



UNIVERSIDAD CATÓLICA DE CUENCA

UNIDAD ACADÉMICA DE INGENIERÍA, INDUSTRIA Y
CONSTRUCCIÓN

CARRERA DE INGENIERÍA CIVIL

DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL
REMIGIO CRESPO, VIA REMIGIO CRESPO – GULAG GRANDE, VIA
REMIGIOCRESPO – HUINZHUN ALTO

TRABAJO DE GRADUACIÓN PREVIO A LA OTENCIÓN DEL TÍTULO DE
INGENIERO CIVIL

PEDRO ANDRÉS IÑIGUEZ DELGADO
SEBASTIÁN ISRAEL CHÁVEZ BARRIGA

Director: Ing. Msc. César Humberto Maldonado Noboa

2017

DECLARACIÓN

Nosotros, PEDRO ANDRES IÑIGUEZ DELGADO, SEBASTIAN ISRAEL CHAVEZ BARRIGA declaramos bajo juramento que el trabajo aquí descrito es de nuestra autoría; que no ha sido previamente presentado para ningún grado o calificación profesional; y, que hemos consultado las referencias bibliográficas que se incluyen en este documento.

PEDRO ANDRES IÑIGUEZ DELGADO

SEBASTIAN ISRAEL CHAVEZ BARRIGA

CERTIFICACIÓN

Certifico que el presente trabajo fue desarrollado por Pedro Andrés Iñiguez Delgado y Sebastián Israel Chávez Barriga, bajo mi supervisión.

ING. Msc. CÉSAR HUMBERTO MALDONADO NOBOA
DIRECTOR

CONTENIDO GENERAL

| | |
|--|------|
| DECLARACIÓN | I |
| CERTIFICACIÓN | II |
| CONTENIDO GENERAL..... | III |
| INDICE DE TABLAS | VI |
| INDICE DE GRÁFICOS | IX |
| INDICE DE ECUACIONES..... | XI |
| DEDICATORIA | XII |
| AGRADECIMIENTO | XIII |
| INTRODUCCIÓN | XIV |
| RESUMEN | XV |
| ABSTRACT..... | XVII |
| CAPITULO I..... | 1 |
| 1 GENERALIDADES | 1 |
| 1.2 UBICACIÓN Y DESCRIPCION DE LAS VIAS DE ESTUDIOS | 2 |
| 1.3 OBJETIVOS | 4 |
| 1.3.1 OBJETIVO GENERAL | 4 |
| 1.3.2 OBJETIVOS ESPECIFICOS | 4 |
| CAPITULO II | 5 |
| 2 ESTUDIOS PRELIMINARES Y CONSIDERACIONES DE DISEÑO..... | 5 |
| 2.1 ANALISIS DE LA RUTA | 5 |
| 2.2 CONSIDERACIONES DE DISEÑO..... | 8 |
| 2.2.1 CONSIDERACIONES DE ORDEN GEOTECNICO Y GEOMORFOLOGICO | 8 |
| 2.2.1.1 GEOMORFOLOGIA | 8 |
| 2.2.1.2 GEOLOGIA | 9 |
| 2.2.2 CONSIDERACIONES EN ATENCION A LA COMPOSICION Y VOLUMEN DE TRÁFICO | 9 |
| 2.2.3 CONSIDERACIONES HIDROLOGICAS E HIDRÁULICAS | 10 |
| 2.2.3.1 CUNETAS | 11 |
| 2.2.3.2 ALCANTARILLAS | 12 |
| 2.2.4 TRABAJOS DE CAMPO | 15 |
| 2.2.4.1 POLIGONAL Y LEVANTAMIENTO DE DETALLES..... | 15 |
| 2.2.4.2 ALTIMETRÍA | 16 |
| 2.2.4.3 DIBUJO HORIZONTAL Y VERTICAL | 18 |
| 2.2.4.4 EXTRACCIÓN DE CALICATAS Y ANALISIS DE SUELOS | 18 |
| 2.2.4.4.1 ANALISIS DE RESULTADOS | 21 |
| 2.2.4.4.1.1 VALORES PARA LA OBTENCIÓN DE CBR PERCENTIL | 25 |
| 2.2.4.4.2 CLASIFICACION DE SUELOS SEGÚN LA AASHTO Y SUCS | 29 |
| 2.2.4.4.2.1 CLASIFICACION POR EL METODO SUCS | 29 |
| 2.2.4.4.2.2 CLASIFICACION POR EL METODO ASSHTO | 32 |
| 2.2.4.4.3 UBICACIÓN, CLASIFICACION Y PROPIEDADES DE LAS MUESTRAS EXTRAIDAS | 34 |
| 2.2.4.4.3.1 ANALISIS DE LOS RESULTADOS DE LABORATORIO | 39 |

| | |
|---|-----|
| CAPITULO III | 43 |
| 3 DISEÑO GEOMETRICO | 43 |
| 3.1 REVISION DE NORMAS EXISTENTES DE DISEÑO | 43 |
| 3.1.1 PARÁMETROS DE DISEÑO GEOMETRICO | 43 |
| 3.1.2 SECCIONES TIPICAS | 45 |
| 3.1.3 SECCIONES TIPO | 48 |
| 3.2 RESULTADOS DEL DISEÑO GEOMETRICO | 50 |
| 3.2.1 ALINEAMIENTO HORIZONTAL | 50 |
| 3.2.1.1 DATOS BASICOS PARA EL DISEÑO | 50 |
| 3.2.1.1.1 DISTANCIA DE VISIBILIDAD DE PARADA | 50 |
| 3.2.1.1.2 DISTANCIA DE VISIBILIDAD DE ADELANTAMIENTO | 52 |
| 3.2.1.2 CURVAS HORIZONTALES | 53 |
| 3.2.1.3 PERALTES | 56 |
| 3.2.1.3.1 LONGITUD DE TRANSICIÓN | 59 |
| 3.2.1.4 SOBREANCHOS | 60 |
| 3.2.2 INTERSECCIONES | 63 |
| 3.2.2.1 CRITERIOS DE DISEÑO | 64 |
| 3.2.2.1.1 SEGURIDAD VIAL | 66 |
| 3.2.2.1.1.1 SEÑALIZACIÓN HORIZONTAL | 66 |
| 3.2.2.1.1.1.1 CRITERIOS DE DISEÑO DE LA SEÑALIZACIÓN HORIZONTAL | 67 |
| 3.2.2.1.1.2 SEÑALIZACIÓN VERTICAL | 68 |
| 3.2.2.1.1.3 CLASIFICACIÓN FUNCIONAL DE LAS SEÑALES | 68 |
| 3.2.2.1.1.3.1 SEÑALES REGLAMENTARIAS | 69 |
| 3.2.2.1.1.3.2 SEÑALES PREVENTIVAS | 69 |
| 3.2.2.1.1.3.3 SEÑALES INFORMATIVAS | 70 |
| 3.2.2.1.1.3.4 CRITERIOS DE INSTALACIÓN | 71 |
| 3.2.3 ALINEAMIENTO VERTICAL | 73 |
| 3.2.3.1 PENDIENTES | 73 |
| 3.2.3.2 CURVAS VERTICALES | 74 |
| 3.2.3.2.1 CURVAS VERTICALES CÓNCAVAS | 77 |
| 3.2.3.2.2 CURVAS VERTICALES CONVEXAS | 77 |
| 3.2.4 CALCULO DE VOLUMENES | 78 |
| 3.2.4.1 VOLUMENES DE CORTE, RELLENO Y CURVA DE MASAS | 81 |
| 3.2.5 TALUDES | 83 |
| CAPITULO IV | 84 |
| 4 DISEÑO Y ESTRUCTURA DE PAVIMENTOS | 84 |
| 4.1 PARAMETROS DE DISEÑO | 84 |
| 4.2.1 PERIODO DE DISEÑO | 85 |
| 4.1.2 EL TRANSITO | 86 |
| 4.1.2.1 TRÁFICO | 86 |
| 4.1.2.2 TASA DE CRECIMIENTO | 93 |
| 4.1.2.3 PROYECCIONES DEL CONTEO VEHICULAR (TPDA) | 94 |
| 4.1.2.4 CONSIDERACIONES PARA EL CÁLCULO DE LOS EJES EQUIVALENTES | 94 |
| 4.1.2.5 CÁLCULO DEL FACTOR DE EQUIVALENCIA DE CARGA | 95 |
| 4.1.2.6 CÁLCULO DE EJES EQUIVALENTES ESALS | 97 |
| 4.1.3 CONFIABILIDAD | 98 |
| 4.1.4 EFECTOS AMBIENTALES | 100 |
| 4.1.5 ÍNDICE DE SERVICIO | 100 |
| 4.1.4 RESISTENCIA DE LA SUBRASANTE | 101 |
| 4.1.7 PROPIEDADES DE LOS MATERIALES | 102 |
| 4.1.8 ESTRUCTURA DE PAVIMENTO | 103 |
| 4.1.9 CARACTERISTICA Y DISEÑO ESTRUCTURAL DEL PAVIMENTO | 105 |
| 4.2 DISEÑO DE PAVIMENTO FLEXIBLE | 106 |
| 4.2.1 DISEÑO DE PAVIMENTO DE LA CABECERA PARROQUIAL Y LA VÍA A GULAG GRANDE | 106 |
| 4.2.2 DISEÑO DE PAVIMENTO DE LA VÍA A HUINZHUN ALTO | 109 |

| | |
|--|-----|
| CAPITULO V | 112 |
| 5 PRESUPUESTO | 112 |
| CAPITULO VI..... | 113 |
| 6 CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES | 113 |
| 6.1 CONCLUSIONES | 113 |
| 6.2 RECOMENDACIONES | 113 |
| BIBLIOGRAFÍA | 115 |
| ANEXOS | 116 |
| ANEXO A ENSAYOS DE LABORATORIO..... | 117 |
| ANEXO B CURVA DE MASAS | 118 |
| ANEXO C PLANOS | 119 |
| ANEXO D PRESUPUESTO | 120 |

INDICE DE TABLAS

| | |
|---|----|
| Tabla 1 Clasificación de los terrenos en función de sus pendientes..... | 5 |
| Tabla 2 Pendientes con la sumatoria de áreas respectivas. | 6 |
| Tabla 3 Ancho y profundidad de cuneta. | 11 |
| Tabla 4 Dimensionamiento de diferentes cabezales..... | 14 |
| Tabla 5 Tabla de Puntos BM..... | 17 |
| Tabla 6 Número de calicatas para la exploración de suelos. | 19 |
| Tabla 7 Resumen de ensayos de laboratorio para cada calicata. | 24 |
| Tabla 8 Resistencia de Diseño Recomendado vs Transito. | 24 |
| Tabla 9 Análisis de los Ensayos para Diseño Cabecera Parroquial Remigio Crespo..... | 25 |
| Tabla 10 Análisis de los valores para la obtención del percentil de la Cabecera Parroquial Remigio Crespo..... | 25 |
| Tabla 11 Análisis de los Ensayos para Diseño Vía Remigio Crespo - Gulag Grande. | 26 |
| Tabla 12 Análisis de los valores para la obtención del percentil de la Vía Remigio Crespo Toral - Gulag Grande. | |
| | 27 |
| Tabla 13 Análisis de los Ensayos para Diseño Vía Remigio Crespo - Huinzhun Alto. | 28 |
| Tabla 14 Análisis de los valores para la obtención del percentil de la Vía Remigio Crespo Toral - Huinzhun | |
| Alto. | 28 |
| Tabla 15 Símbolos de Grupo SUCS..... | 30 |
| Tabla 16 Tipología de Suelos (SUCS) | 31 |
| Tabla 17 Características de los suelos según el método SUCS..... | 32 |
| Tabla 18 Clasificación de los Suelos por el método de la ASSHTO. | 34 |
| Tabla 19 Calicata # 1 Subcentro - Parroquia Remigio Crespo..... | 35 |
| Tabla 20 Calicata # 2 Y la Unión - Parroquia Remigio Crespo Toral..... | 35 |
| Tabla 21 Calicata # 3 Camino antiguo - Parroquia Remigio Crespo Toral..... | 36 |
| Tabla 22 Calicata # 4 Y Gulag Grande Huinzhun Alto - Parroquia Remigio Crespo Toral. | 36 |
| Tabla 23 Calicata # 5 600 m después de la Y Gulag Grande Huinzhun (Vía Gulag Grande)..... | 37 |
| Tabla 24 Calicata # 6 Junta Gulag Grande - Parroquia Remigio Crespo Toral. | 37 |
| Tabla 25 Calicata # 7 600 m después de la Y Gulag Grande Huinzhun (Curva Vía Huinzhun Alto) - Parroquia | |
| Remigio Crespo Toral..... | 38 |
| Tabla 26 Calicata # 8 Y Huinzhun Alto - Parroquia Remigio Crespo Toral..... | 38 |

| | |
|---|----|
| Tabla 27 Calicata # 9 Iglesia Huinzhun Alto - Parroquia Remigio Crespo Toral..... | 39 |
| Tabla 28 Actividad de las arcillas..... | 40 |
| Tabla 29 Índice de Expansión | 40 |
| Tabla 30 Tabla de parámetros de diseño NEVI 12 – volumen 2A Vd= 30 km/h..... | 44 |
| Tabla 31 Clasificación de las vías en base al TPDAd..... | 46 |
| Tabla 32 Resumen de Curvas Circulares Simples..... | 55 |
| Tabla 33 Abscisas Críticas dentro del diseño horizontal..... | 56 |
| Tabla 34 Factores de sobreelevación para diferentes tipos de área donde se localicen las carreteras..... | 57 |
| Tabla 35 Radios mínimos y grados máximos de Curvas Horizontales para distintas Velocidades de Diseño..... | 58 |
| Tabla 36 Características de vehículos según su categoría..... | 61 |
| Tabla 37 Tabla Sobre ancho de calzada en curvas circulares..... | 63 |
| Tabla 38 Tipos de Intersecciones..... | 63 |
| Tabla 39 Triángulos de Visibilidad..... | 65 |
| Tabla 40 Distancias de separación de letreros recomendadas..... | 72 |
| Tabla 41 Distancia para la colocación de señales, para detención del vehículo..... | 73 |
| Tabla 42 Pendientes Máximas y Mínimas con sus respectivas longitudes de tangentes..... | 74 |
| Tabla 43 Resumen de Curvas Verticales Cóncavas. | 77 |
| Tabla 44 Resumen de Curvas Verticales Cóncavas. | 78 |
| Tabla 45 Volumen de Corte y Relleno por Vía..... | 82 |
| Tabla 46 Clasificación Vehicular..... | 87 |
| Tabla 47 Conteo Vehicular | 88 |
| Tabla 48 Factor Horario..... | 90 |
| Tabla 49 Factor Diario | 90 |
| Tabla 50 Factor Semanal..... | 91 |
| Tabla 51 Factor Mensual..... | 92 |
| Tabla 52 Cálculo del Trafico Promedio Diario Anual (TPDA) | 92 |
| Tabla 53 Tasa de Crecimiento Vehicular | 93 |
| Tabla 54 Cálculo del Tráfico Promedio Diario Anual (TPDA) Futuro..... | 94 |
| Tabla 55 Cálculo del Factor de equivalencia de Buses | 96 |
| Tabla 56 Cálculo del Factor de Equivalencia de Camiones C2 | 96 |

| | |
|---|-----|
| Tabla 57 Cálculo del Factor de Equivalencia de Camiones C3 | 96 |
| Tabla 58 Cálculo del número de ejes Equivalentes..... | 98 |
| Tabla 59 Niveles de Confiabilidad..... | 98 |
| Tabla 60 Desviación Estándar..... | 99 |
| Tabla 61 Criterio de la Desviación Estándar..... | 99 |
| Tabla 62 Índice de servicio | 101 |
| Tabla 63 Resumen de CBR percentil | 102 |
| Tabla 64 Módulo de Resilencia..... | 103 |
| Tabla 65 Coeficientes de Capas | 104 |
| Tabla 66 Calidad de Drenaje..... | 105 |
| Tabla 67 Valores MI | 105 |
| Tabla 68 Diseño de Pavimento Centro Parroquial y vía a Gulag Grande | 106 |
| Tabla 69 Cálculo de Volúmenes Centro Parroquial | 108 |
| Tabla 70 Cálculo de Volúmenes Vía remigio Crespo - Gulag Grande | 109 |
| Tabla 71 Diseño de Pavimentos Vía Huinzhun Alto | 109 |
| Tabla 72 Cálculo de volúmenes Vía Remigio Crespo - Huinzhun Alto | 111 |
| Tabla 73 Resumen de volúmenes de Materiales | 111 |

INDICE DE GRÁFICOS

| | |
|--|----|
| Gráfico 1 Ubicación general Parroquia Remigio Crespo Toral | 3 |
| Gráfico 2 Vía Remigio Crespo - Gulag Grande - Huinzhun Alto | 3 |
| Gráfico 3 Análisis de pendientes del terreno..... | 6 |
| Gráfico 4 Geomorfología del Cantón Gualaceo..... | 8 |
| Gráfico 5 Localización de la estación A para conteo de tráfico..... | 10 |
| Gráfico 6 Sección de Cuneta..... | 12 |
| Gráfico 7 Alcantarilla Tipo..... | 13 |
| Gráfico 8 Esquema de Cabezal | 14 |
| Gráfico 9 Cauces de agua y puntos críticos | 16 |
| Gráfico 10 Ubicación de BMs y referencias | 17 |
| Gráfico 11 Ubicación de las Calicatas. | 20 |
| Grafico 12 Límites de Atterberg | 22 |
| Gráfico 13 Obtención del valor del CBR percentil Cabecera Parroquial Remigio Crespo | 26 |
| Gráfico 14 Obtención del valor del CBR percentil Vía Remigio Crespo Toral - Gulag Grande. | 27 |
| Gráfico 15 Obtención del valor del CBR percentil Vía Remigio Crespo Toral - Huinzhun Alto..... | 29 |
| Grafico 16 Carta de Casagrande..... | 31 |
| Gráfico 17 Clasificación de las vías en base al Desempeño. | 46 |
| Gráfico 18 Sección Tipo Vía Gulag Grande - Huinzhun Alto. | 49 |
| Gráfico 19 Sección Tipo Cabecera Parroquial Remigio Crespo. | 49 |
| Gráfico 20 Distancia de parada. | 51 |
| Gráfico 21 Etapas de maniobra para adelantamiento en carreteras de 2 carriles. | 53 |
| Gráfico 22 Curva Circular Simple. | 54 |
| Gráfico 23 Diagrama de transición de peralte para curvas circulares. | 60 |
| Gráfico 24 Bus tipo AASHTO 2011 BUS-12-Inter City Bus. | 61 |
| Gráfico 25 Curva Vertical Simétrica..... | 76 |
| Gráfico 26 Prismoide en Carreteras | 79 |
| Gráfico 27 Prismoide, tronco de piramoide y piramoide. | 81 |
| Gráfico 28 Clasificación Vehicular..... | 88 |
| Gráfico 29 Tipos de Ejes Equivalentes | 95 |

| | |
|---|-----|
| Gráfico 30 Estructura de Pavimento Centro Parroquial y vía a Gulag Grande | 107 |
| Gráfico 31 Sección Transversal Centro Parroquial..... | 107 |
| Gráfico 32 Sección Transversal Vía Gulag Grande | 108 |
| Gráfico 33 Estructura de Pavimento Vía Huinzhun Alto..... | 110 |
| Gráfico 34 Sección Transversal Vía a Huinzhun Alto | 110 |

INDICE DE ECUACIONES

| | |
|--|-----|
| Ecuación 1 Contenido de humedad..... | 21 |
| Ecuación 2 Índice de Grupo | 33 |
| Ecuación 3 Actividad de la Arcilla | 40 |
| Ecuación 4 Tangente Mínima | 44 |
| Ecuación 5 Tangente Máxima..... | 44 |
| Ecuación 6 Tangente Vertical Mínima..... | 45 |
| Ecuación 7 Distancia de Percepción o Reacción del Conductor..... | 51 |
| Ecuación 8 Distancia de Frenado..... | 51 |
| Ecuación 9 Distancia Preliminar de Demora | 52 |
| Ecuación 10 Distancia de Adelantamiento..... | 52 |
| Ecuación 11 Radio Mínimo de Curva | 57 |
| Ecuación 12 Sobre Ancho | 62 |
| Ecuación 13 Longitud de la Curva Vertical | 75 |
| Ecuación 14 Volumen de un Prismoide | 79 |
| Ecuación 15 Volumen de Área Media | 80 |
| Ecuación 16 Volumen de un Piramoide | 80 |
| Ecuación 17 Volumen de un Piramoide de Sección Mixta | 80 |
| Ecuación 18 Estructura de Pavimento..... | 85 |
| Ecuación 19 Tráfico Promedio Diario Anual..... | 89 |
| Ecuación 20 Tráfico Promedio Diario Anual Futuro | 93 |
| Ecuación 21 Factor de Equivalencia de Carga..... | 95 |
| Ecuación 22 Número de Ejes Equivalentes..... | 97 |
| Ecuación 23 Índice de Servicio..... | 100 |
| Ecuación 24 Número Estructural | 103 |

DEDICATORIA

A mi querida madre Ana María Iñiguez Delgado quien con su apoyo incondicional y absoluto esfuerzo me dio la oportunidad de poder cumplir este sueño, a la sabia de mi abuelita Maruja Delgado quien con su fe infinita me ha llenado de fuerzas para salir adelante durante todos estos años, a mi familia, amigos y en especial a mi querido viejo Cesar Augusto Iñiguez Torres, sé que estarías muy feliz por esta meta alcanzada.

Pedro I.

Cuenca, Julio de 2017

Dedico el trabajo de investigación, con cariño, amor y respeto mi Familia Efrén, Mónica, Vicky, Camila, Samantha y Federico quienes han sido el soporte necesario para culminar mis estudios, y me han dado la fortaleza necesaria para afrontar las dificultades que se han presentado a lo largo de mi vida.

Sebastián C.

Cuenca, julio de 2017

AGRADECIMIENTO

A nuestras familias, amigos y compañeros por el apoyo incondicional brindado desde el primer día y por estar presentes de una u otra manera en esta etapa de nuestras vidas.

Al Ing. Msc. César Humberto Maldonado Noboa por su dirección, guía y apoyo en la planificación, ejecución y revisión del presente trabajo de investigación para la obtención del título de Ingeniero Civil.

Al Ing. Luis Mario Barsallo Chávez, Director del departamento de Obras Publicas del cantón Gualaceo, quién nos ha brindado todo el apoyo técnico y teórico para poder aplicar los conocimientos obtenidos en la Universidad Católica de Cuenca.

A la Universidad Católica de Cuenca por brindarnos todos los conocimientos necesarios para poder ser unos profesionales de excelencia.

Pedro I.

Sebastián C.

Cuenca, Julio de 2017

INTRODUCCIÓN

Dentro de las vías que conforman la cabecera parroquial de Remigio Crespo y las vías que conectan a Remigio Crespo con las comunidades de Gulag Grande y Huinzhun Alto, no se cuenta con un diseño geométrico y de pavimentos que cumpla las normas actuales. Tomando como punto de partida las características actuales, el TPDA y la importancia dentro de la zona, se realizará el respectivo levantamiento topográfico, estudios de suelos y conteo vehicular, para el posterior diseño geométrico horizontal y vertical, acompañado del diseño de la estructura de pavimento, todo esto en base a la Norma Ecuatoriana Vial (NEVI 2012) y la Asshto 93; garantizando mejorar las condiciones de vida de la población.

RESUMEN

La parroquia Remigio Crespo tiene una extensión de 29,6 km², considerada la parroquia más pequeña dentro del cantón Gualaceo, ocupando el 8,5 por ciento del territorio. Está localizada a una distancia de 43 Km desde la ciudad de Cuenca Conectada por una vía asfaltada de 36 Km la cual comprende los tramos Cuenca Descanso Gualaceo y desde Gualaceo por una carretera asfaltada de 7 Km hasta el centro parroquial.

El GAD Parroquial de Remigio Crespo se ha enfocado en proyectos que permitan contribuir con el desarrollo social y económico de la población, es por esto que se ha optado por realizar el diseño geométrico y de pavimentos de:

-) Cabecera Parroquial Remigio Crespo
-) Vía remigio Crespo – Gulag Grande
-) Vía Remigio Crespo – Huinzhun Alto

Dentro de los trabajos de campo se realizará:

-) Topografía: Levantamiento topográfico de la zona de estudio que comprende la cabecera parroquial y una franja topográfica para las vías Gulag Grande y Huinzhun Alto.
-) Estudio de Suelos: Se realizará la toma de muestras de suelo y poder determinar sus características, se tomará en cuenta la ubicación y perforación en campo para determinación del grado de compactación (CBR).
-) Conteo Vehicular: Estimar los volúmenes de Trafico Promedio Diario Anual (TPDA) actuales y esperados en el momento de dar servicio.

Procesados los datos de campo, se realizará el diseño geométrico horizontal, vertical y transversal de los diferentes tramos viales con ayuda del software CIVIL3D, por medio del cual se obtienen los volúmenes de corte y relleno.

En cuanto al diseño de pavimentos, con los datos obtenidos del estudio de suelos y conteo vehicular, se diseñará la estructura del pavimento y la capa de rodadura la cual será de tipo flexible. En base a los datos obtenidos se realizará un presupuesto referencial del proyecto.

Palabras clave: VELOCIDAD DE DISEÑO, CURVATURA HORIZONTAL,

PAVIMENTOS FLEXIBLES

ABSTRACT

The Parish Remigio Crespo has an extension of 29.6 km², considered the smallest parish within the Gualaceo canton, occupying 8.5 percent of the territory. It is located 43 km from the city of Cuenca. Connected by a paved road of 36 km which comprises the sections Cuenca Descanso Gualaceo and from Gualaceo by a paved road of 7 km to downtown of the parish.

