOL. PARCIAL (Ud. Desmonte) | COEF. PASO | VOL. PARCIAL (Ud. Relleno) | VOL. PARCIAL (Ud. Desmonte) | COEF. PASO | VOL. PARCIAL (Ud. Relleno) | TOTAL DESMONTE (Ud. Relleno) | TERRAPLÉN | PEDRAPLÉN | TOTAL RELLENOS | COMP TRANS. DESMONTE | COMPENSACIÓN LONGITUDINAL | ACUMULADO LONGITUDINAL |
| 0+640,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 147,26 | 0,00 | 147,26 | 147,26 | -147,26 | -9.588,10 |
| 0+658,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 265,17 | 0,00 | 265,17 | 265,17 | -265,17 | -9.853,27 |
| 0+660,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 29,09 | 0,00 | 29,09 | 29,09 | -29,09 | -9.882,36 |
| 0+680,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 281,03 | 0,00 | 281,03 | 281,03 | -281,03 | -10.163,39 |
| 0+700,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 274,09 | 0,00 | 274,09 | 274,09 | -274,09 | -10.437,48 |
| 0+720,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 272,05 | 0,00 | 272,05 | 272,05 | -272,05 | -10.709,53 |
| 0+740,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 278,27 | 0,00 | 278,27 | 278,27 | -278,27 | -10.987,80 |
| 0+760,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 144,85 | 0,00 | 144,85 | 144,85 | -144,85 | -11.132,65 |
| 0+780,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 2,16 | 0,00 | 2,16 | 2,16 | -2,16 | -11.134,81 |
| 0+800,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,10 | 0,00 | 0,10 | 0,10 | -0,10 | -11.134,91 |
| 0+820,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -11.134,91 |
| 0+840,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -11.134,91 |
| 0+860,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | -11.134,91 |
| 0+880,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 139,90 | 139,90 | 139,90 | -139,90 | -11.274,81 |
| 0+900,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 279,80 | 279,80 | 279,80 | -279,80 | -11.554,61 |
| 0+920,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 279,80 | 279,80 | 279,80 | -279,80 | -11.834,41 |
| 0+940,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 279,80 | 279,80 | 279,80 | -279,80 | -12.114,21 |
| 0+960,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 279,80 | 279,80 | 279,80 | -279,80 | -12.394,01 |
| 0+980,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 279,80 | 279,80 | 279,80 | -279,80 | -12.673,81 |
| 0+999,990 | 150,47 | 1,10 | 165,51 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 165,51 | 0,00 | 279,66 | 279,66 | 279,66 | -114,15 | -12.787,96 |
| 1+000,000 | 0,15 | 1,10 | 0,17 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,17 | 0,00 | 0,14 | 0,14 | 0,00 | 0,03 | -12.787,93 |
| 1+020,000 | 474,76 | 1,10 | 522,23 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 522,23 | 0,00 | 279,80 | 279,80 | 0,00 | 242,43 | -12.545,50 |
| 1+040,000 | 784,84 | 1,10 | 863,33 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 863,33 | 0,00 | 279,80 | 279,80 | 0,00 | 583,53 | -11.961,97 |
| 1+050,000 | 338,38 | 1,10 | 372,22 | 30,56 | 1,20 | 36,67 | 408,89 | 0,00 | 69,94 | 69,94 | 0,00 | 338,95 | -11.623,02 |
| 1+060,000 | 188,37 | 1,10 | 207,20 | 167,78 | 1,20 | 201,34 | 408,54 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 408,54 | -11.214,49 |
| 1+080,000 | 444,62 | 1,10 | 489,08 | 701,78 | 1,20 | 842,14 | 1.331,21 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 1.331,21 | -9.883,27 |
| 1+100,000 | 693,91 | 1,10 | 763,30 | 1.019,52 | 1,20 | 1.223,42 | 1.986,73 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 1.986,73 | -7.896,54 |
| 1+120,000 | 761,85 | 1,10 | 838,03 | 1.340,94 | 1,20 | 1.609,13 | 2.447,16 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 2.447,16 | -5.449,38 |
| 1+140,000 | 853,57 | 1,10 | 938,93 | 1.506,09 | 1,20 | 1.807,31 | 2.746,24 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 2.746,24 | -2.703,15 |
| 1+160,000 | 964,70 | 1,10 | 1.061,17 | 1.521,80 | 1,20 | 1.826,16 | 2.887,33 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 2.887,33 | 184,18 |
| 1+180,000 | 791,95 | 1,10 | 871,14 | 1.480,13 | 1,20 | 1.776,16 | 2.647,30 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 2.647,30 | 2.831,48 |
| 1+200,000 | 668,15 | 1,10 | 734,96 | 1.521,74 | 1,20 | 1.826,09 | 2.561,05 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 2.561,05 | 5.392,53 |
| 1+220,000 | 737,25 | 1,10 | 810,97 | 1.486,37 | 1,20 | 1.783,64 | 2.594,62 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 2.594,62 | 7.987,15 |
| 1+240,000 | 858,33 | 1,10 | 944,16 | 1.205,85 | 1,20 | 1.447,02 | 2.391,18 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 2.391,18 | 10.378,33 |
| 1+260,000 | 1.009,90 | 1,10 | 1.110,89 | 909,14 | 1,20 | 1.090,97 | 2.201,85 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 2.201,85 | 12.580,18 |