The Parish GAD of Remigio Crespo has focused on projects that contribute to the social and economic development of the population, reason why it was decided to make the geometric design and pavements:

-) Head Parish Remigio Crespo
-) Road Remigio Crespo – Gulag Grande
-) Road Remigio Crespo – Huinzhun Alto

Within the field work will take place:

-) Topography: Survey of the area comprising the head parish and a topographic strip for the Gulag Grande and Huinzhun Alto road.
-) Study of Soils: The soil samples will be taken and its characteristics can be determined, considering the Location and Field Drilling to determine the degree of compaction (CBR).
-) Vehicle Count: Estimate current and expected Annual Daily Traffic (TPDA) volumes.

Once the field data has been processed, the horizontal, vertical and transversal geometric design of the different road sections will be carried out using the CIVIL3D software, whereby cutting volumes and filling are obtained.

Regarding pavement design, with the data obtained from the study of soils and vehicle count, the pavement structure will be designed and the surface layer which will be flexible. Based on the data obtained, a reference project budget will be made.

Keywords: DESIGN SPEED, HORIZONTAL CURVATURE, FLEXIBLE PAVEMENTS

CAPITULO 1

1 GENERALIDADES

1.1 ANTECEDENTES

La Universidad Católica de Cuenca y el GAD Parroquial de Remigio Crespo Toral firman un convenio específico de cooperación interinstitucional en la Ciudad de Cuenca el 5 de Diciembre del 2016 con la finalidad de realizar el: “**DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO, VIA REMIGIO CRESPO – GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO – HUINZHUN ALTO**”; contribuyendo así a la productividad de la zona.

Las longitudes de los distintos tramos de la vía a ser diseñados se dividen de la siguiente manera:

-) La cabecera parroquial de Remigio Crespo consta de 1.497,26 Km de vía.
-) La vía Remigio Crespo – Gulag Grande consta de 1.660 Km de vía.
-) La vía que conecta Remigio Crespo con la comunidad de Huinzhun Alto consta de 1.950 Km de vía.

Este proyecto, creará una conexión comercial y productiva entre los poblados ubicados en la zona directa e indirecta del proyecto, mejorando las vías de acceso a la parroquia, la economía, calidad de vida de sus habitantes y garantizando la seguridad de los vehículos que transitan por la zona; ya que se complementa con los diseños previos realizados en la vía Gualaceo-Remigio Crespo, cuya rehabilitación a nivel de estructura de pavimento está contemplada para este año.

1.2 UBICACIÓN Y DESCRIPCIÓN DE LAS VIAS DE ESTUDIOS

La parroquia Remigio Crespo Toral de donde parte el diseño de los distintos tramos viales está ubicada al sureste del cantón Gualaceo y limita al norte con la periferia del centro cantonal de Gualaceo, al este, la parroquia Luis Cordero Vega del cantón Gualaceo, al sur, y al oeste, la periferia del centro cantonal de Chordeleg, con coordenadas 9677390 (N-S) y 749325 (E-O).

Está previsto diseñar las vías que conforman la cabecera parroquial, y las que unen a Remigio Crespo con las comunidades de Gulag Grande y Huinzhun Alto con coordenadas: (9676257,47(N-S),750110,798(E-O)), (9678141,27(N-S), 749968,52(E-O)) respectivamente; sumando un total de 5.1 Km de red vial.

Dentro de la zona se cuenta con vías deficientes pues están conformadas simplemente por una capa de mejoramiento como superficie de rodadura; además, el ancho no es el adecuado, las pendientes y radios de giro no cumplen con la normativa vigente en el país; por lo que es necesario realizar un proyecto de mejoramiento vial, y proponer una estructura de pavimento adecuada para la zona, con la finalidad de mejorar el nivel de servicio y poder adecuarla a las condiciones de tránsito actual y futuro. En el gráfico 1 se observa la ubicación general de la parroquia Remigio Crespo Toral, en el gráfico 2 se observa las vías a ser diseñadas.

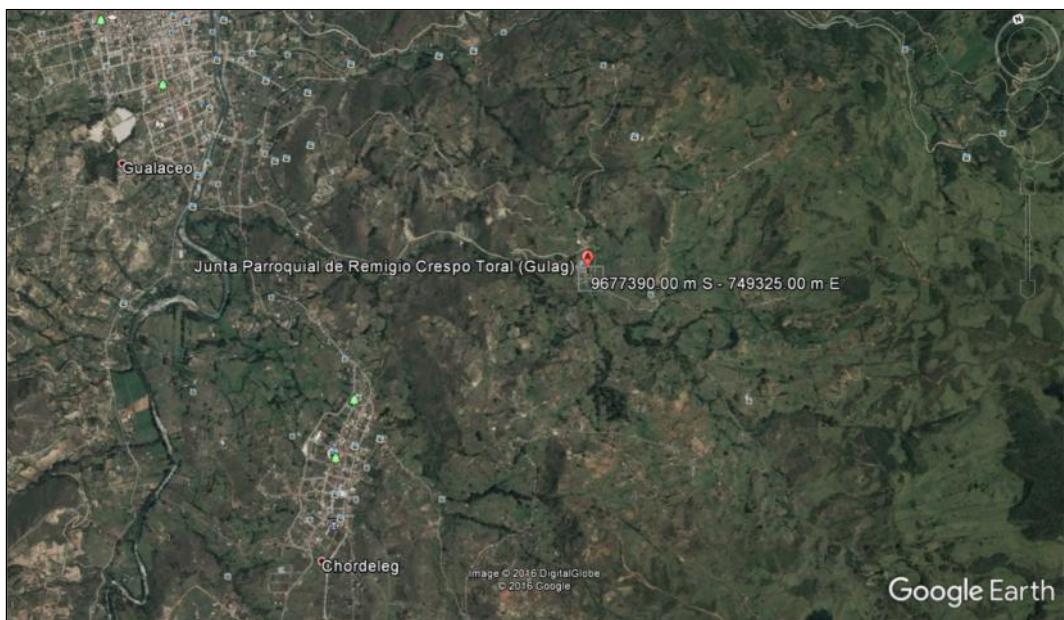


Gráfico 1 Ubicación general Parroquia Remigio Crespo Toral

Elaborado: Investigador.

Fuente: Google Earth.



Gráfico 2 Vía Remigio Crespo - Gulag Grande - Huinzhun Alto

Elaborado: Investigador.

Fuente: Google Earth.

1.3 OBJETIVOS

1.3.1 OBJETIVO GENERAL

Realizar el diseño geométrico horizontal, vertical y de pavimentos de los tramos viales que comprenden la cabecera parroquial de Remigio Crespo y las vías que conectan Remigio Crespo con Gulag Grande y Huinzhun Alto.

1.3.2 OBJETIVOS ESPECIFICOS

-) Elaborar los planos en base al levantamiento topográfico proporcionado por el GAD Municipal de Gualaceo.
-) Realizar el diseño geométrico horizontal y vertical del proyecto según las normas técnicas del MTOP (NEVI 2012), haciendo uso del software CIVIL 3D.
-) Diseñar la capa de rodadura (Pavimento Flexible) en base a la norma ASSHTO 93.
-) Establecer el presupuesto referencial del proyecto usando el software INTERPRO.

CAPITULO II

2 ESTUDIOS PRELIMINARES Y CONSIDERACIONES DE DISEÑO

2.1 ANALISIS DE LA RUTA

Tomando en cuenta que la topografía es uno de los factores más importantes dentro del análisis de las rutas, ya que de ella dependen los alineamientos horizontales y verticales de las mismas, así como también sus pendientes, secciones transversales y distancias de visibilidad, la NEVI 12 VOLUMEN 2A, brinda una clasificación de los terrenos según sus pendientes, la misma que se resume en la tabla 1

| CLASIFICACION DE LOS TERRENOS EN FUNCION DE SUS PENDIENTES. | | | |
|---|--------------------------|---------------------------|---|
| TERRENO | PENDIENTES TRANSVERSALES | PENDIENTES LONGITUDINALES | CARACTERISTICAS |
| PLANO | 0-5% | 0-3% | Mínimo Movimiento de tierras, no presenta dificultad en su trazado y explanación. |
| ONDULADO | 6-12% | 3-6% | Moderado movimiento de tierras, alineamientos más o menos rectos, sin mayores dificultades en el trazado y en la explanación. |
| MONTAÑOSO | 13-40% | 6-8% | Grandes movimientos de tierra, dificultades en el trazado y la explanación. |
| ESCARPADO | >40% | >8% | Máximos movimientos de tierras, mucha dificultad para el trazado y explanación. |

Tabla 1 Clasificación de los terrenos en función de sus pendientes.

Elaborado: Investigador.

Fuente: NEVI 12 Volumen 2A.

Se realizó un análisis de las pendientes tanto del centro parroquial como de las franjas de terreno correspondientes a cada tramo vial, obteniendo los siguientes resultados:

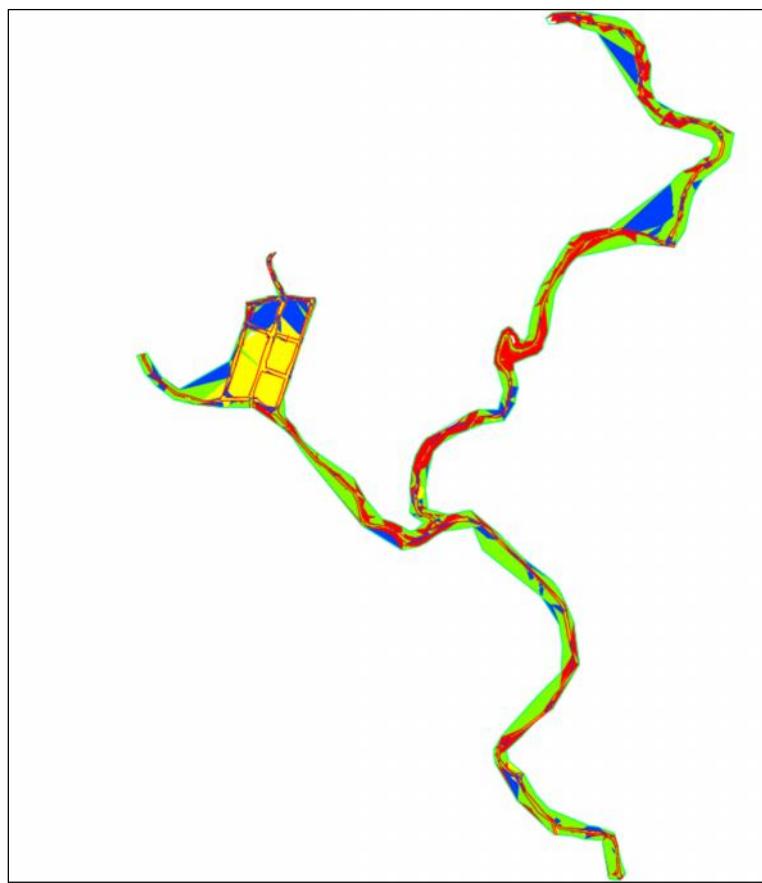


Gráfico 3 Análisis de pendientes del terreno.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Topografía Remigio Crespo.

| TABLA DE PENDIENTES | | | | |
|---------------------|------------------|------------------|----------|-------|
| NUMERO | PENDIENTE MINIMA | PENDIENTE MAXIMA | AREA | COLOR |
| 1 | 0.10% | 5.00% | 24878.63 | |
| 2 | 5.00% | 12.00% | 34391.49 | |
| 3 | 12.00% | 40.00% | 83677.10 | |
| 4 | 40.00% | 100.00% | 35059.00 | |

Tabla 2 Pendientes con la sumatoria de áreas respectivas.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Topografía Remigio Crespo.

En cuanto al uso del suelo, se distingue una población netamente agrícola y ganadera, por lo que el mejoramiento de sus vías de acceso aumentará el volumen de tráfico y beneficiará al comercio dentro de la zona.

Cabe resaltar que el GAD Municipal del cantón Gualaceo, ha realizado ya estudios previos para la selección de las rutas de los tramos de vía a diseñarse, tomando en cuenta factores como la geología, impacto ambiental, uso del suelo, topografía y el desarrollo económico de la zona.

En la cabecera Parroquial de Remigio Crespo, se pueden distinguir anchos de calzada variables que oscilan entre 4 y 8 (m), en las cuales el tráfico de peatones y vehículos se considera moderado; en esta zona se cuenta con un terreno en su mayoría plano, y debido a las pendientes bajas, se debe garantizar el drenaje adecuado de aguas lluvias, evitando la acumulación de las mismas, el colapso de las alcantarillas y posibles inundaciones.

En cuanto a las vías que conectan Remigio Crespo con las comunidades de Gulag Grande y Huinzhun Alto, se distinguen anchos de calzada que varían entre 4 y 6 (m), con un volumen de tráfico moderado pero con pocos peatones que transitan por la zona; se puede apreciar según el análisis de pendientes realizado, que se cuenta con un terreno en su mayor parte montañoso, e incluso en ciertos tramos especialmente de la vía Remigio Crespo-Huinzhun Alto existen zonas en las que el terreno se vuelve escarpado; en estos casos, se pueden presentar mayor cantidad de curvas dentro del trayecto, esto con el objetivo de disminuir los volúmenes de movimiento de tierras y alcanzar la cota de destino, cumpliendo la normativa en cuanto a pendientes y radios de curvatura.

2.2 CONSIDERACIONES DE DISEÑO

2.2.1 CONSIDERACIONES DE ORDEN GEOTECNICO Y GEOMORFOLOGICO

2.2.1.1 GEOMORFOLOGIA

El estudio de impacto ambiental de la vía Guaymincay realizado por el Ing. Miguel Alemán, indica que el área por donde se desarrolla el proyecto vial tiene una configuración bastante irregular, pues se encuentra situada en las estribaciones de la cordillera oriental. Las formas se pueden clasificar como: relieves montañosos, colinas medianas y relieves escarpados. En el gráfico 4 se observa la geomorfología del cantón Gualaceo.

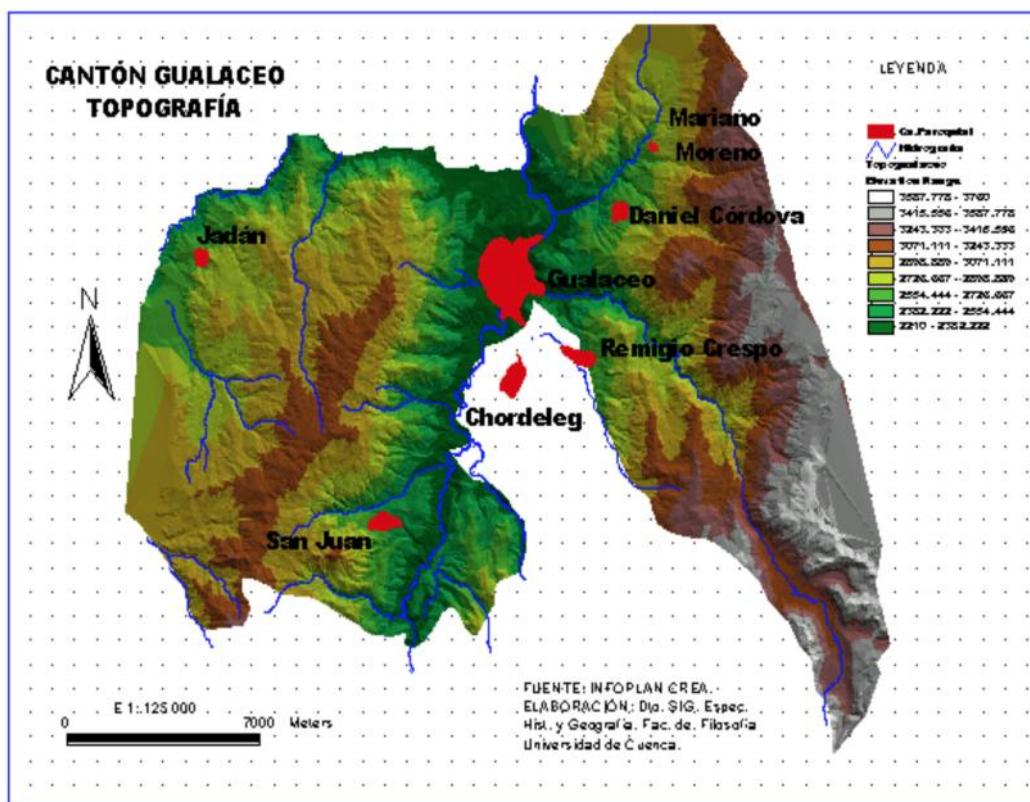


Gráfico 4 Geomorfología del Cantón Gualaceo.

Elaborado: Universidad de Cuenca.

Fuente: Neoplan Crea.

2.2.1.2 GEOLOGIA

El plan de desarrollo y ordenamiento territorial del Gobierno Autónomo Descentralizado del Cantón Gualaceo, indica las formaciones geológicas que comprende el cantón, y estas son: depósitos aluviales recientes, terrazas aluviales y fluvio glaciares, depósitos coluviales, cobertura volcánica, formación Saraguro (OS) volcánicos pocos diferenciados, unidad maguazo, capas de Gualaceo (PlG).

Como se manifestó anteriormente, la zona por donde se desarrolla la vía, se localiza en la cordillera oriental cuyo basamento cristalino corresponde esencialmente a esquistos cloríticos, talcosos, grafiticos, granatíferos y varios tipos de roca gnesoides inconfundibles.

En los taludes de corte se pueden observar estratos basálticos y andesíticos, se hace evidente también la afloración de zonas granítica, gnéisicas y franjas de rocas piroclastos.

2.2.2 CONSIDERACIONES EN ATENCIÓN A LA COMPOSICIÓN Y VOLUMEN DE TRÁFICO

Dentro del proyecto se considera fundamental el estudio de tráfico, con el objetivo de determinar la demanda que tendrán las vías, no solo desde el punto de vista del volumen sino también por su composición vehicular.

Con la finalidad de obtener datos representativos en cuanto al conteo vehicular, se implanto la estación A en la entrada de la vía Gualaceo-Remigio Crespo, y a pesar de que este tramo no es parte del diseño, es considerado como la vía principal de acceso a la parroquia; obteniendo así información representativa que refleja el tránsito vehicular dentro de la zona.



Gráfico 5 Localización de la estación A para conteo de tráfico.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Google Earth.

Una vez procesada la información, se obtiene los volúmenes de tráfico, su composición, así como el origen y destino del tráfico que circula por la vía; los días de aforo fueron de Lunes a Domingo.

2.2.3 CONSIDERACIONES HIDROLOGICAS E HIDRÁULICAS

Conocer la hidrología de la zona, ayuda a tener en cuenta que tipo de cunetas son las que se debe ocupar para el diseño de la vía, y de igual manera, determinar el tipo de alcantarilla y sus dimensiones.

Los sistemas de drenaje en una vía, ocupan un papel importante para su funcionamiento y operación de la misma.

El estudio de impacto ambiental, para la implementación de un centro de gestión de residuos sólidos de la EMMAICP-EP, realizado por el Ing. Pablo Albuja indica que el sistema hidrográfico del área en el que se emplea el proyecto de pavimentación, pertenece a la cuenca

media alta del río Paute y forman parte de la subcuenca del río Gualaceo o Santa Bárbara. En el sector, se presenta la influencia climática amazónica la cual forma parte importante en la ecología y el clima, así se presenta un régimen de lluvias constantes con descensos mínimos de caudal durante época de sequía o estiaje.

El estudio de impacto ambiental de la vía Guaymincay realizado por el Ing. Miguel Alemán, indica que de acuerdo a la clasificación de Köppen predomina el clima Mesotérmico y Semihúmedo con temperaturas que varían de 12 a 18 °C y precipitaciones entre los 500 y 1000 mm.

El principal curso de agua que atraviesa el área de estudio de la vía es el río Gulag Grande.

2.2.3.1 CUNETAS

Las cunetas son canales que se construyen en ambos lados de las vías, tienen como propósito recolectar el agua lluvia; una vez recolectada, se conduce a un drenaje el cual puede ser natural o una obra transversal.

El manual de caminos y puentes pequeños del Perú, indica el ancho y profundidad de una cuneta en función de la región en la que se encuentra.

| Región | Profundidad (m) | Ancho (m) |
|--------------|-----------------|-----------|
| Seca | 0.20 | 0.50 |
| Lluviosa | 0.30 | 0.75 |
| Muy lluviosa | 0.50 | 1.00 |

Tabla 3 Ancho y profundidad de cuneta.

Elaborado: Ing. Eduardo García Trisolini, febrero 2009.

Fuente: Manual práctico de mejoramiento de caminos vecinales y construcción de pequeños puentes (Trisolini, 2009)

Considerando que la zona de estudio, cuenta con una precipitación moderada se tomará para el diseño la siguiente cuneta tipo

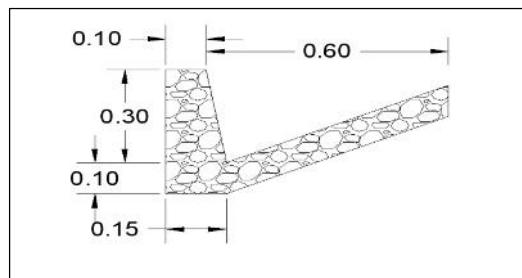


Gráfico 6 Sección de Cuneta.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Manual práctico de mejoramiento de caminos vecinales y construcción de pequeños puentes (Trisolini, 2009)

Una vez escogida la sección tipo, se determina que en los tramos correspondientes a la cabecera parroquial de Remigio Crespo, no se usaran cunetas, ya que se aprovechará el bombeo normal de la vía al igual que sus pendientes, con el objetivo de que el agua sea conducida por el canal que se forma entre la unión de la calzada y la vereda hasta los respectivos sumideros para la evacuación hacia la red de alcantarillado pluvial existente.

Mientras que en las vías que conectan con las comunidades de Gulag Grande y Huinzhun Alto las cunetas son indispensables para evacuar el agua lluvia a las distintas alcantarillas.

2.2.3.2 ALCANTARILLAS

La alcantarilla cumple la finalidad de dar paso a corrientes provenientes de arroyos, quebradas, agua de riego, cunetas o pasos de agua; serán construidas en base a criterios técnicos y estas se clasifican en:

-]) Alcantarillas de alivio: cuya función principal es drenar el agua de las cunetas; sus dimensiones varían entre 0,40 – 0,60 m de diámetro.

- Alcantarillas de Paso: Cuya función principal es drenar el agua de cauces existentes, sus dimensiones varían entre 1,00 – 1,20 m de diámetro.

Las alcantarillas se encuentran localizadas en las partes más bajas, debido a las pendientes de las vías y del terreno, que juegan un papel muy importante en la colocación de las mismas.

El Manual Práctico de Mejoramiento de Caminos Vecinales y Construcción de Pequeños Puentes, indica que como mínimo se tendrán 4 alcantarillas de alivio por kilómetro. De esta manera se ha optado por utilizar alcantarillas de alivio de $D = 0,60$ m cada 250 m; y alcantarillas de paso de $D = 1,20$ m para cauces de agua; y la colocación de las mismas estará en función de la topografía de la zona.

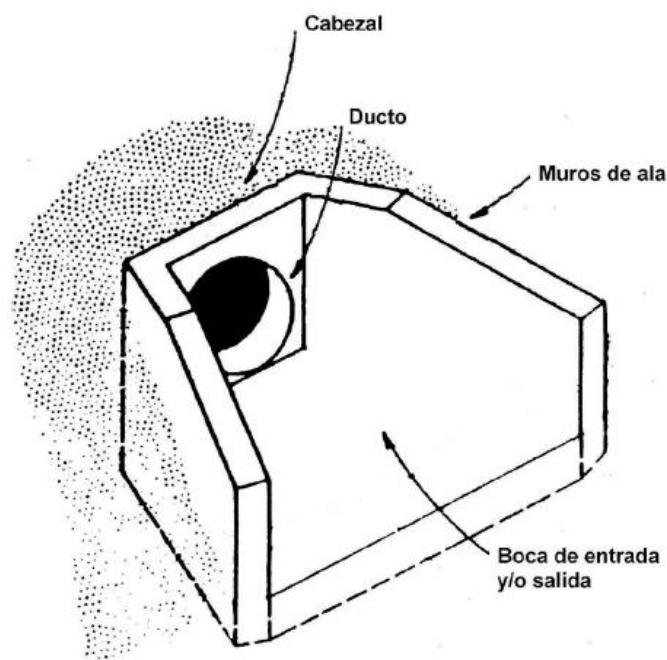


Gráfico 7 Alcantarilla Tipo.

Elaborado: Instituto Universitario Politécnico Santiago Mariño.

Fuente: Elementos de una alcantarilla (Instituto Universitario Politécnico Santiago Mariño)

En base al gráfico 7 que representa las partes de una alcantarilla tipo, el Manual de diseño de carreteras MOP 2003, brinda una tabla para el dimensionamiento de la estructura de

entrada y de salida de la misma en función del diámetro utilizado, la cual se presenta a continuación:

| Dimensions (m) | Diámetro de Tubería (m) | | | | | | | |
|----------------|-------------------------|------|------|-----|------|------|------|------|
| | 1.2 | 1.4 | 1.5 | 1.6 | 1.8 | 2 | 2.2 | 2.4 |
| Φ | 0.35 | 0.38 | 0.38 | 0.4 | 0.42 | 0.45 | 0.48 | 0.5 |
| A | 0.75 | 0.85 | 0.9 | 1 | 1.1 | 1.2 | 1.3 | 1.4 |
| B | 1 | 1.1 | 1.15 | 1.2 | 1.3 | 1.4 | 1.5 | 1.6 |
| C | 1.15 | 1.3 | 1.4 | 1.5 | 1.6 | 1.8 | 2 | 2.2 |
| F | 0.25 | 0.28 | 0.28 | 0.3 | 0.32 | 0.33 | 0.35 | 0.38 |
| H | 1.8 | 2 | 2.1 | 2.2 | 2.4 | 2.6 | 2.8 | 3 |
| L | 5 | 5.6 | 6 | 6.3 | 7.1 | 8 | 8.6 | 9.4 |

Tabla 4 Dimensionamiento de diferentes cabezales

Fuente: MOP (2003)

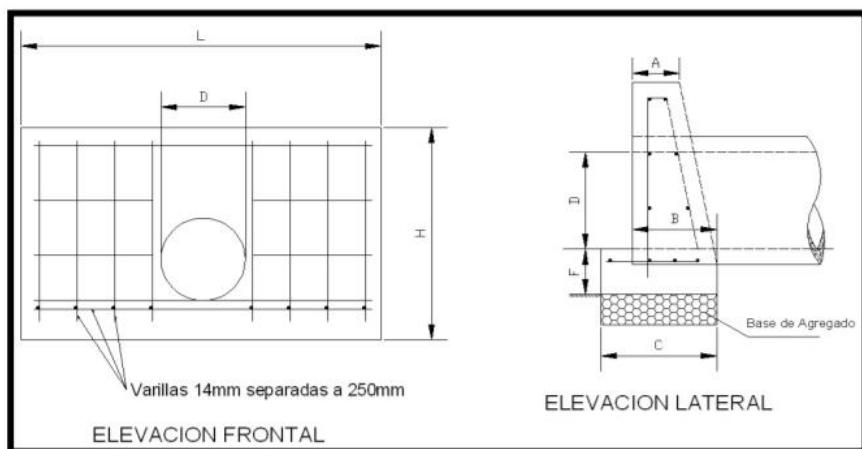


Gráfico 8 Esquema de Cabezal

Fuente: MOP (2003)

La longitud total (L) comprende el ancho de las alas, las cuales miden 1.40 m cada una, por lo que el ancho total del cabezal sería de 2.20 m. Como se pretende utilizar alcantarillas de 0.60 m de diámetro, se mantienen las mismas dimensiones utilizadas para la alcantarilla de 1.20 m variando únicamente L= 3 m, de donde, las alas medirían 0.70 m cada una y el cabezal adoptaría una dimensión de 1.60 m.

2.2.4 TRABAJOS DE CAMPO

2.2.4.1 POLIGONAL Y LEVANTAMIENTO DE DETALLES

Los trabajos topográficos fueron realizados por el departamento de topografía del GAD municipal del catón Gualaceo, estos a su vez, forman parte fundamental para la ejecución preliminar del estudio vial de la parroquia Remigio Crespo y las vías que conducen hacia Huinzhun Alto y Gulag Grande.

La poligonal fue abierta y así se procedió a realizar el levantamiento del área requerida para realizar el proyecto vial, el cual es necesario para la implementación de los diferentes tipos de estructuras e infraestructuras.

El levantamiento comprendió una franja topográfica de 5,107 Km de longitud por un ancho promedio de 40 m, que en su totalidad conforman los ejes de las vías, con todos sus detalles topográficos y elementos físicos que dentro de ellas se encuentran.

El área total levantada es de 17.80 Ha, la cual abarca tanto el centro parroquial de Remigio Crespo, como las vías aledañas que conectan con Gulag Grande y Huinzhun Alto.

Durante todo el proceso se encontraron sitios críticos y cauces de agua, por lo que se ha considerado que los mismos deben ser ubicados para no pasarlos por alto en el momento del diseño. En el gráfico 9 se puede observar los causes de agua y los puntos críticos del proyecto.

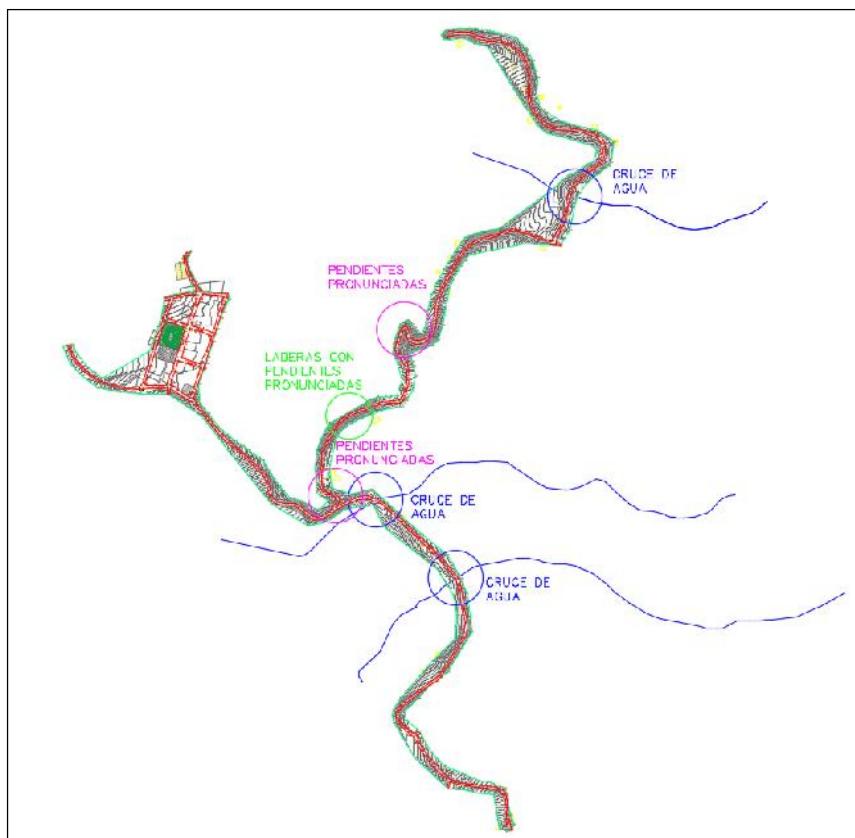


Gráfico 9 Cauces de agua y puntos críticos

Elaborado: Investigador.

Fuente: Topografía Remigio Crespo.

2.2.4.2 ALTIMETRÍA

Todo el levantamiento fue realizado con estación total, lo que permite ir almacenando la información y minimizando los errores que se producen por anotación. El levantamiento topográfico se lo realizó partiendo de la poligonal, obteniendo para cada punto registrado sus coordenadas Este y Norte, así como su respectiva cota referida al nivel del mar. Al disponer de los datos de ubicación y cota de cada uno de los puntos levantados, se pudo generar un modelo tridimensional del terreno, representado a través de curvas de nivel, que reflejen en los planos la topografía por donde atraviesa la vía.

Para no tener problemas en el momento de la construcción, se han ubicado referencias o BMs en el terreno de las oficinas de la Junta Parroquial de Remigio Crespo, con el fin de que estos sirvan como base para poder replantear los puntos que sean necesarios dentro del proyecto; la tabla 5 indica las coordenadas de ubicación de los BMs.

| TABLA DE PUNTOS BM | | | |
|--------------------|-------------|------------|----------|
| PUNTO | Y | X | Z |
| A | 9677368.685 | 749347.747 | 2466.645 |
| B | 9677367.663 | 749350.990 | 2466.659 |

Tabla 5 Tabla de Puntos BM

Elaborado: Investigador.

Fuente: Topografía Remigio Crespo.

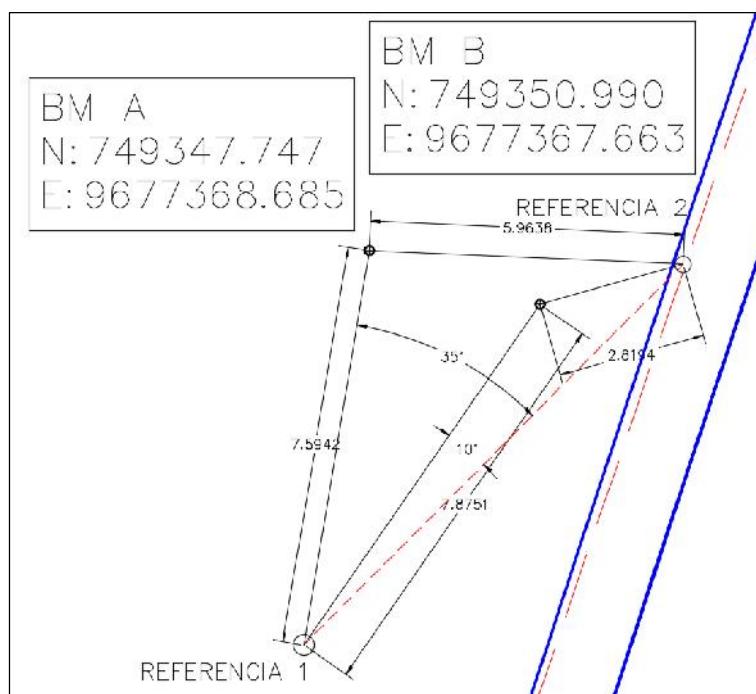


Gráfico 10 Ubicación de BMs y referencias

Elaborado: Investigador.

Fuente: Topografía Remigio Crespo.

2.2.4.3 DIBUJO HORIZONTAL Y VERTICAL

Dentro de la franja topográfica se representaron todos los detalles levantados y especificados, de tal manera que en planta se refleje de manera clara y precisa todas las características del terreno existente, pues de ello dependerá el trazado geométrico horizontal, el cual se irá desarrollando en base a las condiciones existentes en cada tramo.

De igual forma se dibujó el perfil de la vía actual, lo que permitió elaborar el respectivo diseño geométrico vertical de la misma.

2.2.4.4 EXTRACIÓN DE CALICATAS Y ANALISIS DE SUELOS

Se procedió a realizar las calicatas a cielo abierto, las cuales cuentan con profundidades entre 1.50 a 2.00 metros, de donde se tomó las muestras para poder realizar los respectivos ensayos de laboratorio. Con los datos obtenidos se procede a realizar la clasificación del suelo existente.

Tomando como base el manual de carreteras suelos, geología, geotecnia y pavimentos – sección suelos y pavimentos (Perú 2014), se usa la Tabla 6 como referencia para definir el número de calicatas a extraerse por kilómetro, así como la profundidad de donde se tiene que extraer la muestra, en base al número de vehículos que circulan o está previsto que circule por el tramo analizado.

| Tipo de Carretera | Profundidad (m) | Número mínimo de Calicatas | Observación |
|---|--|--|--|
| Autopistas: carreteras de IMDA mayor de 6000 veh/día, de calzadas separadas, cada una con dos o más carriles | 1.50 m respecto al nivel de sub rasante del proyecto | <ul style="list-style-type: none"> • Calzada 2 carriles por sentido: 4 calicatas x km x sentido • Calzada 3 carriles por sentido: 4 calicatas x km x sentido • Calzada 4 carriles por sentido: 6 calicatas x km x sentido | |
| Carreteras Diales o Multicarril: carreteras de IMDA entre 6000 y 4001 veh/día, de calzadas separadas, cada una con dos o más carriles | 1.50 m respecto al nivel de sub rasante del proyecto | <ul style="list-style-type: none"> • Calzada 2 carriles por sentido: 4 calicatas x km x sentido • Calzada 3 carriles por sentido: 4 calicatas x km x sentido • Calzada 4 carriles por sentido: 6 calicatas x km x sentido | Las calicatas se ubicarán longitudinalmente y en forma alternada |
| Carreteras de Primera Clase: carreteras con un IMDA entre 4000-2001 veh/día, de una calzada de dos carriles. | 1.50 m respecto al nivel de sub rasante del proyecto | <ul style="list-style-type: none"> • 4 calicatas x km | |
| Carreteras de Segunda Clase: carreteras con un IMDA entre 2000-401 veh/día, de una calzada de dos carriles. | 1.50 m respecto al nivel de sub rasante del proyecto | <ul style="list-style-type: none"> • 3 calicatas x km | Las calicatas se ubicarán longitudinalmente y en forma alternada |
| Carreteras de Tercera Clase: carreteras con un IMDA entre 400-201 veh/día, de una calzada de dos carriles. | 1.50 m respecto al nivel de sub rasante del proyecto | <ul style="list-style-type: none"> • 2 calicatas x km | |
| Carreteras de Bajo Volumen de Tránsito: carreteras con un IMDA ≤ 200 veh/día, de una calzada. | 1.50 m respecto al nivel de sub rasante del proyecto | <ul style="list-style-type: none"> • 1 calicata x km | |

Tabla 6 Número de calicatas para la exploración de suelos.

Elaborado: Manual de Carreteras suelos, geología, geotecnia y pavimentos – sección suelos y pavimentos (Perú 2014).

Fuente: Manual de Carreteras suelos, geología, geotecnia y pavimentos – sección suelos y pavimentos (Perú 2014).

En base a este criterio y tomando en cuenta que el GAD parroquial de Remigio Crespo Toral será el encargado de financiar los estudios de suelos, se deciden extraer 9 calicatas en puntos estratégicos para que sirvan de referencia en el diseño de los diferentes tramos de pavimento; la distancia de separación entre cada calicata varía entre 500 – 600 m, cubriendo así con los 5.107 Km de red vial propuesta para el proyecto.

En el gráfico 11, se presenta la ubicación de las respectivas calicatas, en el orden que fueron tomadas.

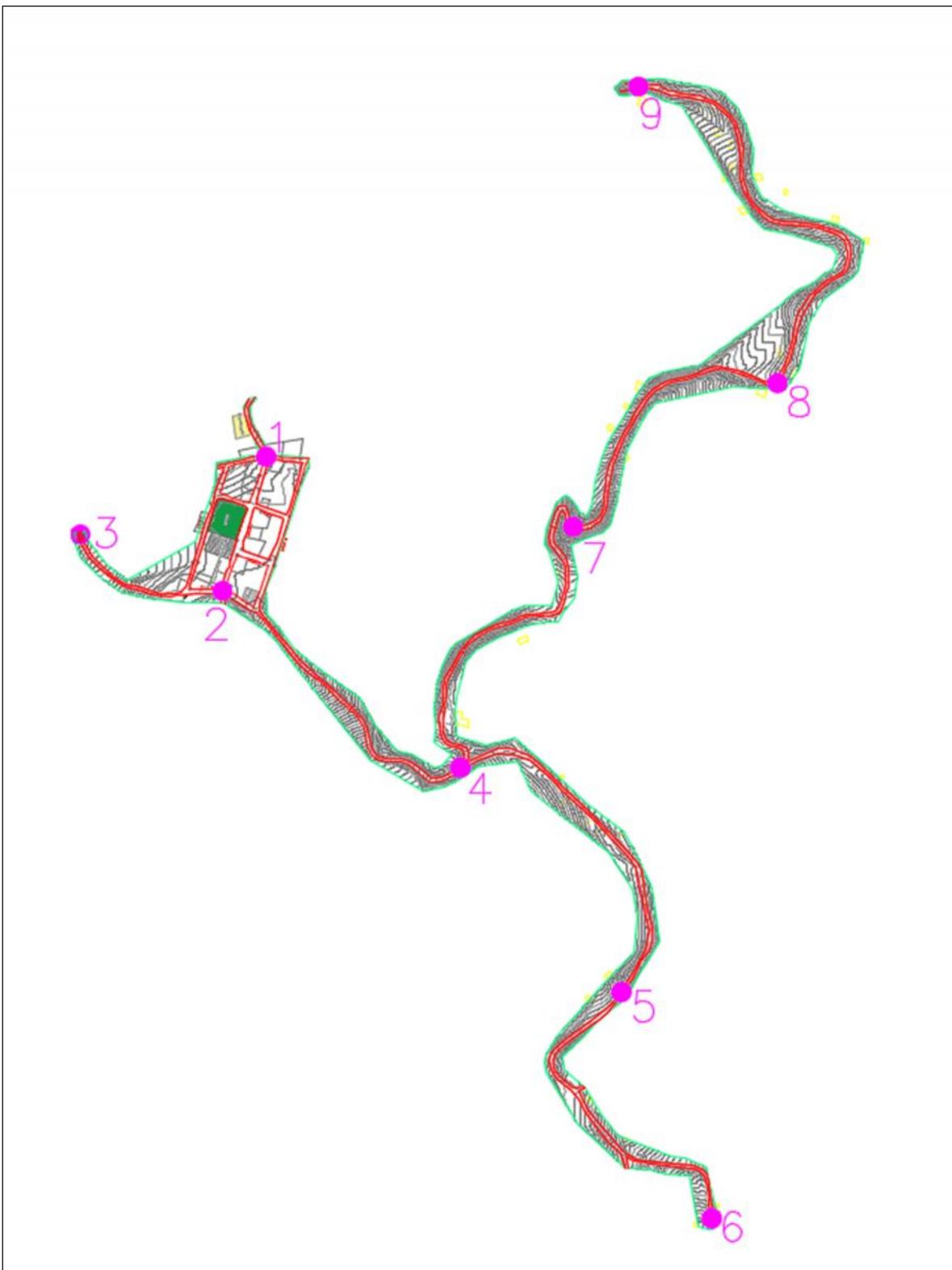


Gráfico 11 Ubicación de las Calicatas.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Investigador.

2.2.4.4.1 ANALISIS DE RESULTADOS

Los ensayos de laboratorio brindan parámetros mecánicos del suelo, en el cual se pretende construir la infraestructura de la vía; se debe tomar en cuenta que al ser ensayos financiados la responsabilidad de los mismos cae directamente sobre la empresa consultora en este caso TITANIUMROAD. Las propiedades se obtienen a través de pruebas de laboratorio; dentro de los ensayos realizados tenemos:

) Contenido de humedad natural (ASTM D2216)

Se define como la relación que existe entre el peso del agua y el peso de los sólidos dentro de una muestra de suelo, y está representada en porcentaje; la cantidad de agua presente en un suelo es considerada una de las características más importantes del mismo para determinar su comportamiento especialmente en suelos con texturas más finas.

$$W\% = \frac{W_w}{W_s} * 100$$

Ecuación 1 Contenido de humedad

De donde:

Ww: Peso del agua.

Ws: Peso Seco.

) Plasticidad a través de los límites de Atterberg

Tienen como base la teoría de que en una muestra de suelo de grano fino pueden existir 4 estados de consistencia de acuerdo al contenido de humedad, siendo estos: sólido, semisólido,

plástico y finalmente líquido. Es así que los contenidos de humedad en cada punto de transición entre un estado al otro se los denomina límites de Atterberg.

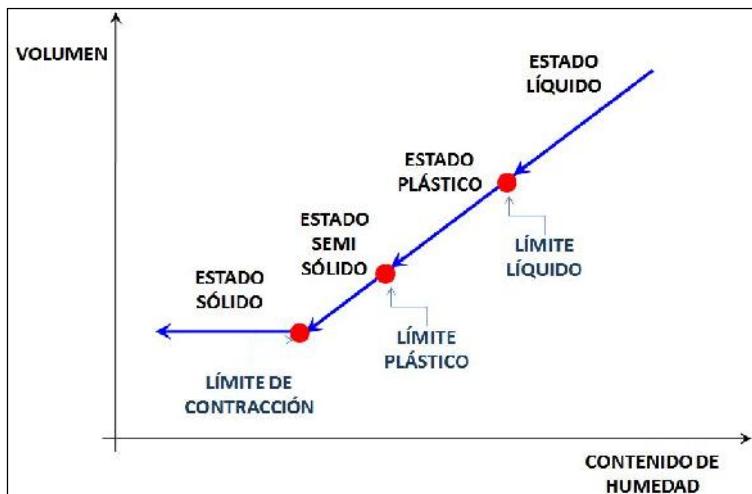


Grafico 12 Límites de Atterberg

Fuente: Internet

Como se puede observar en el Grafico 12 el aumento del contenido de humedad en el suelo representa un incremento en el volumen del mismo.

]) Límite Liquido (ASTM 423-66)

Por encima de este límite la muestra se comporta como un fluido viscoso y fluye bajo su propio peso, esto quiere decir que la capacidad portante se anula, y el estrato de suelo fracasa.

]) Límite Plástico (ASTM 424-59)

Por encima de este límite la mezcla suelo-agua pasa a un estado plástico, es decir la muestra se deforma bajo la acción de cualquier carga sin regresar a su estado original; un cambio de humedad en cualquier lado de este límite produce una variación en el volumen de

la muestra; cabe recalcar que la capacidad portante del suelo disminuye conforme se aumenta el contenido de humedad.

) Distribución Granulométrica (ASTM D422-63)

La granulometría indica la distribución de las partículas según su tamaño, lo que genera una idea clara para realizar la clasificación descriptiva de la muestra.

) Compactación: Proctor Modificado (AASHTO T180-70)

Es considerado uno de los ensayos más importantes dentro del procedimiento de estudio, ya que en base a este se puede determinar la densidad seca máxima de un determinado suelo en relación con su grado de humedad, para lo cual se aplica una energía de compactación determinada.

) Prueba de valor relativo de soporte CBR (ASTM D18883-73)

El ensayo CBR (California Bearing Ratio: Ensayo de Relación de Soporte de California) mide la resistencia al esfuerzo cortante de un suelo y se evalúa la calidad del terreno para subrasante, sub base y base de pavimentos; es decir en base a una humedad y densidad controlada se obtienen el valor del CBR que no es más que un porcentaje de la carga unitaria patrón con la que fue comparada; a medida que aumenta el valor del CBR se obtiene un material de mejor calidad y la capacidad portante del suelo se incrementa, esto se refleja en el diseño de la estructura de pavimento ya que los espesores de las capas que la conforman disminuirán considerablemente.

La tabla 7 muestra los resultados de cada una de las calicatas.

| CALICATA | CLASIFICACIÓN DEL SUELO | | % LL | % LP | IP | % HUMEDAD OPTIMA | DEN. MÁXIMA (gr/cm3) | CBR 95% | CBR 100% |
|----------|-------------------------|-------|-------|-------|-------|------------------|----------------------|---------|----------|
| 1 | A-7-6 | CL | 44.47 | 25.29 | 19.18 | 17.5 | 1.530 | 1.10 | 1.49 |
| 2 | A-7-5 | ML | 45.33 | 30.19 | 15.14 | 21.5 | 1.720 | 1.25 | 1.40 |
| 3 | A-2-7 | SC | 48.68 | 26.95 | 21.73 | 25.5 | 1.420 | 5.90 | 8.40 |
| 4 | A-1-a | GP | --- | NP | --- | 13.5 | 1.750 | 21.0 | 27.90 |
| 5 | A-7-5 | SM | 51.74 | 31.92 | 19.82 | 21.5 | 1.570 | 1.40 | 1.70 |
| 6 | A-1 | GP | 25.20 | 14.37 | 10.83 | 12.0 | 1.985 | 0.68 | 0.85 |
| 7 | A-7-5 | ML | 42.72 | 32.12 | 10.60 | 14.0 | 1.660 | 21.00 | 25.80 |
| 8 | A-1 | GP-GC | 24.11 | 17.50 | 6.62 | 15.0 | 1.425 | 11.00 | 12.90 |
| 9 | A-2-6 | SC | 30.15 | 14.52 | 15.63 | 13 | 1.760 | 0.68 | 0.75 |

Tabla 7 Resumen de ensayos de laboratorio para cada calicata.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Titaniumroad.

Según la NEVI 12 Volumen 2B (2013), indica que: “El criterio más difundido para la determinación del valor de la resistencia de diseño, recomienda tomar un valor total, que el 60, 75 o el 87,5 % de los valores individuales sea igual o mayor que él, de acuerdo con el tránsito que se espera circule por pavimentos como se indica en la siguiente tabla”. (p.94).

| <i>Límites para la selección de resistencia</i> | |
|---|--|
| Número de ejes equivalentes de 8.2 T en el carril de diseño Nt | Porcentaje a seleccionar para hallar la resistencia |
| <10 ⁴ | 60 |
| 10 ⁴ –10 ⁶ | 75 |
| >10 ⁶ | 90 |

Tabla 8 Resistencia de Diseño Recomendado vs Transito.

Elaborado: NEVI 12 Volumen 2 B.

Fuente: NEVI 12 Volumen 2 B.

Es así que el valor del CBR de diseño fue obtenido por medio de un percentil del 70%, valor utilizado generalmente dentro del país para caminos vecinales en los que circulan vehículos en su mayoría livianos.

2.2.4.4.1.1 VALORES PARA LA OBTENCIÓN DE CBR PERCENTIL.

) Cabecera Parroquial Remigio Crespo.

| ANALISIS CABECERA PARROQUIAL DE REMIGIO CRESPO TORAL | | | | | | |
|--|-------|-------|-------|------------------|---------|----------|
| CALICATA | % LL | % LP | IP | % HUMEDAD OPTIMA | CBR 95% | CBR 100% |
| 1 | 44.47 | 25.29 | 19.18 | 17.5 | 1.10 | 1.49 |
| 2 | 45.33 | 30.19 | 15.14 | 21.5 | 1.25 | 1.40 |
| 3 | 48.68 | 26.95 | 21.73 | 25.5 | 5.90 | 8.40 |

Tabla 9 Análisis de los Ensayos para Diseño Cabecera Parroquial Remigio Crespo.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titaniumroad.

| ANALISIS CABECERA PARROQUIAL DE REMIGIO CRESPO TORAL, VALOR PERCENTIL | | | |
|---|----------|---------------------------------|-----------------------------------|
| CALICATA | CBR 100% | # DE MUESTRAS MAYORES O IGUALES | % DE RESULTADOS MAYORES O IGUALES |
| 2 | 1.40 | 3 | 100 |
| 1 | 1.49 | 2 | 66,67 |
| 3 | 8.40 | 1 | 33,33 |

Tabla 10 Análisis de los valores para la obtención del percentil de la Cabecera Parroquial Remigio Crespo.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titaniumroad.