| | | | | DESMONTE | | | | RELLENOS | | | COMPENSACIONES | | | | |
|-----------|--------------------------------------|---------------|----------------------------------|-----------------------------|---------------|----------------------------------|-----------|-----------|-----------|-------------------|-------------------------|------------------------------|---------------------------|--|--|
| | Desmonte TODO-UNO | | | Desmonte ROCA | | | TOTAL | | RELLENOS | | | COMPENSACIONES | | | |
| PK | VOL. PARCIAL (Ud. Desmonte) | COEF. PASO | VOL. PARCIAL (Ud. Relleno) | VOL. PARCIAL (Ud. Desmonte) | COEF. PASO | VOL. PARCIAL (Ud. Relleno) | DESMONTE | TERRAPLÉN | PEDRAPLÉN | TOTAL RELLENOS | COMP TRANS. DESMONTE | COMPENSACIÓN LONGITUDINAL | ACUMULADO LONGITUDINAL | | |
| 1+280,000 | 1.193,28 | 1,10 | 1.312,60 | 587,95 | 1,20 | 705,54 | 2.018,14 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 2.018,14 | 14.598,33 | | |
| 1+290,000 | 670,27 | 1,10 | 737,30 | 205,88 | 1,20 | 247,06 | 984,35 | 0,00 | 72,14 | 72,14 | 0,00 | 912,21 | 15.510,54 | | |
| 1+300,000 | 727,48 | 1,10 | 800,23 | 158,70 | 1,20 | 190,44 | 990,67 | 0,00 | 144,30 | 144,30 | 0,00 | 846,37 | 16.356,91 | | |
| 1+320,000 | 1.531,16 | 1,10 | 1.684,27 | 112,26 | 1,20 | 134,71 | 1.818,98 | 0,00 | 288,60 | 288,60 | 0,00 | 1.530,38 | 17.887,29 | | |
| 1+340,000 | 1.338,08 | 1,10 | 1.471,89 | 2,24 | 1,20 | 2,69 | 1.474,58 | 0,00 | 288,60 | 288,60 | 0,00 | 1.185,98 | 19.073,27 | | |
| 1+360,000 | 565,06 | 1,10 | 621,57 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 621,57 | 0,00 | 288,60 | 288,60 | 0,00 | 332,97 | 19.406,24 | | |
| 1+380,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 288,60 | 288,60 | 288,60 | -288,60 | 19.117,64 | | |
| 1+400,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 239,74 | 144,30 | 384,04 | 384,04 | -384,04 | 18.733,60 | | |
| 1+420,000 | 0,00 | 1,10 | 0,00 | 0,00 | 1,20 | 0,00 | 0,00 | 886,99 | 0,00 | 886,99 | 886,99 | -886,99 | 17.846,61 | | |
| 1+430,000 | 8.963,40 | 1,10 | 9.859,74 | 1.118,20 | 1,20 | 1.341,84 | 11.201,58 | 17.904,97 | 0,00 | 17.904,97 | 17.904,97 | -6.703,39 | 11.143,22 | | |