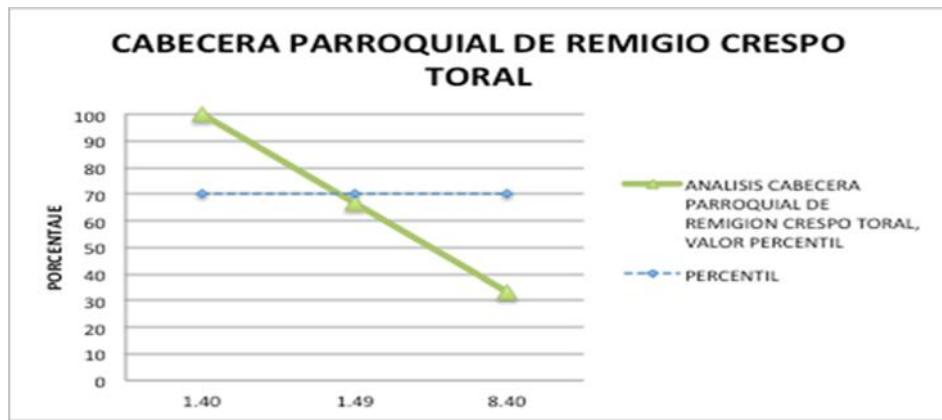


Gráfico 13 Obtención del valor del CBR percentil Cabecera Parroquial Remigio Crespo.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titaniumroad.

En base al siguiente análisis se obtiene el valor del CBR de diseño para la cabecera parroquial de Remigio Crespo de 1.48.

) Vía Remigio Crespo – Gulag Grande.

| ANALISIS VIA REMIGIO CRESPO TORAL - GULAG GRANDE | | | | | | |
|--|-------|-------|-------|------------------|---------|----------|
| CALICATA | % LL | % LP | IP | % HUMEDAD OPTIMA | CBR 95% | CBR 100% |
| 2 | 45.33 | 30.19 | 15.14 | 21.5 | 1.25 | 1.40 |
| 4 | --- | NP | --- | 13.5 | 21.0 | 27.90 |
| 5 | 51.74 | 31.92 | 19.82 | 21.5 | 1.40 | 1.70 |
| 6 | 25.20 | 14.37 | 10.83 | 12.0 | 0.68 | 0.85 |

Tabla 11 Análisis de los Ensayos para Diseño Vía Remigio Crespo - Gulag Grande.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titaniumroad.

Para el análisis de este CBR, se desprecia el valor de la calicata N° 4, ya que coincide con un estrato rocoso y el valor del CBR es disperso, sin tener relación con los valores de las 3 calicatas restantes.

**ANALISIS DE LA VIA REMIGIO CRESPO TORAL A GUALG GRANDE,
VALOR PERCENTIL**

| CALICATA | CBR 100% | # DE MUESTRAS MAYORES O IGUALES | % DE RESULTADOS MAYORES O IGUALES |
|----------|----------|---------------------------------------|--------------------------------------|
| 6 | 0.85 | 3 | 100 |
| 2 | 1.40 | 2 | 66,67 |
| 5 | 1.70 | 1 | 33,33 |

Tabla 12 Análisis de los valores para la obtención del percentil de la Vía Remigio Crespo Toral - Gulag Grande.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titaniumroad.

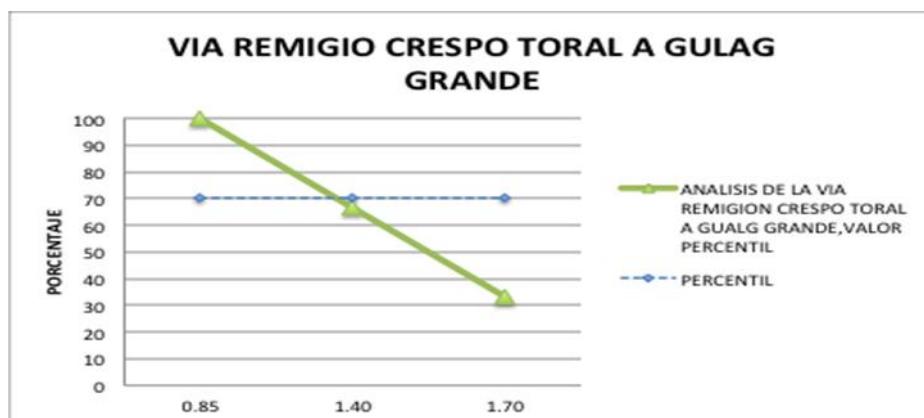


Gráfico 14 Obtención del valor del CBR percentil Vía Remigio Crespo Toral - Gulag Grande.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titaniumroad.

En base al siguiente análisis se obtiene el valor del CBR de Diseño para la Vía Remigio Crespo Toral – Gulag Grande de 1.35.

) Vía remigio Crespo Huinzhun Alto.

| ANALISIS VIA REMIGIO CRESPO TORAL - HUINZHUN ALTO | | | | | | |
|---|-------|-------|-------|------------------|---------|----------|
| CALICATA | % LL | % LP | IP | % HUMEDAD OPTIMA | CBR 95% | CBR 100% |
| 4 | --- | NP | --- | 13.5 | 21.0 | 27.90 |
| 7 | 42.72 | 32.12 | 10.60 | 14.0 | 21.0 | 25.80 |
| 8 | 24.11 | 17.50 | 6.62 | 15.0 | 11.0 | 12.90 |
| 9 | 30.15 | 14.52 | 15.63 | 13 | 0.68 | 0.75 |

Tabla 13 Análisis de los Ensayos para Diseño Vía Remigio Crespo - Huinzhun Alto.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titaniumroad.

De la misma manera, se opta por despreciar los valores de la calicata N° 9, ya que en este caso el valor del CBR es muy bajo con comparación a las 3 calicatas restantes.

| ANALISIS DE LA VIA REMIGIO CRESPO TORAL A HUINZHUN ALTO, VALOR PERCENTIL | | | |
|---|----------|------------------------------------|--------------------------------------|
| CALICATA | CBR 100% | # DE MUESTRAS MAYORES O IGUALES | % DE RESULTADOS MAYORES O IGUALES |
| 8 | 12.90 | 3 | 100 |
| 7 | 25.80 | 2 | 66,67 |
| 4 | 27.90 | 1 | 33,33 |

Tabla 14 Análisis de los valores para la obtención del percentil de la Vía Remigio Crespo Toral - Huinzhun Alto.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titaniumroad.

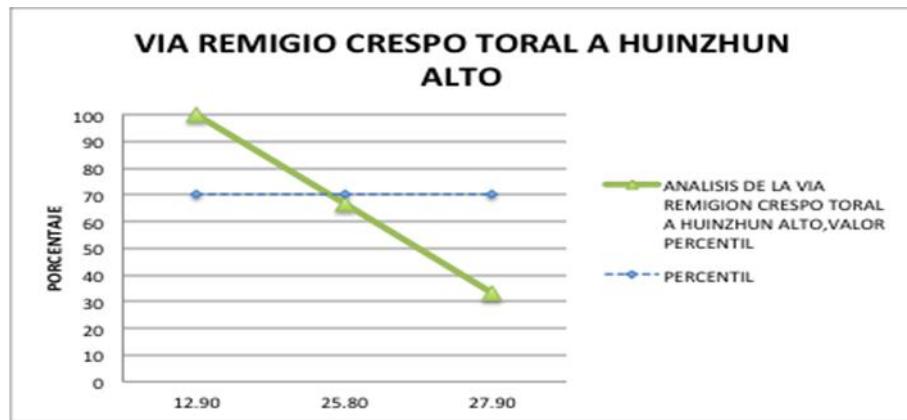


Gráfico 15 Obtención del valor del CBR percentil Vía Remigio Crespo Toral - Huinzhun Alto.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titaniumroad.

En base al siguiente análisis se obtiene el valor del CBR de diseño para la vía Remigio Crespo Toral – Huinzhun Alto de 24.51.

2.2.4.4.2 CLASIFICACION DE SUELOS SEGÚN LA AASHTO Y SUCS

Una vez realizado los ensayos de suelos y procesados los resultados obtenidos; basándose en las características físicas de cada estrato analizado se procede a clasificar el suelo de 2 formas diferentes con el fin de conocer el tipo de material con el que se está trabajando.

2.2.4.4.2.1 CLASIFICACION POR EL METODO SUCS

El Sistema Unificado de Clasificación de Suelos (SUCS), fue creado por el cuerpo del Ejército de Estados Unidos para la construcción de pistas de aterrizaje durante la segunda guerra mundial.

Según su clasificación los diferentes grupos de suelos son:

-) Gravas o arenas GW, GP, SW, SP.

- Si menos del 5 % de material pasa el tamiz N° 200 se considera: G= grava, S= Arena, W=bien graduada, P= pobremente graduada.
- Si el material es más del 12% que pasa el tamiz N° 200 se considera como: M= limo, C= arcilla.
- Se pueden clasificar de distintos modos: GW-GC, GW-GM, SW-SC, SW-SM, GP-GC, GP-GM, SP-SC, SP-SM

) Limos – Arcillas y suelos orgánicos.

- Si el material que pasa el tamiz N° 200 es más del 56% pueden ser: ML, OL, Cl, O= Suelos Orgánico, siempre y cuando los límites líquidos sean menores al 50%.
- Los suelos de grano fino pueden ser: MH, OH, CH, si los límites líquidos superan el 50%.

| TIPO DE SUELO | PREFIJO | SUBGRUPO | SUFijo |
|---------------|---------|---------------------------|--------|
| Grava | G | Bien graduado | W |
| Arena | S | Pobremente graduado | P |
| Limo | M | Limoso | M |
| Arcilla | C | Arcilloso | C |
| Orgánico | O | Límite líquido alto (>50) | L |
| Turba | Pt | Límite líquido bajo (<50) | H |

Tabla 15 Símbolos de Grupo SUCS.

Elaborado: Manual de Carreteras (Luis Bañón Blázquez), Volumen II S.28.

Fuente: Manual de Carreteras (Luis Bañón Blázquez), Volumen II S.28.

| SÍMBOLO | Características generales | | |
|---------|-----------------------------------|----------------------------|--------------------------|
| GW | GRAVAS (>50% en tamiz #4 ASTM) | Limpias (Finos<5%) | Bien graduadas |
| GP | | | Pobremente graduadas |
| GM | | Con finos (Finos>12%) | Componente limoso |
| GC | | | Componente arcilloso |
| SW | ARENAS (<50% en tamiz #4 ASTM) | Limpias (Finos<5%) | Bien graduadas |
| SP | | | Pobremente graduadas |
| SM | | Con finos (Finos>12%) | Componente limoso |
| SC | | | Componente arcilloso |
| ML | LIMOS | | Baja plasticidad (LL<50) |
| MH | | | Alta plasticidad (LL>50) |
| CL | ARCILLAS | | Baja plasticidad (LL<50) |
| CH | | | Alta plasticidad (LL>50) |
| OL | SUELOS ORGÁNICOS | | Baja plasticidad (LL<50) |
| OH | | | Alta plasticidad (LL>50) |
| Pt | TURBA | Suelos altamente orgánicos | |

Tabla 16 Tipología de Suelos (SUCS)

Elaborado: Manual de Carreteras (Luis Bañón Blázquez), Volumen II S.29.

Fuente: Manual de Carreteras (Luis Bañón Blázquez), Volumen II S.29.

Una vez obtenido los resultados de laboratorio como son el límite líquido y el índice de plasticidad se puede clasificar por medio de la carta de Casagrande para suelos finos y orgánicos.

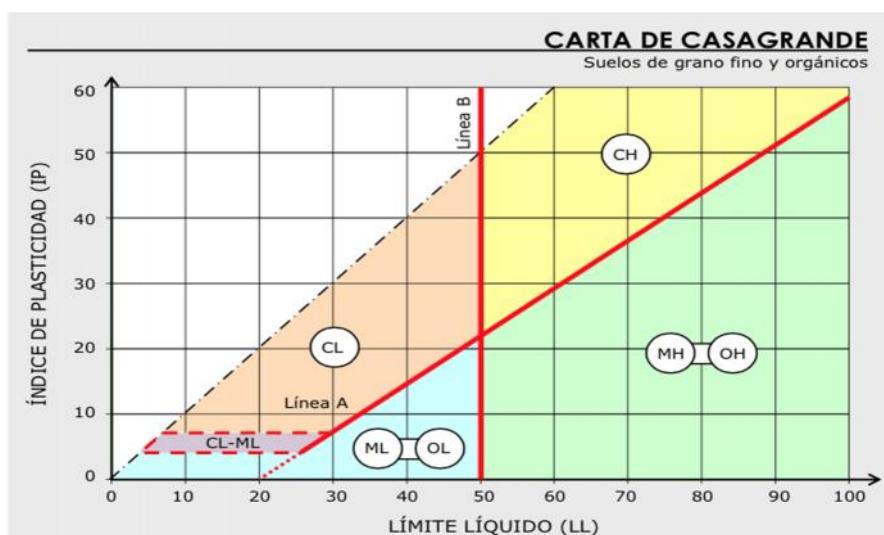


Grafico 16 Carta de Casagrande.

Elaborado: Internet.

Fuente: Internet.

Determinado el tipo de suelos según el método SUCS, se puede llegar a saber las características que tienen cada uno de ellos como su comportamiento mecánico, capacidad de drenaje, cbr, etc.

| DIVISIONES PRINCIPALES | | SÍMBOLO | COMPORTAMIENTO MECÁNICO | CAPACIDAD DE DRENAJE | Densidad óptima P.M. | CBR In situ |
|------------------------|----------------------------|------------------------------|-------------------------|----------------------|----------------------|-------------|
| SUELOS DE GRANO GRUESO | Gravas | GW | Excelente | Excelente | 2.00 - 2.24 | 60 - 80 |
| | | GP | Bueno a excelente | Excelente | 1.76 - 2.08 | 25 - 60 |
| | | GM ^d _u | Bueno a excelente | Aceptable a mala | 2.08 - 2.32 | 40 - 80 |
| | | Bueno | | Mala a impermeable | 1.92 - 2.24 | 20 - 40 |
| | | GC | Bueno | Mala a impermeable | 1.92 - 2.24 | 20 - 40 |
| | Arenas | SW | Bueno | Excelente | 1.76 - 2.08 | 20 - 40 |
| | | SP | Aceptable a bueno | Excelente | 1.60 - 1.92 | 10 - 25 |
| | | SM ^d _u | Aceptable a bueno | Aceptable a mala | 1.92 - 2.16 | 20 - 40 |
| | | Aceptable | | Mala a impermeable | 1.68 - 2.08 | 10 - 20 |
| | | SC | Malo a aceptable | Mala a impermeable | 1.68 - 2.08 | 10 - 20 |
| SUELOS DE GRANO FINO | Limos y arcillas (LL < 50) | ML | Malo a aceptable | Aceptable a mala | 1.60 - 2.00 | 5 - 15 |
| | | CL | Malo a aceptable | Casi impermeable | 1.60 - 2.00 | 5 - 15 |
| | | OL | Malo | Mala | 1.44 - 1.70 | 4 - 8 |
| | Limos y arcillas (LL > 50) | MH | Malo | Aceptable a mala | 1.28 - 1.60 | 4 - 8 |
| | | CH | Malo a aceptable | Casi impermeable | 1.44 - 1.76 | 3 - 5 |
| | | OH | Malo a muy malo | Casi impermeable | 1.28 - 1.68 | 3 - 5 |
| SUELOS ORGÁNICOS | | Pt | Inaceptable | Aceptable a mala | - | - |

Tabla 17 Características de los suelos según el método SUCS.

Elaborado: Manual de Carreteras (Luis Bañón Blázquez), Volumen II T.47.

Fuente: Manual de Carreteras (Luis Bañón Blázquez), Volumen II T.47.

2.2.4.4.2.2 CLASIFICACION POR EL METODO ASSHTO

Es un método experimental cuyos ensayos se enfocaron en la vialidad, tomando en cuenta a la serviciabilidad como una alternativa para obtener una superficie lisa y agradable al usuario. Fue creado en los Estados Unidos y perfeccionado en el año de 1993.

Es un sistema en el cual se muestra la clasificación a manera de tablas, utiliza los límites líquidos y plásticos para poder determinar la clasificación de los suelos en distintos grupos, el porcentaje de finos que pasa el tamiz N.^o 200 es un factor fundamental en su clasificación.

- J) Si el porcentaje que lograra traspasar el tamiz N. ° 200 es mayor que el 35% pertenece al grupo A4, A5, A6, A7.
- J) Mientras que si el porcentaje es menor pertenece a los grupos A1, A2, A3.

La utilización de las tablas va de izquierda a derecha hasta encontrar un grupo con las propiedades del suelo en mención.

La clasificación de la AASHTO emplea el índice de grupo, que es el valor que nos ayuda a clasificar un suelo dentro de un mismo grupo, este índice se redondea al entero siguiente y se coloca entre paréntesis, se lo obtiene con la formula siguiente

$$IG = X_0,2 \cdot a + 0,005 \cdot ac + 0,01 \cdot bd$$

Ecuación 2 Índice de Grupo

Donde:

IG = Índice de Grupo.

a = Porcentaje de Finos que pasa el tamiz N. ° 200 mayor que el 35% pero menor que el 75%, expresado como un numero entero Positivo ($1 < a < 40$).

b = Porcentaje de material que pasa el tamiz N. ° 200 mayor que el 15% pero menor que el 55%, expresado como un numero entero Positivo ($1 < b < 40$).

c = porción del límite liquido mayor que 40 pero no mayor que 60, expresada como un numero positivo entero ($1 < c < 20$).

d = porción del índice de plasticidad mayor que 10 pero no excedente a 30, expresado como un numero positivo entero ($1 < d < 20$).

| DIVISIÓN GENERAL | | Materiales Granulares (pasa menos del 35% por el tamiz ASTM #200) | | | | | | | Materiales Limo-arcillosos (más del 35% por el tamiz ASTM #200) | | | | |
|--|-------------------------------------|--|--------------------------------------|-------|------------------|-------|----------------|------|--|-------|-------------------|-------------------|------|
| GRUPO | A-1 | A-3 | A-2 | | | | A-4 | A-5 | A-6 | A-7 | | | |
| Subgrupo | A-1-a | | A-1-b | A-2-4 | A-2-5 | A-2-6 | A-2-7 | | | A-7-5 | A-7-6 | | |
| ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO (% que pasa por cada tamiz) | | | | | | | | | | | | | |
| Serie ASTM | #10 | ≤ 50 | | | | | | | | | | | |
| | #40 | ≤ 30 | ≤ 50 | ≥ 51 | | | | | | | | | |
| | #200 | ≤ 15 | ≤ 25 | ≤ 10 | ≤ 35 | ≤ 35 | ≤ 35 | ≤ 36 | ≥ 36 | ≥ 36 | ≥ 36 | ≥ 36 | ≥ 36 |
| ESTADO DE CONSISTENCIA (de la fracción de suelo que pasa por el tamiz ASTM #40) | | | | | | | | | | | | | |
| Límite líquido | | NP | ≤ 40 | ≥ 41 | ≤ 40 | ≥ 41 | ≤ 40 | ≥ 41 | ≤ 40 | ≥ 41 | >41 (IP<LL-30) | >41 (IP>LL-30) | |
| Índice de plasticidad | ≤ 6 | | ≤ 10 | ≤ 10 | ≥ 11 | ≥ 11 | ≤ 10 | ≤ 10 | ≥ 11 | ≥ 11 | ≥ 11 | ≥ 11 | |
| ÍNDICE DE GRUPO | 0 | 0 | 0 | | ≤ 4 | | ≤ 8 | ≤ 12 | ≤ 20 | ≤ 20 | | | |
| TIPOLOGÍA | Fragmentos de piedra, grava y arena | Arena fina | Gravas y arenas limosas o arcillosas | | | | Suelos limosos | | Suelos arcillosos | | | | |
| CALIDAD | EXCELENTE A BUENA | | | | ACEPTABLE A MALA | | | | | | | | |

Tabla 18 Clasificación de los Suelos por el método de la ASSHTO.

Elaborado: Manual de Carreteras (Luis Bañón Blázquez), Volumen II T.48.

Fuente: Manual de Carreteras (Luis Bañón Blázquez), Volumen II T.48.

2.2.4.4.3 UBICACIÓN, CLASIFICACIÓN Y PROPIEDADES DE LAS MUESTRAS EXTRAIDAS

A continuación, se detalla la ubicación exacta de cada calicata, así como los resultados obtenidos de los ensayos de laboratorio.

| | | | | | | | | |
|--|--|------------------|--------------|---|--|--|--|--|
| SECTOR | SUBCENTRO # 2 - PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL | | | | | | | |
| FECHA | 19 DE ENERO DEL 2017 | | | | | | | |
| COORDENADAS | 9677583 | N | 749360 | E | | | | |
| CALICATA # | | | 1 | | | | | |
| DESCRIPCION GEOTECNICA | | | | | | | | |
| <p>Se realizo una excavación de 2 metros de profundidad y se llevo a clasificar al suelo según AASHTO como un suelo A-7-6 con un IG= 8 suelo arcilloso SUCS como un suelo CL que es un suelo arcilloso de baja plasticidad</p> | | | | | | | | |
| RESULTADOS DE ENSAYOS DE LABORATORIO | | | | | | | | |
| % PASA TAMIZ 200 | 5.00 gr | % Humedad Optima | 17.5% | | | | | |
| % LL | 44.47 | Den. Máxima | 1.530 gr/cm3 | | | | | |
| % LP | 25.29 | CBR 95% | 1.10 | | | | | |
| IP | 19.18 | CBR 100% | 1.49 | | | | | |

Tabla 19 Calicata # 1 Subcentro - Parroquia Remigio Crespo.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Tituniumroad.

| | | | | | | | | |
|---|---|------------------|--------------|---|--|--|--|--|
| SECTOR | Y LA UNION - PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL | | | | | | | |
| FECHA | 19 DE ENERO DEL 2017 | | | | | | | |
| COORDENADAS | 9677355 | N | 749282 | E | | | | |
| CALICATA # | | | 2 | | | | | |
| DESCRIPCION GEOTECNICA | | | | | | | | |
| <p>Se realizo una excavación de 2 metros de profundidad y se llevo a clasificar al suelo según AASHTO como un suelo A-7-5 con un IG= 6 suelo arcilloso SUCS como un suelo ML que es un suelo limoso de baja plasticidad</p> | | | | | | | | |
| RESULTADOS DE ENSAYOS DE LABORATORIO | | | | | | | | |
| % PASA TAMIZ 200 | 4.20 gr | % Humedad Optima | 21.5% | | | | | |
| % LL | 45.33 | Den. Máxima | 1.720 gr/cm3 | | | | | |
| % LP | 30.19 | CBR 95% | 1.25 | | | | | |
| IP | 15.14 | CBR 100% | 1.40 | | | | | |

Tabla 20 Calicata # 2 Y la Unión - Parroquia Remigio Crespo Toral.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Tituniumroad.

| | | | | | | | | |
|---|---|------------------|--------------|---|--|--|--|--|
| SECTOR | CAMINO ANTIGUO - PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL | | | | | | | |
| FECHA | 19 DE ENERO DEL 2017 | | | | | | | |
| COORDENADAS | 9677460 | N | 749051 | E | | | | |
| CALICATA # | | | 3 | | | | | |
| DESCRIPCION GEOTECNICA | | | | | | | | |
| Se realizo una excavación de 2 metros de profundidad y se llevo a clasificar al suelo según AASHTO como un suelo A-2-7 con un IG= 2 gravas y arenas limosas o arcillosas SUCS como un suelo SC que es un suelo arenoso con componente arcilloso | | | | | | | | |
| RESULTADOS DE ENSAYOS DE LABORATORIO | | | | | | | | |
| % PASA TAMIZ 200 | 12.90 gr | % Humedad Optima | 25.5% | | | | | |
| % LL | 48.68 | Den. Máxima | 1.420 gr/cm3 | | | | | |
| % LP | 26.95 | CBR 95% | 5.90 | | | | | |
| IP | 21.73 | CBR 100% | 8.40 | | | | | |

Tabla 21 Calicata # 3 Camino antiguo - Parroquia Remigio Crespo Toral.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Tituniumroad.

| | | | | | | | | |
|--|---|------------------|--------------|---|--|--|--|--|
| SECTOR | Y GULAG HUINZHUN - PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL | | | | | | | |
| FECHA | 19 DE ENERO DEL 2017 | | | | | | | |
| COORDENADAS | 9677057 | N | 749687 | E | | | | |
| CALICATA # | | | 4 | | | | | |
| DESCRIPCION GEOTECNICA | | | | | | | | |
| Se realizo una excavación de 2 metros de profundidad y se llevo a clasificar al suelo según AASHTO como un suelo A-1-a con un IG= 0 fragmentos de piedras o grava SUCS como un suelo GP que es un suelo con gravas limpias pobemente graduadas | | | | | | | | |
| RESULTADOS DE ENSAYOS DE LABORATORIO | | | | | | | | |
| % PASA TAMIZ 200 | 6.60 gr | % Humedad Optima | 13.5% | | | | | |
| % LL | | Den. Máxima | 1.750 gr/cm3 | | | | | |
| % LP | NP | CBR 95% | 21.0 | | | | | |
| IP | | CBR 100% | 27.90 | | | | | |

Tabla 22 Calicata # 4 Y Gulag Grande Huinzhun Alto - Parroquia Remigio Crespo Toral.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Tituniumroad.

| | | | | | | | | |
|---|--|------------------|--------------|---|--|--|--|--|
| SECTOR | Y GULAG HUINZHUN, VIA GULAG - PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL | | | | | | | |
| FECHA | 19 DE ENERO DEL 2017 | | | | | | | |
| COORDENADAS | 9676661 | N | 749935 | E | | | | |
| CALICATA # | 5 | | | | | | | |
| DESCRIPCION GEOTECNICA | | | | | | | | |
| <p>Se realizo una excavación de 2 metros de profundidad y se llevo a clasificar al suelo según AASHTO como un suelo A-7-5 con un IG= 3 suelo arcilloso SUCS como un suelo SM que es un suelo con arenas finas con componente limoso</p> | | | | | | | | |
| RESULTADOS DE ENSAYOS DE LABORATORIO | | | | | | | | |
| % PASA TAMIZ 200 | 10.10 gr | % Humedad Optima | 21.5% | | | | | |
| % LL | 51.74 | Den. Máxima | 1.570 gr/cm3 | | | | | |
| % LP | 31.92 | CBR 95% | 1.40 | | | | | |
| IP | 19.82 | CBR 100% | 1.70 | | | | | |

Tabla 23 Calicata # 5 600 m después de la Y Gulag Grande Huinzhun (Vía Gulag Grande).

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titiniumroad.

| | | | | | | | | |
|--|--|------------------|--------------|---|--|--|--|--|
| SECTOR | JUNTA GULAG - PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL | | | | | | | |
| FECHA | 19 DE ENERO DEL 2017 | | | | | | | |
| COORDENADAS | 9676320 | N | 750088 | E | | | | |
| CALICATA # | 6 | | | | | | | |
| DESCRIPCION GEOTECNICA | | | | | | | | |
| <p>Se realizo una excavación de 2 metros de profundidad y se llevo a clasificar al suelo según AASHTO como un suelo A-1 con un IG= 0 fragmentos de piedras o grava SUCS como un suelo GP que es un suelo con gravas limpias pobremente graduadas</p> | | | | | | | | |
| RESULTADOS DE ENSAYOS DE LABORATORIO | | | | | | | | |
| % PASA TAMIZ 200 | 4.90 gr | % Humedad Optima | 12.0% | | | | | |
| % LL | 25.20 | Den. Máxima | 1.985 gr/cm3 | | | | | |
| % LP | 14.37 | CBR 95% | 0.68 | | | | | |
| IP | 10.83 | CBR 100% | 0.85 | | | | | |

Tabla 24 Calicata # 6 Junta Gulag Grande - Parroquia Remigio Crespo Toral.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titiniumroad.

| | | | | | | | | |
|--|---|------------------|--------------|---|--|--|--|--|
| SECTOR | HUINZHUN Y CURVA - PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL | | | | | | | |
| FECHA | 19 DE ENERO DEL 2017 | | | | | | | |
| COORDENADAS | 9677464 | N | 749866 | E | | | | |
| CALICATA # | | | 7 | | | | | |
| DESCRIPCION GEOTECNICA | | | | | | | | |
| <p>Se realizo una excavación de 2 metros de profundidad y se llevo a clasificar al suelo según AASHTO como un suelo A-7-5 con un IG= 8 suelos arcillosos SUCS como un suelo ML que es un suelo con limos de baja plasticidad</p> | | | | | | | | |
| RESULTADOS DE ENSAYOS DE LABORATORIO | | | | | | | | |
| % PASA TAMIZ 200 | 3.00 gr | % Humedad Optima | 14.0% | | | | | |
| % LL | 42.72 | Den. Máxima | 1.660 gr/cm3 | | | | | |
| % LP | 32.12 | CBR 95% | 21.00 | | | | | |
| IP | 10.60 | CBR 100% | 25.80 | | | | | |

Tabla 25 Calicata # 7 600 m después de la Y Gulag Grande Huinzhun (Curva Vía Huinzhun Alto) - Parroquia Remigio Crespo Toral.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titiniumroad.

| | | | | | | | | |
|--|--|------------------|--------------|---|--|--|--|--|
| SECTOR | SUBIDA CURUAY - PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL | | | | | | | |
| FECHA | 19 DE ENERO DEL 2017 | | | | | | | |
| COORDENADAS | 9677713 | N | 750206 | E | | | | |
| CALICATA # | | | 8 | | | | | |
| DESCRIPCION GEOTECNICA | | | | | | | | |
| <p>Se realizo una excavación de 2 metros de profundidad y se llevo a clasificar al suelo según AASHTO como un suelo A-1 con un IG= 0 fragmentos de piedras o grava SUCS como un suelo GP-GC que es un suelo con gravas limpias pobemente graduadas</p> | | | | | | | | |
| RESULTADOS DE ENSAYOS DE LABORATORIO | | | | | | | | |
| % PASA TAMIZ 200 | 3.60 gr | % Humedad Optima | 15.00% | | | | | |
| % LL | 24.11 | Den. Máxima | 1.425 gr/cm3 | | | | | |
| % LP | 17.50 | CBR 95% | 11.0 | | | | | |
| IP | 6.62 | CBR 100% | 12.90 | | | | | |

Tabla 26 Calicata # 8 Y Huinzhun Alto - Parroquia Remigio Crespo Toral.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titiniumroad.

| | | | | | | | | |
|--|--|------------------|--------------|---|--|--|--|--|
| SECTOR | IGLESIA HUINZHUN ALTO - PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL | | | | | | | |
| FECHA | 19 DE ENERO DEL 2017 | | | | | | | |
| COORDENADAS | 9678193 | N | 749968 | E | | | | |
| CALICATA # | 9 | | | | | | | |
| DESCRIPCION GEOTECNICA | | | | | | | | |
| Se realizo una excavación de 2 metros de profundidad y se llevo a clasificar al suelo según AASHTO como un suelo A-2-6 con un IG= 1 gravas y arenas limosas y arcillosas SUCS como un suelo SC que es un suelo con arenas con componentes arcillosos | | | | | | | | |
| RESULTADOS DE ENSAYOS DE LABORATORIO | | | | | | | | |
| % PASA TAMIZ 200 | 15.10 gr | % Humedad Optima | 13.00% | | | | | |
| % LL | 30.15 | Den. Máxima | 1.760 gr/cm3 | | | | | |
| % LP | 14.52 | CBR 95% | 0.68 | | | | | |
| IP | 15.63 | CBR 100% | 0.75 | | | | | |

Tabla 27 Calicata # 9 Iglesia Huinzhun Alto - Parroquia Remigio Crespo Toral.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Titiniumroad.

2.2.4.4.3.1 ANÁLISIS DE LOS RESULTADOS DE LABORATORIO

Se analizará los resultados obtenidos en base a los ensayos realizados en el laboratorio Titaniumroad, para poder determinar las características de los suelos en cada una de las vías a ser diseñadas. Se toma como base los límites de Atterberg los cuales ayudan a conocer que tipo de suelo se está analizando; de esta manera tenemos el límite líquido, el límite plástico y el índice de plasticidad; se ha optado también por analizar el potencial de expansión que posee cada suelo ya que este fenómeno podría afectar a la estructura de pavimento; es así que Skempton (1953) definió lo que se conoce como actividad A de los suelos arcillosos.

“Ni los límites de Atterberg, ni el contenido de finos, por si solos son suficientes para caracterizar, clasificar o predecir el comportamiento de un suelo fino. Para considerar de forma separada el efecto sobre el valor de los límites de Atterberg, de la cantidad y del tipo del mineral arcilloso contenido en un suelo fino, se emplea la relación entre el índice de

plasticidad de la fracción arcillosa (IP) y la cantidad de material más fino que 2 micras (% Arc), denominada como Actividad de Skempton “(Polidori, 2009).

$$A = Ip/(\%Arc)$$

Ecuación 3 Actividad de la Arcilla

| ACTIVIDAD | CLASIFICACION | TIPO DE ARCILLA | POTENCIAL DE CAMBIO DE VOLUMEN |
|-----------------|---------------|---------------------------|--------------------------------|
| A < 0.75 | Inactivas | CAOLINITA | BAJO |
| 0.75 < A < 1.25 | Normales | ILITA | MEDIO |
| A > 1.25 | Activas | MONTMORILLONITA (A > 7.0) | ALTO |

Tabla 28 Actividad de las arcillas.

Elaborado: Holtz & Kovacs.

Fuente: An Introduction to Geotechnical Engineering.

| ÍNDICE DE EXPANSIÓN | | | | |
|---------------------|-------|---------------------------|-------|-------------------|
| CALICATA # | IP | % QUE PASA EL TAMIZ # 200 | A | CAMBIO DE VOLUMEN |
| 1 | 19.18 | 54.25 | 0.354 | BAJO |
| 2 | 15.14 | 50.02 | 0.303 | BAJO |
| 3 | 21.73 | 24.01 | 0.905 | MEDIO |
| 4 | | 4.33 | 0.000 | NULO |
| 5 | 19.82 | 35.78 | 0.554 | BAJO |
| 6 | 10.83 | 4.51 | 2.401 | ALTO |
| 7 | 10.67 | 70.32 | 0.152 | BAJO |
| 8 | 6.62 | 9.34 | 0.709 | BAJO |
| 9 | 15.63 | 20.61 | 0.758 | MEDIO |

Tabla 29 Índice de Expansión

Elaborado: Investigador.

Fuente: Laboratorio Tituniumroad.

]) Cabecera parroquial de Remigio Crespo

Una vez realizados los ensayos de laboratorio en la cabecera parroquial, mediante 3 calicatas las cuales son #1, #2, #3 se puede determinar que se obtiene un valor promedio de límite líquido = 46.16, un límite plástico = 27.48, y un índice de plasticidad = 18.6, contando con un cbp percentil = 1.35.

Mediante las distintas clasificaciones de los suelos se puede determinar que es un suelo de grano fino arcilloso con presencia de gravas y arenas, con características de baja plasticidad, un comportamiento mecánico de malo a aceptable, una capacidad de drenaje casi impermeable y con un potencial de expansión bajo.

]) Vía Remigio Crespo a Gulag Grande

Una vez realizados los ensayos de laboratorio en la vía a Gulag Grande, mediante 4 calicatas #2, #4, #5, #6 se puede determinar que se obtiene un valor promedio de límite líquido = 40.76, un límite plástico = 25.29, y un índice de plasticidad = 15.74, contando con un cbp percentil = 1,35. En estos ensayos se tomar en cuenta que la calicata #4 no presenta límites líquidos ni plásticos por ser una roca con un comportamiento mecánico y una calidad de drenaje excelente.

Mediante las distintas clasificaciones de las calicatas restantes se puede determinar que es un suelo de grano fino arcilloso con presencia de gravas limpias pobremente graduadas y arenas finas con componente limoso, con características de baja plasticidad, un comportamiento mecánico aceptable, una capacidad de drenaje casi impermeable y un potencial de expansión bajo.

]) Vía Remigio Crespo a Huinzhun Alto

Una vez realizados los ensayos de laboratorio en la vía a Huinzhun Alto, mediante 4 calicatas #4, #7, #8, #9 se puede determinar que se obtiene un valor promedio de límite líquido = 32.33, un límite plástico = 21.38, y un índice de plasticidad = 10.95, contando con un cbr percentil = 24.51.

De la misma manera en estos ensayos se de tomar en cuenta que la calicata #4 no presenta límites líquidos ni plásticos por ser una roca con un comportamiento mecánico y una calidad de drenaje excelente. Mediante las distintas clasificaciones de las calicatas restantes se puede determinar que es un suelo de grano fino con presencia de gravas limpias pobremente graduadas y de arenas finas con componente limoso, con características de baja plasticidad, un comportamiento mecánico aceptable, una capacidad de drenaje mala a impermeable y con un potencial de expansión bajo.

CAPITULO III

3 DISEÑO GEOMÉTRICO

3.1 REVISIÓN DE NORMAS EXISTENTES DE DISEÑO

La revisión de la normativa para el presente estudio, se centró en la Norma Ecuatoriana Vial (NEVI) Volumen No 2 – LIBRO A “NORMA PARA ESTUDIOS Y DISEÑOS VIALES”; dentro de la cual, sus recomendaciones se adaptan a las condiciones geográficas de la zona donde se desarrollan las vías; en el caso de utilizar criterios para el diseño que estén fuera de la norma, estos serán citados.

3.1.1 PARÁMETROS DE DISEÑO GEOMÉTRICO

En base a un análisis de la zona en donde se realizarán los diseños viales y tomando en cuenta que se trata de vías de tercer orden y zona urbana, se indica que el terreno en su mayoría es montañoso y escarpado, salvo la parte de la cabecera parroquial en donde se cuenta con un terreno plano; además, las vías ya están construidas, las cuales cuentan simplemente con una capa de mejoramiento; el objetivo es diseñar en base a la Normativa Nacional vigente los distintos tramos viales, sin realizar alteraciones considerables al trazado de las rutas que poseen los mismos, evitando así que los costos en la construcción se incremente. Tomando en cuenta estas consideraciones se ha optado por elegir una velocidad de diseño de 30 Km/h, considerando que este es el parámetro base para el diseño geométrico y para el cálculo de los diferentes componentes del proyecto.

En la Tabla 30 se muestra los parámetros de diseño obtenidos de la norma

| PARAMETROS DE DISEÑO NEVI 12 - VOLUMEN 2A Vd= 30 Km/h | |
|--|-------|
| PARAMETRO | VALOR |
| Velocidad de diseño | 30 |
| Radio mínimo de curvas horizontales (m) | 30 |
| Distancia de visibilidad de parada (m) | 30 |
| Distancia de visibilidad de adelantamiento () | 220 |
| Peralte (%) | 10 |
| | 4 |
| <u>COEFICIENTE "K" PARA</u> | |
| Curvas verticales convexas (m) | 1.9 |
| Curvas verticales concavas (m) | 6 |
| <u>PENDIENTES</u> | |
| Gradiente longitudinal maxima (%) | 12 |
| Gradiente longitudinal minima (%) | 0.5 |

Tabla 30 Tabla de parámetros de diseño NEVI 12 – volumen 2A Vd= 30 km/h.

Elaborado: Investigador.

Fuente: NEVI 12 Volumen 2A.

-]) En su libro Cárdenas Grisales (2000), indica “La entre tangencia no puede ser menor a la distancia recorrida en un tiempo de 5 segundos a la velocidad específica de la entre tangencia horizontal” (p.268).

$$T_{min} = (30 \text{ Km/h}) * (1000/3600) * (5 \text{ seg})$$

Ecuación 4 Tangente Mínima

$$T = 4 \text{ m}$$

-]) En su libro Cárdenas Grisales (2000), indica “Procurar que la longitud máxima de recta no sea superior a 15 veces la velocidad específica de la entre tangencia horizontal, expresada en kilómetros por hora” (p.268).

$$T = \left(30 \frac{K}{h} \right) * (15)$$

Ecuación 5 Tangente Máxima

$$T = 4 \text{ m}$$

-) En su libro Cárdenas Grisales (2000), indica “La longitud mínima de las tangentes verticales con velocidad específica menor o igual a cuarenta kilómetros por hora, será equivalente a la distancia recorrida en 7 segundos a dicha velocidad, medida como proyección horizontal” (p.310).

$$T.V.m = \left(30 \frac{K}{h} \right) * \left(\frac{1000}{3600} \right) * (7 s)$$

Ecuación 6 Tangente Vertical Mínima

$$T = 6 m$$

3.1.2 SECCIONES TÍPICAS

Para definir las dimensiones de las secciones transversales del proyecto se tomó en cuenta la clasificación Nacional de la Red Vial, que consta en la NEVI 12 Volumen 2 A; la cual manifiesta que las carreteras dentro del país se clasifican por:

-) **Capacidad, estas están en función de TPDA.**

Se clasifico a las carreteras en función del volumen de tráfico que procesan o que se espera procesarán en el año de diseño. Según el conteo vehicular realizado y en función del TPDA proyectado para el periodo de diseño (20 años), usando la tabla (31) podemos ver que nuestra carretera sería un tipo C3 que equivale a un camino agrícola forestal, pero como se asume que al mejorar las condiciones de la vía el volumen de tráfico aumentará notoriamente se define a nuestra vía como una C2 es decir equivalente a una carretera convencional básica.

| Clasificación Funcional de las Vías en base al TPDA _d | | | |
|--|-------------------------|--|-----------------|
| Descripción | Clasificación Funcional | Tráfico Promedio Diario Anual (TPDA _d) al año de horizonte | |
| | | Límite Inferior | Límite Superior |
| Autopista | AP2 | 80000 | 120000 |
| | AP1 | 50000 | 80000 |
| Autovía o Carretera Multicarril | AV2 | 26000 | 50000 |
| | AV1 | 8000 | 26000 |
| Carretera de 2 carriles | C1 | 1000 | 8000 |
| | C2 | 500 | 1000 |
| | C3 | 0 | 500 |

* TPDA = Tráfico Promedio Diario Anual

** TPDA_d=TPDA correspondiente al año horizonte o de diseño

Tabla 31 Clasificación de las vías en base al TPDA_d.

Elaborado: NEVI 12 Volumen 2 A.

Fuente: NEVI 12 Volumen 2 A.

Desempeño.

Según el plan estratégico de movilidad PEM, y en base a la clasificación del TPDA_d, los tipos de carreteras que corresponden son los siguientes:

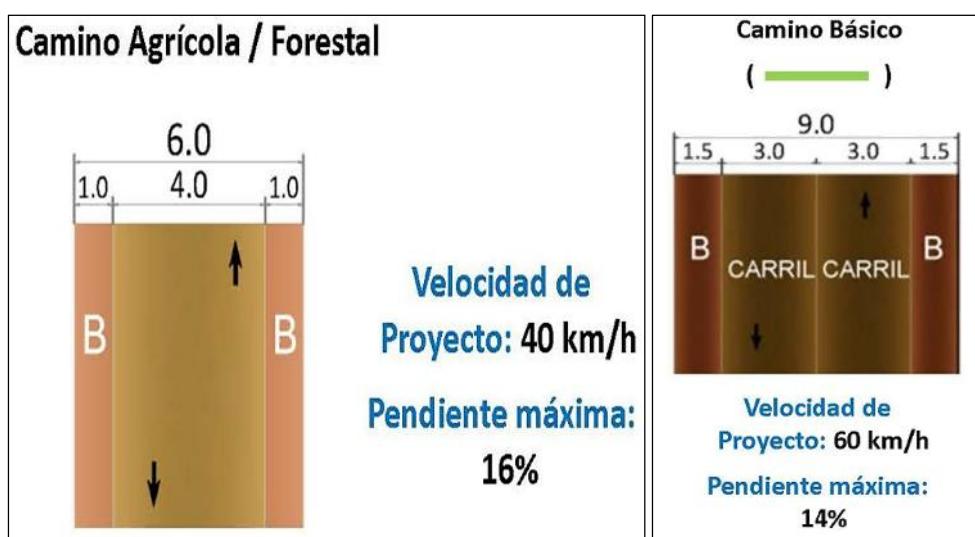


Gráfico 17 Clasificación de las vías en base al Desempeño.

Elaborado: NEVI 12 Volumen 2 A.

Fuente: NEVI 12 Volumen 2 A.

De la misma manera, asumiendo un incremento en el tráfico al momento de mejorar la red vial de la zona se toma como base la sección del camino básico.

) Jerarquía de la Red Vial.

Pueden ser vías arteriales, colectoras o caminos vecinales.

Tomando en cuenta las características de las vías en estudio, estas se definen como caminos vecinales; que según la NEVI 12 (2013) definen como: “carreteras convencionales básicas que incluyen a todos los caminos rurales, destinados a recibir el tráfico doméstico de poblaciones rurales, zonas de producción agrícola, accesos a sitios turísticos” (p.69).

) Condiciones Orográficas.

Esta clasificación se basa en el relieve natural del terreno por donde está previsto la construcción de las vías. Según el análisis de las rutas realizado en la sección 2.1 del estudio, se puede notar que nuestro terreno varía entre un tipo de relieve Llano (Plano) hasta un Muy accidentado (Escarpado), lo cual se puede reflejar en el Grafico 3 y la Tabla 2 de la misma sección.

) Número de Calzadas.

Se clasifican en carretas de calzadas separadas y carreteras de calzada única.

En nuestro caso al tener una sola calzada de circulación, sin ningún tipo de separación física, se dice que se cuenta con una calzada única.

) Superficie de Rodamiento.

Se divide en: Pavimentos Flexibles, Pavimentos Rígidos, Afirmadas y Superficie Natural.

Para el diseño de la capa de rodadura se optó por usar pavimento flexible, tomando en cuenta aspectos como el costo, así como la construcción y puesta en funcionamiento de los mismos.

3.1.3 SECCIONES TIPO

Luego de tener un enfoque claro en cuanto a la clasificación vial en la que se basa la normativa nacional vigente de acuerdo al tipo de vía que se pretende diseñar, hay que atender también las disposiciones del departamento de Planificación del GAD Municipal del Cantón Gualaceo; después de un respectivo análisis, se tienen las siguientes secciones transversales tipo, para los distintos tramos de la red vial dentro de la Parroquia Remigio Crespo Toral, las cuales son esenciales para el diseño horizontal y vertical del proyecto; tomando en cuenta que para las vías que unen a Remigio Crespo con Gulag grande y Huinzhun Alto el talud de corte será de 0.75:1, valor conservador el cual podrá aumentar bajo criterio del constructor conforme se desarrolle la obra, mientras que el talud de relleno se asume de 1:1, ya que se pretende usar material cohesivo el cual trabaja muy bien de esta manera, tomando en cuenta que no se presentan taludes superiores a los 4 m, siempre y cuando se tenga un adecuado control de los sistemas de drenaje para evitar el ingreso de agua a la estructura de pavimento; se utiliza un bombeo del 2% valor común dentro del diseño en el país y que garantiza un drenaje adecuado del agua que fluye por dichas secciones.

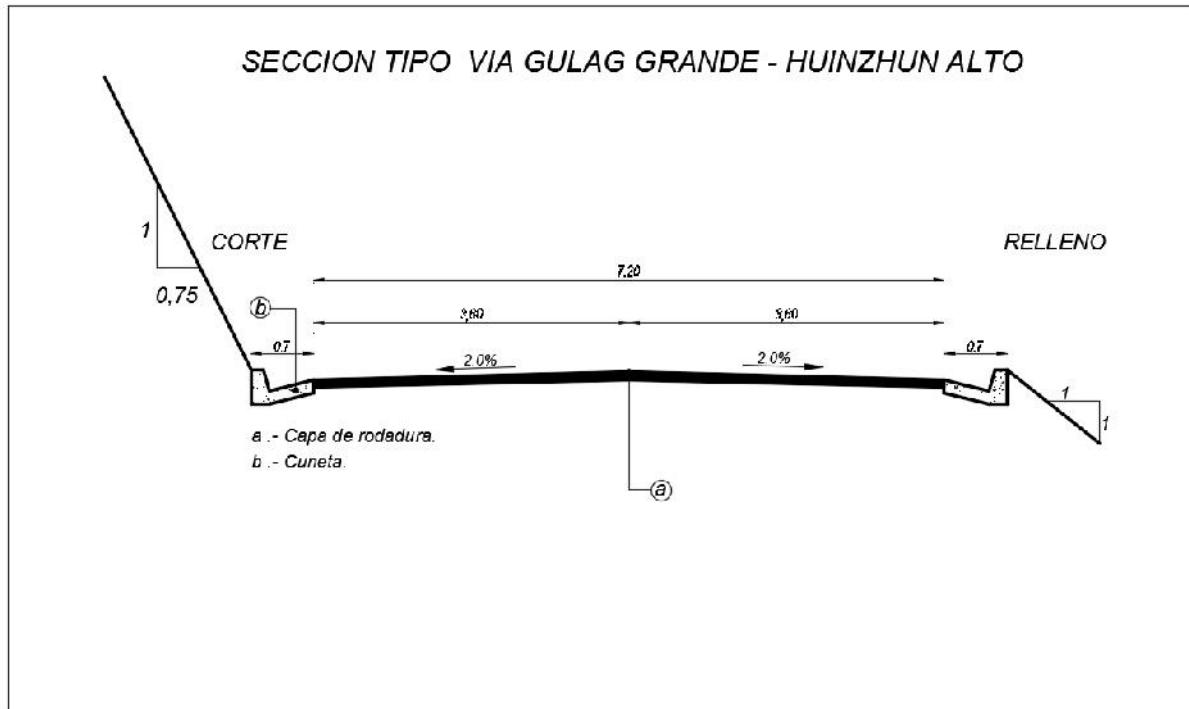


Gráfico 18 Sección Tipo Vía Gulag Grande - Huinzhun Alto.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Investigador.