| Total Desmonte | |
|-----------------------|--|
| TODO-UNO | |
| 24.710 | |

ANEJO Nº 9 – MOVIMIENTO DE TIERRAS

| Total Desmonte |
|-----------------------|
| ROCA |
| 15.076,93 |

| TOTAL DESMONTE |
|----------------|
| 45.273,21 |

TOTAL RELLENOS 34.129,99





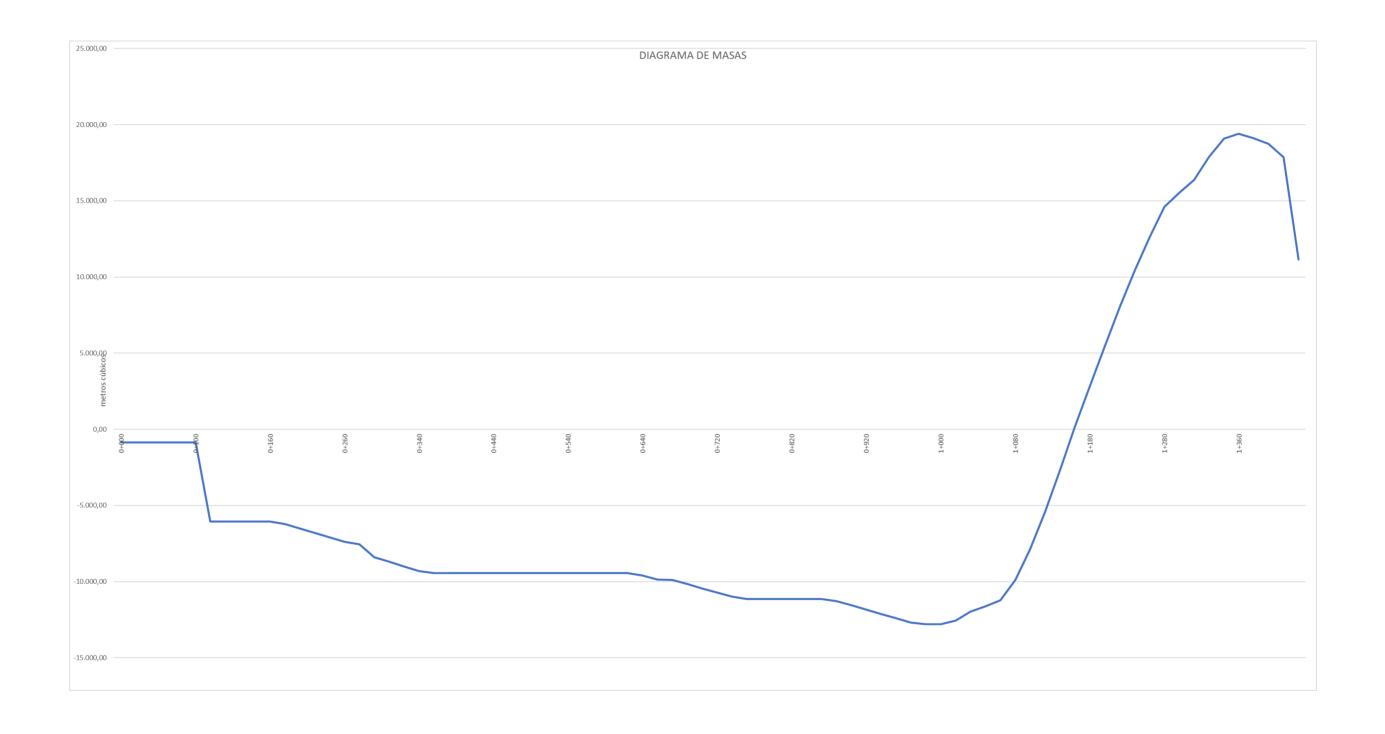


APÉNDICE 3. DIAGRAMAS DE MASAS















APÉNDICE 4. DISTANCIAS DE TRANSPORTE A VERTEDERO







| VERTEDERO | | | | | | | | | |
|-----------|------------------------------|-----------------|----------------------------------|---------------------------------|---------------|----------------------------------|--------------------------------------|---------------------------|--------------------------|
| | Des | smonte TODO-UNO |) | | Desmonte ROCA | | VOLUMEN | | |
| РК | VOLUMEN EN UNID. DESMONTE | COEF. PASO | VOLUMEN EN UNID. VERTEDERO | VOLUMEN EN UNID. DESMONTE | COEF. PASO | VOLUMEN EN UNID. VERTEDERO | TOTAL DESMONTE EN UNID. DE VERTEDERO | ACUMULADO LONGITUDINAL | VOLUMEN POR DISTANCIA |
| 0+000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+020 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+040 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+060 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+080 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+100 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+120 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+136 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+140 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+150 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+160 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+180 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+200 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+220 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+240 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+260 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+270 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+280 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+300 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+320 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+340 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+360 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+380 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+400 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+420 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+440 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+460 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+480 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+500 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+520 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+540 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+560 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+580 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+600 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+620 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+640 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+658 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+660 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+680 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+700 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+720 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+740 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+760 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+780 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |