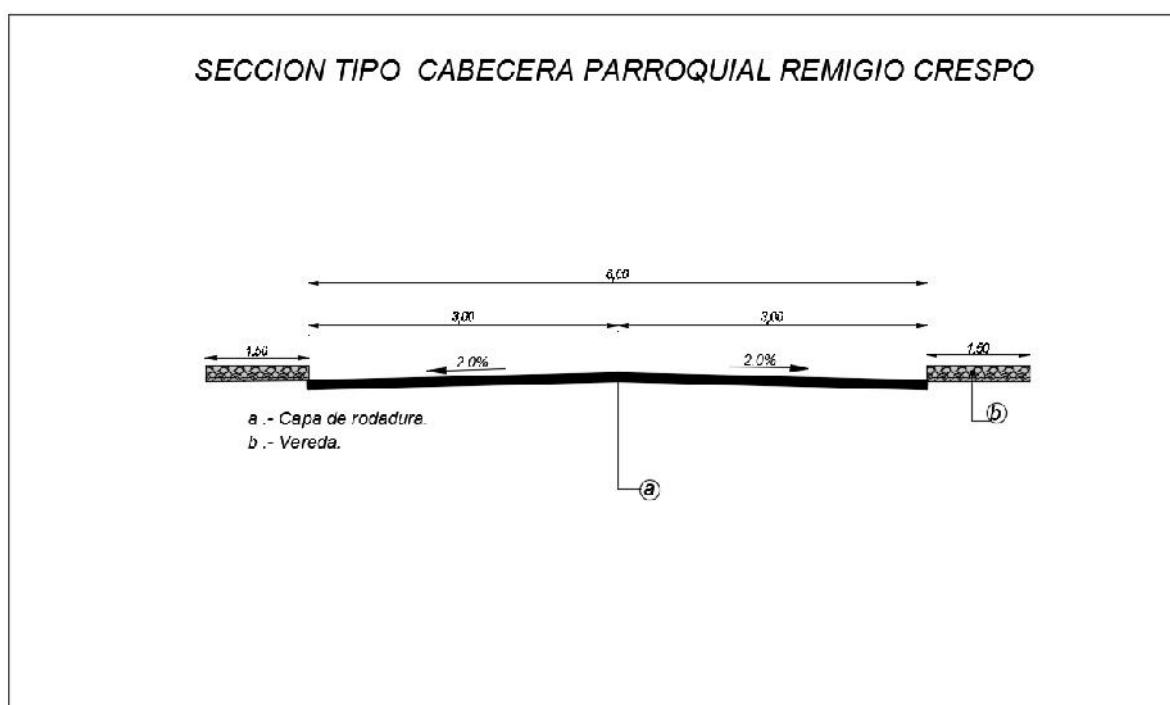


Gráfico 19 Sección Tipo Cabecera Parroquial Remigio Crespo.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Investigador.

3.2 RESULTADOS DEL DISEÑO GEOMÉTRICO

El diseño geométrico tanto horizontal, vertical y transversal, así como el cálculo de volúmenes, fue realizado con ayuda del software CIVIL3D, por medio del cual se obtienen todos los resultados necesarios para la ejecución del proyecto.

3.2.1 ALINEAMIENTO HORIZONTAL

El alineamiento horizontal se encuentra conformado por tramos rectos (tangentes) y curvas circulares, con el objetivo de habilitar la circulación ininterrumpida de los vehículos, con la finalidad de conservar la misma velocidad de diseño en la mayoría de tramos de la carretera.

El objetivo principal del proyecto, es aprovechar al máximo el alineamiento existente, se eliminarán algunas curvas sucesivas sustituyéndolas por tangentes y en otros casos ampliando su radio de curvatura de tal manera que se mejore las condiciones actuales, de existir tramos en los que la topografía impida cumplir con todos los parámetros de diseño, estos serán citados con su respectiva justificación.

3.2.1.1 DATOS BÁSICOS PARA EL DISEÑO

3.2.1.1.1 DISTANCIA DE VISIBILIDAD DE PARADA

La NEVI 12 (2013) describe como: “la distancia requerida por un conductor para detener su vehículo en marcha, cuando surge una situación de peligro o percibe un objeto imprevisto adelanté de su recorrido”.

Está compuesta por:

) Distancia de percepción o reacción del conductor (d_1)

$$d_1 = 0.278v$$

Ecuación 7 Distancia de Percepción o Reacción del Conductor

v= Velocidad inicial (Km/h).

t= Tiempo de percepción y reacción, recomendado 2,5 seg.

) Distancia de frenado (d_2).

$$d_2 = v^2/254(f \pm G)$$

Ecuación 8 Distancia de Frenado

v= Velocidad inicial (Km/h).

f= Coeficiente de fricción longitudinal entre llanta y superficie de rodamiento.

G= Porcentaje de pendiente dividida entre cien.

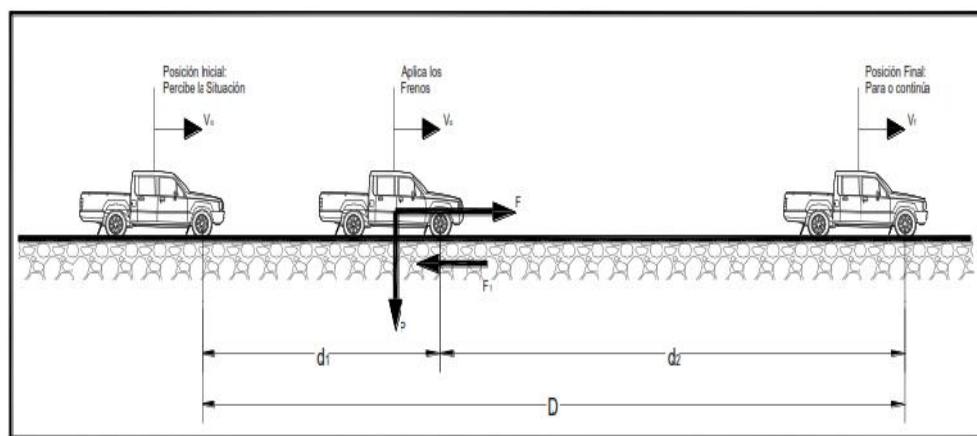


Gráfico 20 Distancia de parada.

Elaborado: NEVI 12 Volumen 2A.

Fuente: NEVI 12 Volumen 2A.

3.2.1.1.2 DISTANCIA DE VISIBILIDAD DE ADELANTAMIENTO

La NEVI 12 (2013) define como: “la mínima distancia de visibilidad requerida por el conductor de un vehículo para adelantar a otro vehículo que, a menor velocidad relativa, circula en su mismo carril y dirección, en condiciones cómodas y seguras, invadiendo para ello el carril contrario, pero sin afectar la velocidad del otro vehículo que se le acerca, el cual es visto por el conductor inmediatamente después de iniciar la maniobra de adelantamiento”.

Está compuesta por:

- J Distancia preliminar de demora (d1).

$$d1 = 0.278t1(v - m + a \frac{t1}{2})$$

Ecuación 9 Distancia Preliminar de Demora

v= Velocidad promedio del vehículo que rebasa, (Km/h).

t1= Tiempo de maniobra inicial, (s).

a= Aceleración promedio del vehículo que efectúa el rebase durante el inicio de la maniobra (Km/h.s).

m= Diferencia de velocidad entre el vehículo que es rebasado y el que rebasa, tomando en cuenta que se considera un promedio de velocidad de 15 Km/h más rápida que le otro vehículo que está siendo rebasado.

- J Distancia de adelantamiento (d2).

$$d2 = 0.278v^2$$

Ecuación 10 Distancia de Adelantamiento

v = Velocidad promedio del vehículo que ejecuta el adelantamiento (Km/h).

t = Tiempo de ocupación del carril opuesto, (seg).

-) Distancia de seguridad (d_3).

Está demostrado que esta distancia oscila entre 35 – 90 m.

-) Distancia recorrida por el vehículo que circula en el carril contrario.

En la práctica se asume como los 2/3 de d_2 .

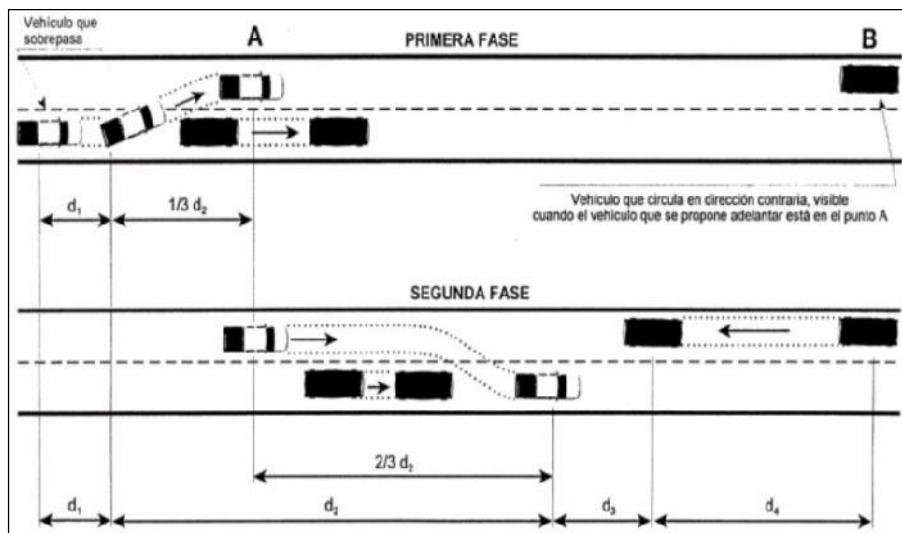


Gráfico 21 Etapas de maniobra para adelantamiento en carreteras de 2 carriles.

Elaborado: NEVI 12 Volumen 2A.

Fuente: NEVI 12 Volumen 2A.

3.2.1.2 CURVAS HORIZONTALES

Dentro del diseño se optó por el uso de curvas circulares simples ya que estas se adaptan de manera correcta al trazado y topografía de la zona.

El gráfico 22 ilustran todos los elementos que forman parte de una curva horizontal simple:

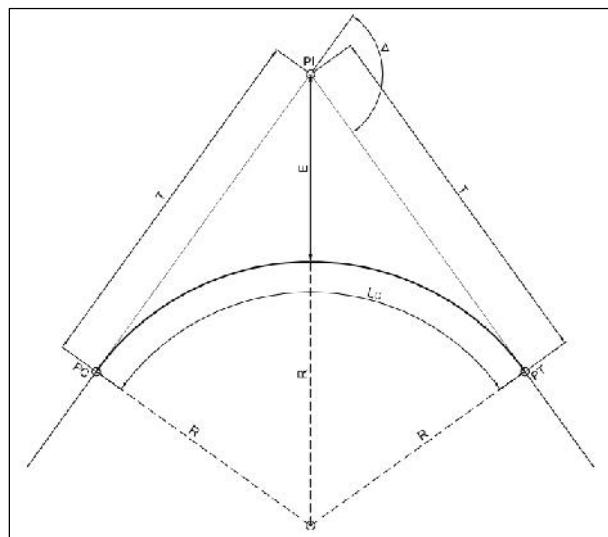


Gráfico 22 Curva Circular Simple.

Elaborado: Manual de diseño geométrico de carretas (Colombia 2008).

Fuente: Manual de diseño geométrico de carretas (Colombia 2008)

Donde:

PC= Punto de inicio de la curva.

PI= Punto de intersección.

PT= Punto final de la curva.

E= Distancia externa.

R= Longitud del radio de curvatura.

T= Longitud de la tangente.

Lc= Longitud de la curva.

= Angulo de deflexión.

El radio mínimo de curvatura quedo definido a partir de la selección de la velocidad de diseño y la fijación del peralte máximo; en la tabla 32, se muestra un resumen del trazo

horizontal obtenido, tomando en cuenta que los datos individuales de cada curva van adjuntos en los respectivos planos del proyecto.

| RESUMEN - DISEÑO GEOMÉTRICO HORIZONTAL - CENTRO REMIGIO CRESPO | | |
|---|---------|--------|
| DENOMINACIÓN | L (m) | % |
| LONGITUD DE TANGENTES | 1273.77 | 85.07 |
| LONGITUD DE CURVAS CIRCULARES | 223.49 | 14.93 |
| TOTAL= | 1497.26 | 100.00 |

| RESUMEN - DISEÑO GEOMÉTRICO HORIZONTAL - VIA GULAG GRANDE | | |
|--|---------|-------|
| DENOMINACIÓN | L (m) | % |
| LONGITUD DE TANGENTES | 963.486 | 58.04 |
| LONGITUD DE CURVAS CIRCULARES | 696.514 | 41.96 |
| TOTAL= | 1660 | 100 |

| RESUMEN - DISEÑO GEOMÉTRICO HORIZONTAL - VIA HUINZHUN ALTO | | |
|---|----------|-------|
| DENOMINACIÓN | L (m) | % |
| LONGITUD DE TANGENTES | 932.775 | 47.83 |
| LONGITUD DE CURVAS CIRCULARES | 1017.225 | 52.17 |
| TOTAL= | 1950 | 100 |

Tabla 32 Resumen de Curvas Circulares Simples.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Diseño Geométrico Remigio Crespo.

Dentro de sectores muy puntuales debido a la topografía existente y a la presencia de viviendas, no fue posible cumplir con los criterios mínimos para el trazado horizontal, sin embargo, se complementará el diseño colocando la señalética respectiva a fin de alertar al usuario a disminuir la velocidad; en la tabla 33 se presenta los tramos que se pueden considerar como críticos dentro del proyecto.

| ABSIDAS CRITICAS DENTRO DEL DISEÑO HORIZONTAL | | | | |
|---|--------------------|---|--------------|---------------|
| VIA | ABSIDA | OBSERVACION | RADIO (m) | PENDIENTE (%) |
| GULAG GRANDE | 0+350.00-0+780.00 | Debido al desnivel existente es necesario trabajar con pendientes máximas. | - | 15.65 |
| HUINZHUN ALTO | 0+000.00-0+110.00 | El tramo de acceso a la Vía que conecta a Remigio Crespo con la comunidad de Huinzhun alto se considera critico ya que el trazado esta limitado por la presencia de una Iglesia y una cancha de futbol, además que el desnivel que se presenta nos impide trabajar con pendientes menores a las máximas establecidas dentro de la normativa nacional vigente. | 15-20 | 15.5 |
| HUINZHUN ALTO | 0+580.00-1+000.00 | Este tramo esta formado por un terreno rocoso , y debido al desnivel existente y al trazado original de la vía , es imposible mejorar las condiciones del alineamiento, generándose así curvas y entre tangencias con radios y longitudes inferiores a las mínimas establecidas. | 15-12 | 16 |
| ENTRETANGENCIAS | | | | |
| GULAG GRANDE | ABSIDA | OBSERVACION | LONGITUD (m) | |
| | 0+000.000-0+016.53 | Debido a la topografía y al trazado inicial de la ruta, ciertas entre tangencias no se pudieron cumplir, tomando en cuenta que el mínimo establecido es de 42 m. | 16.53 | |
| | 0+130.83-0+161.46 | | 30.63 | |
| | 0+613.50-0+645.81 | | 32.30 | |
| | 0+683.87-0+705.34 | | 21.47 | |
| | 0+725.40-0+752.43 | | 27.02 | |
| | 1+616.61-1+653.74 | | 37.13 | |
| | 1+672.95-1+705.38 | | 32.44 | |
| HUINZHUN ALTO TRAMO 1 | ABSIDA | OBSERVACION | LONGITUD (m) | |
| | 0+000.00-0+024.11 | Debido a la topografía y al trazado inicial de la ruta, ciertas entre tangencias no se pudieron cumplir, tomando en cuenta que el mínimo establecido es de 42 m. | 24.11 | |
| | 0+054.34-0+064.56 | | 10.22 | |
| | 0+090.59-0+114.17 | | 23.57 | |
| | 0+134.05-0+169.77 | | 35.71 | |
| | 0+367.14-0+390.62 | | 23.22 | |
| | 0+428.01-0+461.23 | | 33.22 | |
| | 0+507.72-0+524.45 | | 16.72 | |
| | 0+554.71-0+586.03 | | 31.31 | |
| | 0+6620.14-0+626.25 | | 6.1 | |
| | 0+657.26-0+671.68 | | 14.42 | |
| HUINZHUN ALTO TRAMO 2 | ABSIDA | OBSERVACION | LONGITUD (m) | |
| | 0+175.68-0+217.1 | Debido a la topografía y al trazado inicial de la ruta, ciertas entre tangencias no se pudieron cumplir, tomando en cuenta que el mínimo establecido es de 42 m. | 41.41 | |
| | 0+775.72-0+800 | | 24.28 | |
| CALLE 2 (CENTRO) | ABSIDA | OBSERVACION | LONGITUD (m) | |
| | 0+032.42-0+056.13 | Debido a la topografía y al trazado inicial de la ruta, ciertas entre tangencias no se pudieron cumplir, tomando en cuenta que el mínimo establecido es de 42 m. | 23.71 | |
| | 0+070.84-0+085.83 | | 15 | |

Tabla 33 Abscisas Criticas dentro del diseño horizontal.

Elaborado: Autor.

Fuente: Diseño Geométrico Remigio Crespo.

3.2.1.3 PERALTES

Según la NEVI 12 (2013) indica que: “La sobreelevación o peralte, “e”, siempre se necesita cuando un vehículo viaja en una curva cerrada a una velocidad determinada, para

contrarrestar las fuerzas centrifugas y el efecto adverso de la fricción que se produce entre la llanta y el pavimento” (p.132).

Se recomienda para el diseño los siguientes valores de sobreelevación dependiendo de la topografía de la zona:

| Tasa de Sobreelevación, "e" en (%) | Tipo de Área |
|------------------------------------|-----------------|
| 10 | Rural montañosa |
| 8 | Rural plana |
| 6 | Suburbana |
| 4 | Urbana |

Tabla 34 Factores de sobreelevación para diferentes tipos de área donde se localicen las carreteras.

Elaborado: NEVI 12 VOLUMEN 2 A

Fuente: NEVI 12 VOLUMEN 2 A

Es así que en la cabecera parroquial de Remigio Crespo se ha asumido un peralte de 4% tanto para el tramo que conecta con el Subcentro de salud y el que acceso a la calle sin retorno, sin embargo, en las curvas que se encuentran dentro de la zona céntrica se optó por no utilizar peralte ya que las velocidades de circulación en ese sector son bajas; en las vías que conectan con Gulag Grande y Huinzhun alto, se optó por un peralte del 10 %.

Una vez establecido el radio de curvatura mínimo, el peralte máximo para cada zona de estudio y el factor de fricción, se puede lograr un análisis más profundo, ya que estos tres factores están relacionados entre sí, y esto se evidencia en la ecuación 11, que según el Manual de Diseño Geométrico de Carreteras de Colombia se la conoce como “la ecuación de equilibrio”:

$$R = V^2 / (127 * (e + f))$$

Ecuación 11 Radio Mínimo de Curva

De donde:

$R = \text{Radio mínimo de curva (m)}$.

$e = \text{Tasa de sobreelevación}$.

$f = \text{Factor de fricción lateral, que es la fuerza de fricción para la masa perpendicular al pavimento.}$

$V = \text{Velocidad de diseño (Km/h)}$

En base a esto se presentan la tabla 35 extraída de la NEVI 12 VOLUMEN 2A, en donde se definen los radios mínimos de curvatura en función de peralte máximo, la velocidad de diseño y el factor de fricción lateral:

| Velocidad de Diseño(Km/h) | Factor de Fricción Máxima | Peralte máximo 4% | | | Peralte máximo 6% | | |
|----------------------------|---------------------------|-------------------|-------------|----------------|-------------------|-------------|----------------|
| | | Radio (m) | | Grado de Curva | Radio (m) | | Grado de Curva |
| | | Calculado | Recomendado | | Calculado | Recomendado | |
| 30 | 0.17 | 33.7 | 35 | 32° 44' | 30.8 | 30 | 38° 12' |
| 40 | 0.17 | 60.0 | 60 | 19° 06' | 54.8 | 55 | 20° 50' |
| 50 | 0.16 | 98.4 | 100 | 11° 28' | 89.5 | 90 | 12° 44' |
| 60 | 0.15 | 149.2 | 150 | 7° 24' | 135.0 | 135 | 8° 29' |
| 70 | 0.14 | 214.3 | 215 | 5° 20' | 192.9 | 195 | 5° 53'' |
| 80 | 0.14 | 280.0 | 280 | 4° 05' | 252.0 | 250 | 4° 35' |
| 90 | 0.13 | 375.2 | 375 | 3° 04' | 335.7 | 335 | 3° 25' |
| 100 | 0.12 | 492.1 | 490 | 2° 20' | 437.4 | 435 | 2° 38' |
| 110 | 0.11 | 635.2 | 635 | 1° 48' | 560.4 | 560 | 2° 03' |
| 120 | 0.09 | 872.2 | 870 | 1° 19' | 755.9 | 775 | 1° 29' |

| Velocidad de Diseño(Km/h) | Factor de Fricción Máxima | Peralte máximo 8% | | | Peralte máximo 10% | | |
|----------------------------|---------------------------|-------------------|-------------|----------------|--------------------|-------------|----------------|
| | | Radio (m) | | Grado de Curva | Radio (m) | | Grado de Curva |
| | | Calculado | Recomendado | | Calculado | Recomendado | |
| 30 | 0.17 | 28.3 | 30 | 38° 12' | 26.2 | 25 | 45° 50' |
| 40 | 0.17 | 50.4 | 50 | 22° 55' | 46.7 | 45 | 25° 28' |
| 50 | 0.16 | 82.0 | 80 | 14° 19' | 75.7 | 75 | 15° 17' |
| 60 | 0.15 | 123.2 | 120 | 9° 33' | 113.4 | 115 | 9° 58' |
| 70 | 0.14 | 175.4 | 175 | 6° 33' | 160.8 | 160 | 7° 10' |
| 80 | 0.14 | 229.1 | 230 | 4° 59' | 210.0 | 210 | 5° 27' |
| 90 | 0.13 | 303.7 | 305 | 3° 46' | 277.3 | 275 | 4° 10' |
| 100 | 0.12 | 393.7 | 395 | 2° 54' | 357.9 | 360 | 3° 11' |
| 110 | 0.11 | 501.5 | 500 | 2° 17' | 453.7 | 455 | 2° 31' |
| 120 | 0.09 | 667.0 | 665 | 1° 43' | 596.8 | 595 | 1° 56' |

Tabla 35 Radios mínimos y grados máximos de Curvas Horizontales para distintas Velocidades de Diseño.

Elaborado: NEVI 12 VOLUMEN 2 A.

Fuente: NEVI 12 VOLUMEN 2 A.

3.2.1.3.1 LONGITUD DE TRANSICIÓN

Al momento de pasar de una sección transversal con un bombeo normal a otra en curva con peralte, se necesita dar una transición a la inclinación de la calzada; este cambio se realiza gradualmente a lo largo de la vía entre estas dos secciones rotando alrededor de su eje central la calzada, generándose así la transición de peraltado.

Cárdenas Grisales (2000) manifiesta “Cuando solo se dispone de curvas circulares, se acostumbra a realizar una parte de la transición en la recta y la otra parte sobre la curva. Se ha encontrado empíricamente que la transición del peralte puede introducirse dentro de la curva hasta un 50%, siempre que por lo menos la tercera parte central de la longitud de la curva circular quede con el peralte completo” (p.200).

En la normativa del MTOP se sugiere además que la transición de una sección transversal normal al estado de sección completamente peraltada o viceversa se desarrolle en una longitud de 2/3 en la parte externa y 1/3 en la interna de la curva; en los casos en donde no exista suficiente espacio en las tangentes entre curvas, la transición del peralte en PC y PT debe estar entre el 60-80% del peralte total, siempre que por parte de la curva quede con peralte total, por lo menos la tercera parte.

La transición del peralte se realiza en tres fases:

- | Pérdida del bombeo normal de la calzada, mediante el levantamiento del borde exterior del - 2% al 0%. La longitud tangencial está en función del ancho de la calzada, del porcentaje de inclinación y de la longitud de transición.

-]) Se ejecuta el giro de la calzada exterior desde el 0% al +2%, en una longitud similar a la primera fase.
-]) Se opera el cambio de inclinación del 2% al máximo del peralte establecido. La longitud total de transición se divide en 2/3 en tangente y 1/3 en curva.

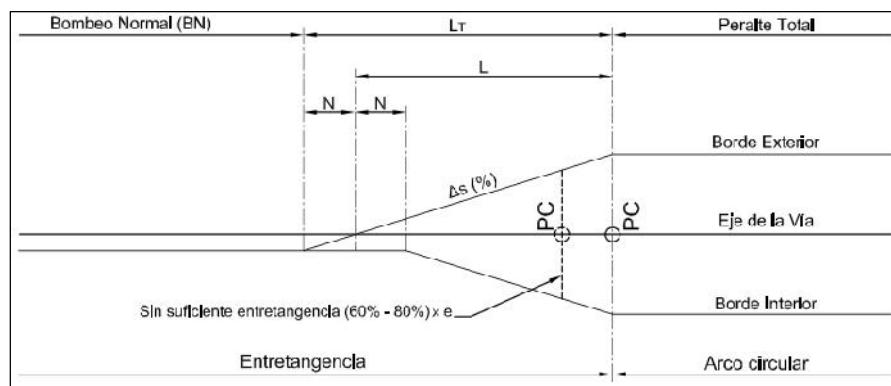


Gráfico 23 Diagrama de transición de peralte para curvas circulares.

Elaborado: Manual de diseño geométrico de carreteras (Colombia 2008)

Fuente: Manual de diseño geométrico de carreteras (Colombia 2008)

3.2.1.4 SOBREANCHOS

En curvas con radios reducidos, y dependiendo del tipo de vehículo que transite por la carretera, se debe dotar de un sobre ancho a la vía con la finalidad de asegurar espacios libres entre los vehículos que se circulan bidireccionalmente o que se adelantan en calzadas unidireccionales, así como también entre el vehículo y el borde de la calzada.

El Manual de Diseño Geométrico de Carreteras (Colombia 2008) indica: “En el caso de curvas circulares simples, por razones de apariencia, el sobre ancho se debe desarrollar linealmente a lo largo del lado interno de la calzada” (p.160).

Asumiendo que el vehículo viaja a la velocidad de diseño (30 Km/h), y tomando en cuenta que cada curva cuenta con diferente radio de giro, se toma como base la Tabla 36 de características de vehículos según su categoría y se opta por calcular el sobre ancho con un Vehículo tipo B (Buses y Busetas); para esto se utiliza la herramienta de Vehicle Tracking que forma parte del Software CIVIL3D la cual nos permite modelar la circulación del vehículo tipo a lo largo de todos los tramos del proyecto con el objetivo de verificar que el radio de giro sea el óptimo en todos los sectores; para el análisis se ha escogido un bus tipo AASHTO 2011 BUS-12-Inter City Bus con un ancho de 2.60 m cuyas dimensiones se especifican a continuación

| Vehículo de diseño | A | B | C | R |
|----------------------------|------|-------|-------|---------|
| Altura máxima (m) | 2.40 | 4,10 | 4,10 | 4,30 |
| Longitud máxima (m) | 5,80 | 13.00 | 20.00 | >20.50* |
| Anchura máxima (m) | 2,10 | 2,60 | 2,60 | 3.00 |
| Radios mínimos de giro (m) | | | | |
| Rueda interna | 4,70 | 8,70 | 10.00 | 12.00 |
| Rueda externa | 7,50 | 12,80 | 16.00 | 20.00 |
| Esquina externa delantera | 7,90 | 13,40 | 16.00 | 20.00 |

Tabla 36 Características de vehículos según su categoría.

Elaborado: NEVI 12 VOLUMEN 2 A.

Fuente: NEVI 12 VOLUMEN 2 A.

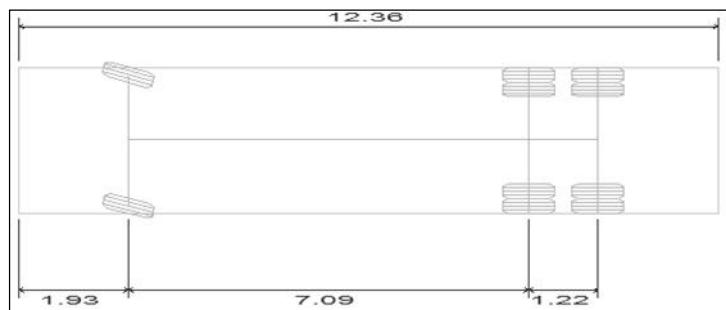


Gráfico 24 Bus tipo AASHTO 2011 BUS-12-Inter City Bus.

Elaborado: AASHTO 2011.

Fuente: CIVIL3D.

De esta manera diferentes autores determinan la longitud del sobre ancho en base a la siguiente expresión

$$S = n(R - (R^2 - L^2)^{\frac{1}{2}})$$

Ecuación 12 Sobre Ancho

De donde:

S= Sobre ancho (m).

n= Número de carriles.

R= Radio (m).

L= Distancia entre eje posterior y parte frontal del vehículo más desfavorable que puede circular en la zona.

V= Velocidad de diseño, 30 Km/h.

Por lo tanto, se obtiene un sobre ancho de 1.25 m; al ser una vía con poca afluencia de tráfico este valor se considera excesivo, por lo que se toma como base la Tabla 37 obtenida de la NEVI 12 Volumen 2 A ; al no existir valores para velocidades de 30 Km/h se asume el valor mínimo para una calzada tipo C1 (Mediana Capacidad) , tomando como valor de diseño 1.1 m para radios comprendidos entre 0 – 110 m , los radios > 110 m contaran con un sobre ancho de 0,70 m ya que se considera suficiente por la geometría de la curva; dichos valores se aplicarán a todas las curvas dentro de nuestro diseño, con excepción de las curvas generadas en el centro parroquial, ya que los vehículos circularan con velocidades incluso menores que las de diseño y las curvas coinciden con las intersecciones por lo que basta con un diseño

apropiado de las mismas. La transición en la tangente será de 20 metros, valor recomendado dentro de la normativa nacional.

| TIPO Radio de Curva (m) | C1 | | | | | | C2 | | | | | | C3 | | | | | | | | | | | | |
|-------------------------------|----------------------------|-----|-----|-----|-----|-----|----------------------------|--|-----|-----|-----|-----|----------------------------|-----|-----|--|-----|-----|-----|-----|-----|-----|-----|--|--|
| | Velocidad de diseño (Km/h) | | | | | | Velocidad de diseño (Km/h) | | | | | | Velocidad de diseño (Km/h) | | | | | | | | | | | | |
| | 50 | 60 | 70 | 80 | 90 | 100 | 110 | | 50 | 60 | 70 | 80 | 90 | 100 | 110 | | 50 | 60 | 70 | 80 | 90 | 100 | 110 | | |
| 1500 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | 0.2 | 0.2 | 0.2 | 0.3 | 0.3 | 0.4 | 0.4 | | 0.3 | 0.4 | 0.4 | 0.4 | 0.4 | 0.5 | 0.6 | | |
| 1000 | 0 | 0 | 0.1 | 0.1 | 0.1 | 0.1 | 0.2 | | 0.3 | 0.3 | 0.3 | 0.4 | 0.4 | 0.4 | 0.5 | | 0.4 | 0.4 | 0.4 | 0.5 | 0.5 | 0.5 | 0.6 | | |
| 750 | 0 | 0 | 0.1 | 0.1 | 0.1 | 0.2 | 0.3 | | 0.3 | 0.3 | 0.3 | 0.4 | 0.5 | 0.5 | 0.6 | | 0.6 | 0.6 | 0.7 | 0.7 | 0.7 | 0.8 | 0.8 | | |
| 500 | 0.2 | 0.3 | 0.3 | 0.4 | 0.4 | 0.5 | 0.5 | | 0.5 | 0.6 | 0.6 | 0.7 | 0.7 | 0.8 | 0.8 | | 0.8 | 0.9 | 0.9 | 1.0 | 1.0 | 1.1 | 1.1 | | |
| 400 | 0.3 | 0.3 | 0.4 | 0.4 | 0.5 | 0.5 | | | 0.6 | 0.6 | 0.7 | 0.7 | 0.8 | 0.8 | | | 0.9 | 1.0 | 1.0 | 1.1 | 1.1 | 1.1 | | | |
| 300 | 0.3 | 0.4 | 0.4 | 0.5 | 0.5 | | | | 0.6 | 0.7 | 0.8 | 0.8 | | | | | 0.9 | 1.0 | 1.1 | | | | | | |
| 250 | 0.4 | 0.5 | 0.5 | 0.6 | | | | | 0.7 | 0.8 | 0.9 | | | | | | 1.0 | 1.1 | 1.1 | 1.2 | | | | | |
| 200 | 0.6 | 0.7 | 0.8 | | | | | | 0.9 | 1.0 | 1.1 | | | | | | 1.2 | 1.3 | 1.3 | 1.4 | | | | | |
| 150 | 0.7 | 0.8 | | | | | | | 1.0 | 1.1 | | | | | | | 1.3 | 1.4 | | | | | | | |
| 140 | 0.7 | 0.8 | | | | | | | 1.0 | 1.1 | | | | | | | 1.3 | 1.4 | | | | | | | |
| 130 | 0.7 | 0.8 | | | | | | | 1.0 | 1.1 | | | | | | | 1.3 | 1.4 | | | | | | | |
| 120 | 0.7 | 0.8 | | | | | | | 1.0 | 1.1 | | | | | | | 1.3 | 1.4 | | | | | | | |
| 110 | 0.7 | | | | | | | | 1.0 | | | | | | | | 1.3 | | | | | | | | |
| 100 | 0.8 | | | | | | | | 1.1 | | | | | | | | 1.4 | | | | | | | | |
| 90 | 0.8 | | | | | | | | 1.1 | | | | | | | | 1.4 | | | | | | | | |
| 80 | 1 | | | | | | | | 1.3 | | | | | | | | 1.6 | | | | | | | | |
| 70 | 1.1 | | | | | | | | 1.4 | | | | | | | | 1.7 | | | | | | | | |

Tabla 37 Tabla Sobre ancho de calzada en curvas circulares.

Elaborado: NEVI 12 VOLUMEN 2 A.

Fuente: NEVI 12 VOLUMEN 2 A.

3.2.2 INTERSECCIONES

Para generar intersecciones se debe tener en cuenta una serie de factores que están en función principalmente de la topografía y el flujo vehicular de la zona, así como de las características geométricas de las carreteras que se intersectan; de esta manera se desprenden los siguientes tipos de intersecciones.

| TIPOS DE INTERSECCIONES | | |
|-------------------------|---------|------------------------|
| INTERSECCION | RAMALES | ANGULOS DE CRUZAMIENTO |
| En T | 3 | Entre 60° y 120° |
| En Y | 3 | < 60° y > 120° |
| En X | 4 | < 60° |
| En + | 4 | > 60° |

Tabla 38 Tipos de Intersecciones.

Elaborado: Autor.

Fuente: NEVI 12 VOLUMEN 2 A.

Tomando siempre como base la normativa ecuatoriana, la NEVI 12 (2013) indica que: “En la presente Norma no se restringen los tipos de solución para una intersección dada. Los ingenieros, con su creatividad y buen juicio, podrán proponer las alternativas que consideren adecuadas para las condiciones particulares del proyecto” (p.148). Sin embargo, se tiene que seguir ciertos criterios generales para cumplir con un diseño adecuado de las intersecciones.

3.2.2.1 CRITERIOS DE DISEÑO

) Preferencia de los movimientos más importantes

Consiste en especificar dentro del diseño tanto las vías principales como secundarias y decidir la preferencia y las restricciones del tránsito vehicular.

) Reducción de las áreas de conflicto

Se debe tratar de reducir al máximo grandes áreas pavimentadas, ya que estas generan confusión entre los vehículos y peatones y pueden inducir a los mismos a realizar movimientos erráticos y posibles accidentes.

) Perpendicularidad de las intersecciones

Las intersecciones que forman un ángulo recto, son consideradas las más seguras ya que permiten a los conductores tener una mejor visibilidad, contribuyendo así a la disminución de los accidentes de tránsito.

J) Visibilidad

La velocidad en la que los vehículos que transitan por una intersección deben restringirse en función de la visibilidad, muchas veces llegando a detenerse completamente. La distancia mínima que debe existir entre el punto que un conductor pueda ver a otro vehículo que tenga preferencia en el paso y el punto de conflicto debe ser la distancia de visibilidad de parada, es decir 30 m.

De esta manera se genera lo que se conoce como el triángulo de visibilidad; es decir una zona libre de obstáculos para que los vehículos puedan verse uno a otro cuando se acercan a una intersección; dentro de la zona urbana esto no se puede cumplir ya que en las esquinas nos encontramos con casas, cerramientos o lotes en los que están previstos la construcción de viviendas, por lo que la señalización juega un papel muy importante en estos casos, de la misma manera esto ocurre en los lugares donde la topografía es irregular y se opera con pendientes considerables, por lo que dentro de nuestro proyecto se torna difícil cumplir con los criterios para el diseño de las intersecciones.

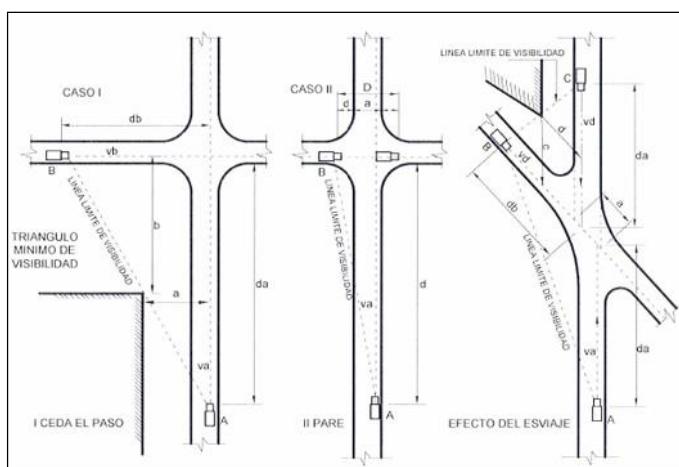


Tabla 39 Triángulos de Visibilidad.

Elaborado: Manual de Carreteras (Perú 2014)

Fuente: Manual de Carreteras (Perú 2014)

Se adopta un radio de giro de 5 m para la zona urbana y de 10 m para las vías que conectan con las diferentes comunidades, según lo dispuesto por el departamento de planificación del GAD Municipal de Gualaceo.

3.2.2.1.1 SEGURIDAD VIAL

Dentro de todo estudio vial la señalización juega un papel muy importante, ya que garantiza que los usuarios circulen por vías con la debida protección y evitar así numerosos accidentes, ya que es uno de los problemas más frecuentes dentro de la vialidad en nuestro país; es por esto que el liderazgo sobre el tema debería ejercerlo las instituciones que trabajan en vialidad, incorporándolo en sus planes de estudio, construcción y operación.

Los temas tratados se refieren a la señalización horizontal, a la señalización vertical y a las obras de defensas camineras. La normativa revisada se refiere a la NEVI 12 Volumen 5 PROCEDIMIENTO DE OPERACIÓN Y SEGURIDAD VIAL.

3.2.2.1.1.1 SEÑALIZACIÓN HORIZONTAL

La señalización horizontal se considera un elemento indispensable para la regulación y gestión del tránsito, ya que entrega información muy importante al usuario y es complementaria a la señalización vertical. Dentro de los objetivos básicos que se obtienen con el uso de la señalización horizontal tenemos

- ✓ Encausar la circulación, logrando con ello un tránsito más fluido.
- ✓ Guiar y advertir al usuario.
- ✓ Informar mediante la incorporación de símbolos y leyendas predefinidas.

La señalización horizontal puede dividirse en

-) Líneas longitudinales discontinuas: las líneas discontinuas sobre la calzada significan que los conductores, pueden efectuar maniobras de adelantamiento o cambios de pista.
-) Líneas longitudinales continuas: las líneas continuas sobre la calzada significan que ningún conductor puede realizar maniobras de adelantamiento o cambio de pista.

3.2.2.1.1.1 CRITERIOS DE DISEÑO DE LA SEÑALIZACIÓN HORIZONTAL

A continuación, se presentan ejemplos para la colocación de líneas de eje o centrales en vías bidireccionales.

) Restricción de adelantamiento por trazado en perfil

La verificación de la visibilidad en perfil está relacionada fundamentalmente con la determinación de las zonas en donde el adelantamiento está prohibido; esta condición queda limitada por el cálculo analítico de las curvas verticales en base a la distancia de visibilidad de parada o de adelantamiento.

Se tiene que tomar en cuenta que debido a la topografía irregular de la zona y con el objetivo de ajustar el diseño al trazado final de la vía existen escasos tramos en donde los vehículos tienen la posibilidad de rebasarse.

) Restricción de adelantamiento por trazado en planta

De la misma manera, una vez obtenidos los valores mínimos para la longitud de visibilidad de parada y adelantamiento, se determinan los tramos viales en donde los vehículos pueden rebasarse.

3.2.2.1.1.2 SEÑALIZACIÓN VERTICAL

Se debe optar por un adecuado diseño, instalación y mantenimiento de la señalización vertical, ya que esto contribuirá para la operación segura y eficiente de la red vial. Se deberá considerar los siguientes aspectos importantes

-) Entregar mensajes claros y sencillos a los usuarios de la vía, con el objetivo de que sean comprendidos con facilidad y rapidez.
-) Una determinada señal a lo largo del camino, siempre debe entregar al usuario un mismo y único mensaje o indicación.
-) La señalización siempre debe ser diseñada en base a las características del camino y su entorno, para que el conductor tenga una idea clara de las maniobras a realizar con el objetivo de obtener una conducción segura e informada.
-) La señalización se debe ubicar en sectores totalmente visibles y con la antelación necesaria para que el usuario pueda actuar oportunamente; Además que su emplazamiento no debe constituir un potencial riesgo.

3.2.2.1.1.3 CLASIFICACIÓN FUNCIONAL DE LAS SEÑALES

A continuación, se enumera la clasificación que sugiere la normativa nacional vigente, en función de la cuales, se propone el tipo, las características y la distribución de la señalización vertical que se colocará en la vía.

3.2.2.1.1.3.1 SEÑALES REGLAMENTARIAS

) Función

Indicar las prohibiciones, limitaciones, prioridades, obligaciones y autorizaciones que se han colocado lograr una adecuada y segura utilización de la vía, previa autorización de la autoridad competente.

) Forma

La forma básica corresponde a un rectángulo.

) Color

Estas señales tendrán fondo de color blanco, anillo de color rojo, diagonal cuando corresponda de color rojo, símbolo y letras de color negro.

3.2.2.1.1.3.2 SEÑALES PREVENTIVAS

) Función

Como su nombre lo indica, son aquellas cuya función es prevenir o advertir, su principal propósito es el de indicar al conductor aquellas características del camino y entorno que conllevan peligro al momento de transitar; es por esto, que su uso debe ser muy cuidadoso, evitando la excesiva e inapropiada implantación para evitar una pérdida de efectividad en la vía.

) Forma

Su forma corresponde a un cuadrado, se podrá reforzar el mensaje mediante la instalación de una placa complementaria bajo la señal principal.

) Color

En todos los caminos, estas señales tendrán un fondo amarillo y pictograma de color negro.

3.2.2.1.1.3.3 SEÑALES INFORMATIVAS

) Función

Proporcionar la información de interés e indispensable, para que el usuario se desplace de una manera segura por la red vial.

Las señales informativas se clasifican en

-) De ruta: indican el número de la ruta, nombre de la ruta, kilometraje cada 5 Km. Y pictogramas de inicio, término, salidas y retorno en autopistas.
-) De carácter general: señalan algún tipo de situación especial en la vía, como, por ejemplo, zonas pobladas, presencia de peatones, zonas urbanas, pesaje, camino con geometría peligrosa, etc.
-) De denominación: Son aquellas que indican los nombres de puentes, túneles, ciudades y otros puntos singulares de interés.
-) De Confirmación: Nos indican cuales son las siguientes localidades importantes más próximas por la vía que estamos circulando y a que distancia se encuentran.
-) De preaviso: Indican al conductor la proximidad de una intersección o salida.
-) De decisión: Señales que informan al conductor de una intersección o salida inmediata.
-) De uso de pistas: Indican el aumento o reducción del número de pistas disponibles en un mismo sentido.

-)] De servicio: Indican al usuario la proximidad de algún servicio específico, o la proximidad de un área de servicios; esta información se entrega generalmente en base a pictogramas o símbolos.
-)] De operación: Alertan al usuario de los sistemas de operación y procedimientos, como, por ejemplo: peajes, pesajes, transbordos, aduanas, etc.; esta información se entrega generalmente en base a pictogramas o símbolos.

-)] **Forma**

La señalización tendrá forma rectangular o cuadrada.

-)] **Color**

En general, tendrán fondo de color verde con orla, leyenda, símbolos y números de color blanco.

3.2.2.1.1.3.4 CRITERIOS DE INSTALACIÓN

Los siguientes criterios están en función a las recomendaciones definidas por instituciones, como la Dirección Nacional de Tránsito y el Ministerio de Transporte y Obras Públicas. El estudio se enfoca principalmente en la colocación de la señalización soportada por postes de sustentación corrientes, en el sentido longitudinal y transversal de la vía. Se enumeran las más importantes, que están directamente relacionadas con las características de las vías en estudio.

-)] Evitar el excesivo número de señales, ya que pueden provocar confusión.
-)] La señalización debe ser precisa al anunciar algún peligro o restricción de velocidad.
-)] Su tamaño, diagramación y ubicación deben permitir al conductor comprender claramente el mensaje, para poder accionar de manera oportuna.

-) La señalización, especialmente la informativa, debe denotar puntos de interés para el mayor número de usuarios y no para grupos reducidos.
-) La distancia mínima permitida entre señales sucesivas, dependerá de la velocidad de operación y el tipo de señal.
-) Cuando una señal anticipa una restricción una vez terminada la causa que la originó, debe levantarse dicha restricción.
-) A continuación, se presenta la siguiente tabla con las distancias de separación mínimas recomendadas entre letreros sucesivos.

| DISTANCIA (m) SEGÚN PRECEDENCIA | VELOCIDAD (Km/h) | | | | | | | |
|---------------------------------|------------------|----------|----------|----------|---------|----------|---------|----------|
| | 120 - 110 | | 100 - 90 | | 80 - 60 | | 50 - 30 | |
| | MINASS | MN RECOM | MINASS | MN RECOM | MINASS | MN RECOM | MINASS | MN RECOM |
| REG. o PREV. -> REG. o PREV. | 50 | 80 | 40 | 65 | 30 | 50 | 20 | 30 |
| REG. o PREV. -> INF. o TUR. | 90 | 120 | 80 | 105 | 60 | 80 | 40 | 50 |
| INF. o TUR. -> REG. o PREV. | 60 | 90 | 50 | 75 | 40 | 60 | 30 | 40 |
| INF. o TUR. -> INF. o TUR. | 110 | 140 | 90 | 115 | 70 | 90 | 50 | 60 |

Tabla 40 Distancias de separación de letreros recomendadas.

Elaborado: NEVI 12 VOLUMEN 2B.

Fuente: NEVI 12 VOLUMEN 2B.

En ciertas ocasiones es necesario disponer de señales sucesivas, para la disminución de la velocidad de los usuarios. La tabla 41 que nos brinda ciertas recomendaciones, que asocian la velocidad de operación con la distancia necesaria para obtener la detención de un vehículo en forma gradual.

| VELOCIDAD (Km/h) | DISTANCIA PARCIAL DE DISMINUCIÓN DE VELOCIDAD (m) | DISTANCIA PARA DETENCIÓN (m) |
|---------------------|---|---------------------------------|
| 120 | — | 260 |
| 110 | 35 | 225 |
| 100 | 30 | 195 |
| 90 | 30 | 165 |
| 80 | 30 | 135 |
| 70 | 25 | 110 |
| 60 | 25 | 85 |
| 50 | 20 | 65 |
| 40 | 20 | 45 |
| 30 | 15 | 30 |
| 20 | 15 | 15 |
| 10 | 10 | 5 |

Tabla 41 Distancia para la colocación de señales, para detención del vehículo.

Elaborado: NEVI 12 VOLUMEN 2B.

Fuente: NEVI 12 VOLUMEN 2B.

3.2.3 ALINEAMIENTO VERTICAL

El alineamiento vertical está conformado por el perfil longitudinal, el cual representa a la rasante del proyecto y está constituido por una serie de vectores entrelazados por arcos parabólicos cuyas tangentes son dichas rectas; evitando así quiebres bruscos en los cambios de pendiente.

3.2.3.1 PENDIENTES

Las pendientes que deben adoptarse dependen directamente de la topografía del terreno y su variación debe garantizar velocidades de circulación razonables y facilitar de cierta forma la circulación de los vehículos.

La NEVI 12 Volumen 2 A de acuerdo a la velocidad de Diseño, volumen de tráfico y el tipo de terreno nos recomienda trabajar con una pendiente máxima del 12 %; como se puede apreciar en la tabla 41 se cuenta con tramos en donde la pendiente sobrepasa su límite máximo y es próxima a un 16 %, en base al Manual de Diseño Geométrico de Carreteras

MOP 2003 y con la experiencia podemos asumir en terrenos montañosos con un volumen bajo de tránsito y en donde la topografía es un limitante, aumentar de 3 a 4 % el valor de la pendiente máxima, por lo que en casos especiales se trabajará con 16%.

En la Tabla 42 se muestra un resumen con los casos especiales dentro del diseño vertical de nuestro proyecto

| Pendientes Máximas y Mínimas con sus respectivas longitudes de Tangentes | | | |
|--|-----------|--------|--------------|
| TRAMO | PENDIENTE | L | VIA |
| 0+063.25- 0+119.74 | 0.14 | 56.49 | CALLE B |
| 0+200.00- 0+338.61 | -0.18 | 138.61 | CALLE 2 |
| 0+090.00- 0+190.00 | 15.5 | 90 | CALLE D |
| 0+350.00- 0+780.00 | 15.65 | 430 | GULAG GRANDE |
| 1+560.00- 2+000.00 | 13 | 440 | GULAG GRANDE |
| 0+010.37- 0+110.00 | 16 | 99.63 | HUINZHUN 1 |
| 0+480.00- 1+000.00 | 16 | 520 | HUINZHUN 1 |

Tabla 42 Pendientes Máximas y Mínimas con sus respectivas longitudes de tangentes.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Topografía Remigio Crespo.

3.2.3.2 CURVAS VERTICALES

La curva recomendada es la parábola simple, ya que debido a sus características geométricas garantiza una operación segura y confortable en la vía, además se destaca por tener una apariencia agradable y permitir un drenaje correcto.

Se puede escoger entre las curvas verticales simétricas (igual proyección horizontal de las tangentes) y asimétricas (distinta proyección horizontal para cada tangente), siendo las primeras las más recomendadas, solo en casos en donde sea necesario adaptar la rasante al terreno por alguna irregularidad se recomienda el uso de las curvas asimétricas.

La expresión utilizada para determinar la longitud de la curva es

$$L = k \times A$$

Ecuación 13 Longitud de la Curva Vertical

Donde:

L = Longitud de la Curva Vertical (m).

k = Índice de curvatura, valor que fue adoptado en base a la velocidad de diseño. Según las tablas de la NEVI 12 Volumen 2 A.

A = Valor absoluto de la diferencia algebraica de pendientes.