| VERTEDERO | | | | | | | | | |
|-----------|------------------------------|------------|----------------------------------|---------------------------------|------------|----------------------------------|--------------------------------------|---------------------------|--------------------------|
| | Desmonte TODO-UNO | | Desmonte ROCA | | | VOLUMEN | | | |
| PK | VOLUMEN EN UNID. DESMONTE | COEF. PASO | VOLUMEN EN UNID. VERTEDERO | VOLUMEN EN UNID. DESMONTE | COEF. PASO | VOLUMEN EN UNID. VERTEDERO | TOTAL DESMONTE EN UNID. DE VERTEDERO | ACUMULADO LONGITUDINAL | VOLUMEN POR DISTANCIA |
| 0+800 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+820 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+840 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+860 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+880 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+900 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+920 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+940 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+960 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 0+980 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 0,000 | 0,000 |
| 1+000 | 150,466 | 1,30 | 195,605 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 195,605 | 195,605 | 1 307 624,378 |
| 1+000 | 0,151 | 1,30 | 0,196 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,196 | 195,801 | 1 308,316 |
| 1+020 | 474,755 | 1,30 | 617,182 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 617,182 | 812,983 | 4 113 518,510 |
| 1+040 | 784,842 | 1,30 | 1 020,295 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 1 020,295 | 1 833,278 | 6 779 858,654 |
| 1+050 | 338,380 | 1,30 | 439,894 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 439,894 | 2 273,172 | 2 918 697,553 |
| 1+060 | 188,366 | 1,30 | 244,876 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 244,876 | 2 518,048 | 1 622 304,242 |
| 1+080 | 444,617 | 1,30 | 578,002 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 578,002 | 3 096,050 | 3 817 703,527 |
| 1+100 | 693,912 | 1,30 | 902,085 | 1 019,520 | 1,30 | 1 325,376 | 2 227,461 | 5 323,511 | 14 667 832,068 |
| 1+120 | 761,847 | 1,30 | 990,401 | 1 340,940 | 1,30 | 1 743,222 | 2 733,623 | 8 057,134 | 17 946 233,262 |
| 1+140 | 853,573 | 1,30 | 1 109,645 | 1 506,090 | 1,30 | 1 957,917 | 3 067,562 | 11 124,696 | 20 077 193,316 |
| 1+160 | 964,698 | 1,30 | 1 254,107 | 1 521,800 | 1,30 | 1 978,340 | 3 232,447 | 14 357,143 | 21 091 716,316 |
| 1+180 | 791,948 | 1,30 | 1 029,532 | 1 480,130 | 1,30 | 1 924,169 | 2 953,701 | 17 310,844 | 19 213 826,677 |
| 1+200 | 668,147 | 1,30 | 868,591 | 1 521,740 | 1,30 | 1 978,262 | 2 846,853 | 20 157,697 | 18 461 841,089 |
| 1+220 | 737,250 | 1,30 | 958,424 | 1 486,370 | 1,30 | 1 932,281 | 2 890,705 | 23 048,403 | 18 688 411,012 |
| 1+240 | 858,327 | 1,30 | 1 115,825 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 1 115,825 | 24 164,228 | 7 191 493,775 |
| 1+260 | 1 009,897 | 1,30 | 1 312,866 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 1 312,866 | 25 477,094 | 8 435 164,358 |
| 1+280 | 1 193,276 | 1,30 | 1 551,258 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 1 551,258 | 27 028,352 | 9 935 808,451 |
| 1+290 | 670,270 | 1,30 | 871,352 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 871,352 | 27 899,704 | 5 572 293,137 |
| 1+300 | 727,479 | 1,30 | 945,723 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 945,723 | 28 845,427 | 6 038 440,934 |
| 1+320 | 1 531,156 | 1,30 | 1 990,503 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 1 990,503 | 30 835,930 | 12 669 552,722 |
| 1+340 | 1 338,080 | 1,30 | 1 739,503 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 1 739,503 | 32 575,433 | 11 037 149,663 |
| 1+360 | 565,063 | 1,30 | 734,582 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 734,582 | 33 310,016 | 4 646 234,135 |
| 1+380 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 33 310,016 | 0,000 |
| 1+400 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 33 310,016 | 0,000 |
| 1+420 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 1,30 | 0,000 | 0,000 | 33 310,016 | 0,000 |
| 1+430 | 8 963,400 | 1,30 | 11 652,420 | 1 118,200 | 1,30 | 1 453,660 | 13 106,080 | 46 416,096 | 81 978 530,400 |
| | 24 709,899 | · | 32 122,869 | 10 994,790 | | 14 293,227 | 46 416,096 | - | 216 234 206,093 |

| punto de extracción (m) | 1 485,000 |
|-----------------------------------------|-----------------|
| incremento de distancia a vertedero (m) | 6 200,000 |
| | |
| sumatorio de distancia por volumen | 216 234 206,093 |
| volumen longitudinal | 46 416,096 |
| distancia de transporte a vertedero (m) | 4 659 |