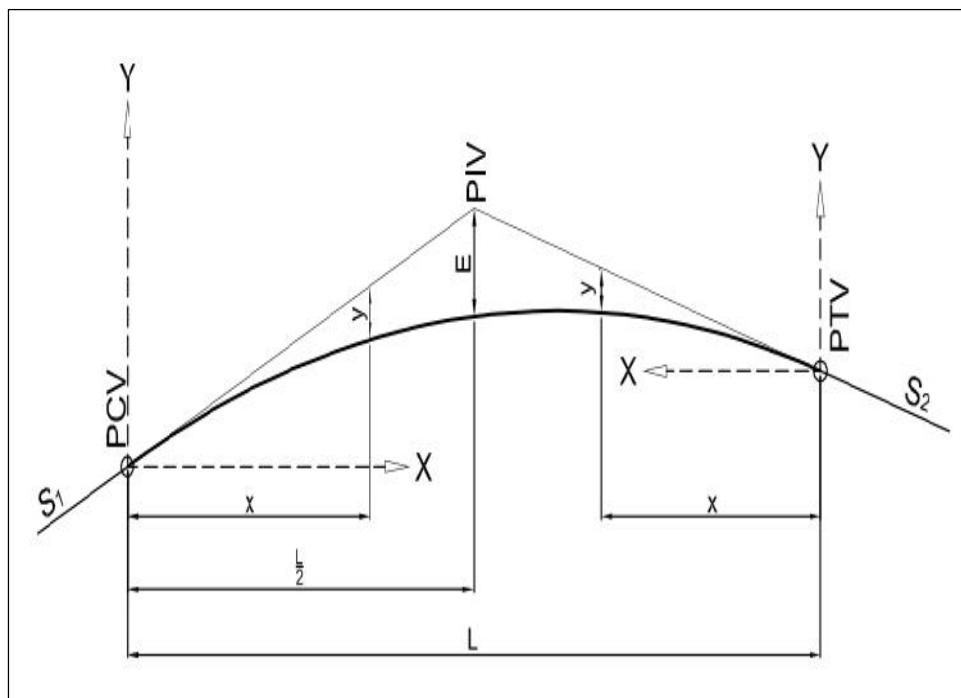


Gráfico 25 Curva Vertical Simétrica.

Elaborado: Manual de diseño geométrico de carretas de Colombia.

Fuente: Manual de diseño geométrico de carretas de Colombia.

Donde:

PCV: Principio de la curva vertical.

PIV: Punto de intersección de las tangentes verticales.

PTV: Terminación de la curva vertical.

L: Longitud de la curva vertical, medida por su proyección horizontal, en metros.

S₁: Pendiente de la tangente de entrada (%).

S₂: Pendiente de la tangente de salida (%).

A: Diferencia algebraica de pendientes (%).

E: Externa.

X: Distancia horizontal a cualquier punto de la curva desde el PCV o desde el PTV.

Y: Ordenada vertical en cualquier punto, también llamada corrección de la curva vertical.

3.2.3.2.1 CURVAS VERTICALES CÓNCAVAS

Son aquellas que presentan su concavidad hacia abajo, su longitud está en función del índice de curvatura (k) y este se encarga de garantizar que el conductor pueda divisar por lo menos una distancia igual a la de visibilidad de parada. En la Tabla 42 se presenta un resumen de las curvas verticales cóncavas.

| RESUMEN DE CURVAS VERTICALES CONCAVAS | |
|---------------------------------------|-----|
| CENTRO REMIGIO CRESPO | |
| Nro de Curvas: | 3 |
| Longitud Total (m): | 180 |
| VIA GULAG GRANDE | |
| Nro de Curvas: | 3 |
| Longitud Total (m): | 420 |
| VIA HINZHUN ALTO | |
| Nro de Curvas: | 5 |
| Longitud Total (m): | 465 |

Tabla 43 Resumen de Curvas Verticales Cóncavas.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Topografía Remigio Crespo.

3.2.3.2.2 CURVAS VERTICALES CONVEXAS

Son aquellas que presentan su concavidad hacia arriba, y de igual manera su longitud está en función del índice de curvatura (k), garantizando un panorama adecuado para el conductor.

En la Tabla 43 se presenta un resumen de las curvas verticales convexas.

| RESUMEN DE CURVAS VERTICALES CONVEXAS | |
|---------------------------------------|-----|
| CENTRO REMIGIO CRESPO | |
| Nro de Curvas: | 3 |
| Longitud Total (m): | 170 |
| VIA GULAG GRANDE | |
| Nro de Curvas: | 3 |
| Longitud Total (m): | 280 |
| VIA HINZHUN ALTO | |
| Nro de Curvas: | 5 |
| Longitud Total (m): | 450 |

Tabla 44 Resumen de Curvas Verticales Cóncavas.

Elaborado: Investigador.

Fuente: Topografía Remigio Crespo.

3.2.4 CÁLCULO DE VOLUMENES

Para determinar los volúmenes tanto de corte como de relleno se deben conocer las áreas de las secciones transversales de cada una de las vías diseñadas, las mismas que están adjuntas en formato digital para su revisión, esto se logra con la ayuda del Software CIVIL3D.

Conocidas las áreas de cada sección con una separación de 10 m, se procede a calcular los volúmenes de corte y de relleno según el método del prismaoide.

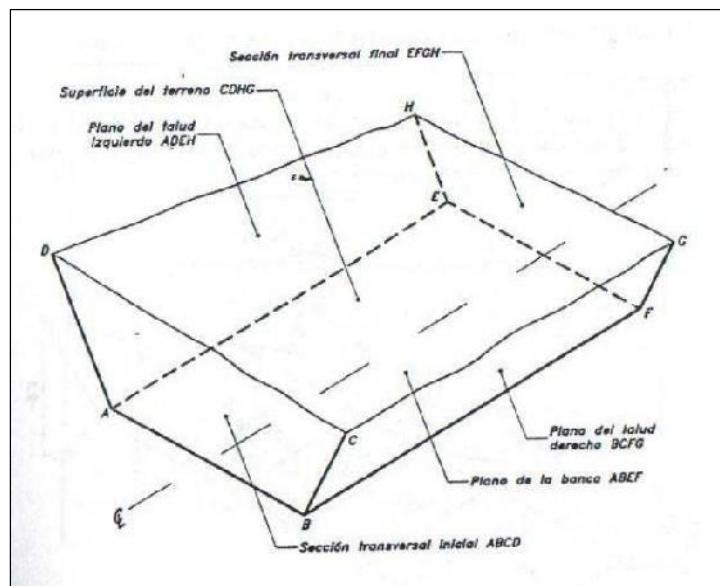


Gráfico 26 Prismoide en Carreteras

Fuente: Diseño geométrico de carreteras (Cárdenas Grisales 2000).

Elaborado: Diseño geométrico de carreteras (Cárdenas Grisales 2000).

El volumen se calcula en base a la siguiente expresión

$$V = \frac{L}{6} (A_1 + A_2 + 4A_m)$$

Ecuación 14 Volumen de un Prismoide

De donde:

V= Volumen del prismoide (m³).

A₁= Área de la sección transversal extrema inicial (m²).

A₂= Área de la sección transversal extrema final (m²).

A_m= Área de la sección transversal media (m²); situada exactamente a L/2.

Para cuestiones de cálculo se utilizan las siguientes formulas aproximadas:

) Áreas medias

En este método se asume que el área media (A_m) es igual al promedio aritmético entre A_1 y A_2 ; esta fórmula se utiliza cuando A_1 y A_2 tienden a ser iguales.

$$V = L \left(\frac{A_1 + A_2}{2} \right)$$

Ecuación 15 Volumen de Área Media

Cuando una de las secciones tiende a cero, el volumen se calcula como un piramoide:

$$V = \frac{A}{3}$$

Ecuación 16 Volumen de un Piramoide

) Secciones mixtas

Otro tipo de sólido que se genera es el tronco piramoide, esto se da al formarse secciones mixtas; para esto se utiliza la siguiente expresión.

$$V = \frac{L}{3} (A_1 + A_2 + \sqrt{A_1 A_2})$$

Ecuación 17 Volumen de un Piramoide de Sección Mixta

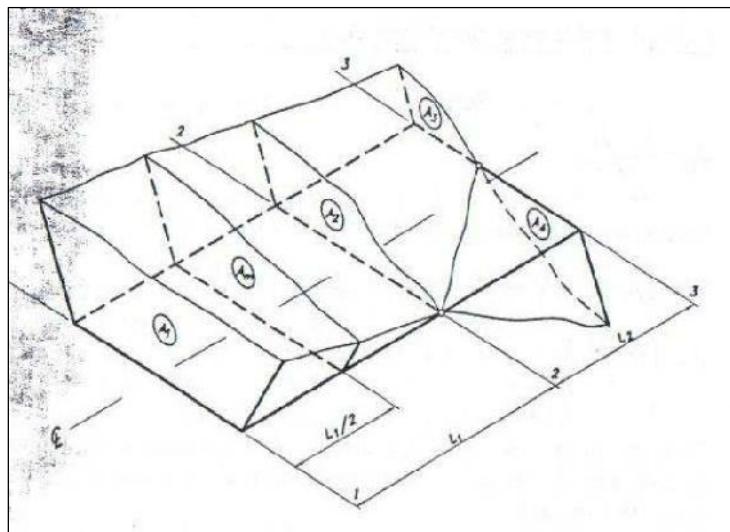


Gráfico 27 Prismoide, tronco de piramoide y piramoide.

Fuente: Diseño geométrico de carreteras (Cárdenas Grisales 2000).

Elaborado: Diseño geométrico de carreteras (Cárdenas Grisales 2000).

3.2.4.1 VOLUMENES DE CORTE, RELLENO Y CURVA DE MASAS

Los resultados se obtienen en base al Software CIVIL3D, las tablas se adjuntan en formato digital para su revisión; a continuación, la tabla 45 indica el resumen de los volúmenes tanto de corte como de relleno obtenidos de cada una de las vías analizadas.

Cárdenas Grisales (2000) indica: “Es importante mencionar que los materiales producto de la excavación en los cortes se expanden y, a su vez, al conformar los terraplenes se contraen por la compactación exigida. Para tener en cuenta esta propiedad, en movimiento de tierras se usa un factor de compensación del 25%”. (p.467).

| VOLUMENES: CORTE Y RELLENO | | |
|-----------------------------------|-------------------|---------------------|
| VIA | CORTE (m3) | RELLENO (m3) |
| CALLE 1 | 850.48 | 108.8 |
| CALLE 2 | 1243.96 | 277.67 |
| CALLE A-CALLE 3 | 919.55 | 535.76 |
| CALLE B | 636.46 | 8.67 |
| CALLE C | 39.4 | 98.9 |
| CALLE D - VIA GULAG GRANDE | 20409.77 | 7681.78 |
| VIA HINZHUN 1 | 21170.18 | 4596.84 |
| VIA HINZHUN 2 | 9520.45 | 348.07 |
| TOTAL | 54790.25 | 13656.49 |

Tabla 45 Volumen de Corte y Relleno por Vía

Fuente: Topografía Remigio Crespo.

Elaborado: Investigador.

Tomando como base este análisis, se pueden graficar las curvas de masas que no son más que una curva o gráfico en el que las abscisas representan los distintos tramos de la carretera y las ordenadas nos indican la suma algebraica entre los volúmenes acumulados de corte y relleno, todo esto a partir de un punto de origen en el perfil longitudinal de la carretera; se adjuntan los respectivos gráficos para su revisión en el anexo B.

3.2.5 TALUDES

Concluido el diseño horizontal, vertical y transversal del proyecto, se tienen ciertos tramos dentro del diseño que se sugieren tengan estudios adicionales enfocados en la estabilidad de taludes, con el objetivo de prevenir posibles deslizamientos; dichos tramos se enumeran a continuación:

-) En la vía Huinzhun Alto 1, los tramos que comprenden las abscisas 0+290.00 - 0+310.00, 0+610.00 - 0+640.00, 0+950.00 - 1+000.00, constan de taludes que sobrepasan los 10 metros de altura, por lo que en estos casos se sugiere un análisis más profundo en cuanto a la estabilidad de los mismos.
-) Con excepción de los tramos antes mencionados, el resto del diseño no presenta inconvenientes, por lo que en general se cumplen con los parámetros de diseño determinados para cada sección.

CAPITULO IV

4 DISEÑO Y ESTRUCTURA DE PAVIMENTOS

Para determinar los espesores que forman parte de la estructura del pavimento de la cabecera parroquial de Remigio Crespo y de las vías que conducen a Gulag Grande y Huinzun Alto, se utilizara el método de diseño de la AASHTO 1993 para pavimentos flexibles.

El diseño tiene como objetivo evitar que los esfuerzos y deformaciones producidas por las cargas vehiculares sobre la subrasante sean mucho mayor a la que puede soportar.

El pavimento flexible se encuentra conformado por capas granulares que pueden ser sub base, base, mejoramiento en distintos espesores y por una capa de rodadura constituida por material bituminoso como mezcla asfáltica en caliente, en frio, micro pavimento, tratamientos superficial bituminosos.

4.1 PARAMETROS DE DISEÑO

Para la estructura del pavimento por el método AASHTO 1993, es necesario conocer cada uno de los parámetros necesarios

-) Periodo de Diseño
-) Transito
-) Confiabilidad
-) Efectos Ambientales

-) Índice de Servicio
-) Resistencia de la Subrasante
-) Propiedades de los Materiales
-) Estructura del Pavimento
-) Características y Diseño Estructural del Pavimento

$$\log W_{18} = Z_R * S_0 + 9.36 * \log(SN + 1) - 0.20 + \frac{\log\left(\frac{\Delta PSI}{(4.2 - 1.5)}\right)}{0.40 + \frac{1094}{(SN + 1)^{5.19}}} + 2.32 * \log(MR) - 8.07$$

Ecuación 18 Estructura de Pavimento

Donde:

W_{18} = Número de aplicaciones de carga de un eje equivalente a 8.2T.

Z_R = Valor de confiabilidad “Z”.

S_0 = Error estándar de la predicción de tráfico y ejecución.

ΔPSI = Diferencia entre el índice de servicio inicial P_i y el índice final de servicio P_t .

MR = Módulo de resiliencia.

SN = Número estructural indicativo del espesor total de pavimento requerido.

4.2.1 PERIODO DE DISEÑO

Es el tiempo elegido en el cual tiene que durar la estructura de diseño del pavimento con la finalidad de satisfacer todas las necesidades del proyecto antes de que este requiera rehabilitación.

El periodo de estudio será de 20 años.

4.1.2 EL TRANSITO

Es el flujo vehicular causado por distintos tipos de vehículos que circulan por cualquier tipo de vía, estas pueden ser calles, carreteras, autopistas, etc.

En el presente estudio se vio necesario realizar un recorrido por las vías a ser diseñadas, con la finalidad de obtener los distintos puntos conflictivos en los cuales se genera tráfico y determinar el motivo del mismo.

4.1.2.1 TRÁFICO

El tráfico es el estudio del volumen de vehículos, ayuda a conocer el máximo de vehículos que transitan en una carretera. El método se basa en determinar el número de ejes equivalentes de 8.2 Toneladas en el carril de Diseño. En el gráfico 28 indica la clasificación vehicular por ejes,

La caracterización vehicular está en función del plan maestro de vialidad para las redes primarias y secundarias del Ecuador. Por las características se realiza un conteo volumétrico manual, clasificándolos en tres clases, la cual se puede observar en la tabla 46

Livianos:

Es todo vehículo que no tenga doble llanta en su eje trasero, esto significa automóviles, jeeps, camionetas, furgones.

Buses:

Es todo vehículo para transporte de pasajeros que presenta doble llanta en su eje trasero, esto significa bus liviano y bus pesado. (2DB y V2DB)

Camiones:

Son todos aquellos vehículos destinados a transportar carga que presenta doble llanta en el eje trasero, esto significa camión liviano, camión pesado, camión de 3 ejes, de 5 ejes, 6 ejes. C2 (3-A y V3-A), C3 (4-C)

| CLASIFICACIÓN VEHICULAR | |
|-------------------------|------------------|
| CATEGORIA | TIPO DE VEHICULO |
| LIVIANOS | AUTOMOVILES |
| | CAMIONETAS |
| | 4X4 |
| | VAN |
| BUSES | BUSES DE 2 EJES |
| | BUSES DE 3 EJES |
| CAMIONES | 2 EJES |
| | 3 EJES |
| | 4 Y 5 EJES |
| | 6 O MAS EJES |

Tabla 46 Clasificación Vehicular

Elaborado: Investigador

Fuente: Plan Maestro de Vialidad, MOP-2002

| | | | | | | |
|-----|------|------|-----|-----|------|-----|
| | | | | | | |
| 2 D | 2 DA | 2 DB | 3-A | 4-C | V2DB | V3A |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |
| | | | | | | |

Gráfico 28 Clasificación Vehicular

Elaborado: Investigador

Fuente: MTOP 2012

En el presente estudio se realizó 7 días de conteo vehicular (en la parroquia Remigio Crespo, por un periodo de 12 horas, desde el día miércoles 4 de enero del 2017 al martes 10 de enero del 2017. Los días de mayor volumen de tráfico en la parroquia fueron: martes y viernes.

| CONTEO DE TRÁFICO | | | | | | |
|-------------------|------------|----------|-------|-------------|-------------|-------|
| DIA | FECHA | LIVIANOS | BUSES | CAMIONES C2 | CAMIONES C3 | TOTAL |
| LUNES | 09/01/2017 | 93 | 30 | 28 | 2 | 153 |
| MARTES | 10/01/2017 | 102 | 28 | 35 | 1 | 166 |
| MIERCOLES | 04/01/2017 | 95 | 33 | 39 | 3 | 170 |
| JUEVES | 05/01/2017 | 87 | 31 | 41 | 1 | 160 |
| VIERNES | 06/01/2017 | 103 | 30 | 36 | 4 | 173 |
| SABADO | 07/01/2017 | 92 | 33 | 15 | 1 | 141 |
| DOMINGO | 08/01/2017 | 78 | 25 | 24 | 2 | 129 |
| TOTAL | | 650 | 210 | 218 | 14 | 1092 |
| PROMEDIO | | 93 | 30 | 32 | 2 | 156 |

Tabla 47 Conteo Vehicular

Elaborado: Investigador

Fuente: Investigador

Con la información de campo, se determina el TPDA

Al no poseer registros de conteo automático diarios anuales, y considerando que el tráfico sufre variaciones horarias, diarias, semanales, mensuales, etc. La determinación del TPDA se realizó aplicando la siguiente relación

$$TPDA \times TD (F_h \mid F_d \mid F_s \mid F_m)$$

Ecuación 19 Tráfico Promedio Diario Anual

Donde:

TPDA = Tráfico promedio diario anual.

TD = Tráfico observado.

Fh = factor horario.

Fd = factor diario.

Fs = factor semanal.

Fm = factor mensual.

]) Factor Horario (Fh)

Es la razón que existe entre el total del conteo automático de las 24 horas y el conteo automático correspondiente a las horas del conteo manual del día analizado. El factor Fh es igual a 1.1 recomendación de parte de los investigadores.

| FACTOR HORARIO | | | |
|----------------|---------------------|---------------------|-----|
| DIAS | PROMEDIO A 12 HORAS | PROMEDIO A 24 HORAS | |
| LUNES | 93 | 102 | |
| MARTES | 102 | 112 | |
| MIERCOLES | 95 | 105 | |
| JUEVES | 87 | 96 | |
| VIERNES | 103 | 113 | |
| SABADO | 92 | 101 | |
| DOMINGO | 78 | 86 | |
| | TOTAL HORAS | TPDA | Fh |
| | 12 | 103 | 1.1 |
| | | | |

Tabla 48 Factor Horario

Elaborado: Investigador

Fuente: Investigador

]) Factor Diario (Fd)

Es la división del tráfico promedio diario (suma total de vehículos registrados en la semana para los días contados en la semana) con respecto al día de conteo. En este caso, el conteo se realizó por un lapso de 7 días, en esta virtud, el día de mayor volumen de tráfico fue el día viernes, el factor Fd = 0.903

| FACTOR DIARIO | | | |
|---------------|----------------|--------------------|-------|
| DIAS | PROMEDIO TOTAL | VEHICULOS LIVIANOS | Fd |
| VIERNES | 93 | 103 | 0.903 |

Tabla 49 Factor Diario

Elaborado: Investigador

Fuente: Investigador

]) Factor Semanal (Fs)

Se encuentra dividiendo el tráfico promedio semanal (suma mensual del tráfico para el número de semanas) para la semana en la cual consta el día calendario en el que se tomó el tráfico observado. El mes que se realizó el conteo fue en enero 2017 y el factor $F_s = 1.107$

| FACTOR SEMANAL | | |
|----------------|------|-------|
| MES | DIAS | Fs |
| Enero | 31 | 1.107 |
| Febrero | 28 | 1.000 |
| Marzo | 31 | 1.107 |
| Abril | 30 | 1.071 |
| Mayo | 31 | 1.107 |
| Junio | 30 | 1.071 |
| Julio | 31 | 1.107 |
| Agosto | 31 | 1.107 |
| Septiembre | 30 | 1.071 |
| Octubre | 31 | 1.107 |
| Noviembre | 30 | 1.071 |
| Diciembre | 31 | 1.107 |

Tabla 50 Factor Semanal

Elaborado: Investigador

Fuente: Investigador

]) Factor mensual (Fm)

Para calcular este factor es necesario saber el consumo de combustible de la provincia en el año más próximo a la fecha del conteo, el factor se calcula dividiendo el promedio mensual para el consumo del mes en que se realizó el conteo. El mes es enero, teniendo en cuenta que la tabla de combustible es del año 2016 el valor de $F_m = 0.981$

| FACTOR MENSUAL (COMBUSTIBLES) | | | | | |
|-------------------------------|---------|---------------------------|--------|----------|-------|
| MES | EXTRA | DIESEL | SUPER | TOTAL | Fm |
| Enero | 5202947 | 5747338 | 949344 | 11899629 | 0.981 |
| Febrero | 4682076 | 5326944 | 883148 | 10892168 | 0.898 |
| Marzo | 5357885 | 5852490 | 899806 | 12110181 | 0.998 |
| Abril | 5211450 | 5825100 | 893100 | 11929650 | 0.983 |
| Mayo | 5218416 | 5877910 | 893575 | 11989901 | 0.988 |
| Junio | 5219490 | 5871420 | 822600 | 11913510 | 0.982 |
| Julio | 5599189 | 5988673 | 930868 | 12518730 | 1.032 |
| Agosto | 5384049 | 5800193 | 950181 | 12134423 | 1.000 |
| Septiembre | 5753310 | 5877450 | 888480 | 12519240 | 1.032 |
| Octubre | 5900974 | 6214601 | 902906 | 13018481 | 1.073 |
| Noviembre | 5204310 | 5706660 | 785130 | 11696100 | 0.964 |
| Diciembre | 5545683 | 6500018 | 913260 | 12958961 | 1.068 |
| | | $\sum = 145580974$ | | | |
| | | <u>Prom = 12131747.83</u> | | | |

Tabla 51 Factor Mensual

Elaborado: Investigador

Fuente: Petroecuador

| CÁLCULO DEL TPDA | | | | | | | |
|------------------|----------|----------------|---------------|----------------|----------------|------|------------|
| TIPO | PROMEDIO | FACTOR HORARIO | FACTOR DIARIO | FACTOR SEMANAL | FACTOR MENSUAL | TPDA | PORCENTAJE |
| LIVIANOS | 93 | 1.1 | 0.903 | 1.107 | 0.981 | 100 | 59.17 |
| BUSES | 30 | 1.1 | 0.903 | 1.107 | 0.981 | 32 | 18.93 |
| CAMIONES C2 | 32 | 1.1 | 0.903 | 1.107 | 0.981 | 35 | 20.71 |
| CAMIONES C3 | 2 | 1.1 | 0.903 | 1.107 | 0.981 | 2 | 1.18 |
| TOTAL | 157 | | | | | 169 | 100.00 |

Tabla 52 Cálculo del Trafico Promedio Diario Anual (TPDA)

Elaborado: Investigador

Fuente: Investigador

4.1.2.2 TASA DE CRECIMIENTO

La tasa de crecimiento se utiliza para el cálculo de proyecciones de tráfico y estas se pueden obtener en tablas determinadas por el Ministerio de Transporte y Obras Públicas (MTOP)

| PERIODO | LIVIANO | BUS | CAMION |
|-----------|---------|------|--------|
| 2015-2020 | 3,91 | 1,5 | 3,08 |
| 2020-2025 | 3,42 | 1,35 | 2,78 |
| 2025-2030 | 3,02 | 1,23 | 2,52 |
| 2030-2035 | 3,02 | 1,23 | 2,52 |

Tabla 53 Tasa de Crecimiento Vehicular

Elaborado: Investigador

Fuente: Mtop, 2013

Para efectos del cálculo se empleó la siguiente ecuación

$$TPDA_f \times TPDA_i (1 + r)^n$$

Ecuación 20 Tráfico Promedio Diario Anual Futuro

Donde:

r = tasa de crecimiento.

n = número de años.

4.1.2.3 PROYECCIONES DEL CONTEO VEHICULAR (TPDA)

| PROYECCIÓN DEL TRÁFICO | | | |
|--------------------------|------|-----------------------------|------|
| TIPO | 2017 | TASA DE CRECIMIENTO 20 AÑOS | 2037 |
| LIVIANOS | 100 | 3.02 | 181 |
| BUSES | 32 | 1.23 | 41 |
| CAMIONES C2 | 35 | 2.52 | 58 |
| CAMIONES C3 | 2 | 2.52 | 3 |
| TOTAL LIVIANOS Y PESADOS | 169 | | 283 |
| TOTAL SOLO PESADOS | 69 | | 102 |

Tabla 54 Cálculo del Tráfico Promedio Diario Anual (TPDA) Futuro

Elaborado: Investigador

Fuente: Investigador

4.1.2.4 CONSIDERACIONES PARA EL CÁLCULO DE LOS EJES EQUIVALENTES

Los ejes equivalentes es poder transformar los distintos tipos de ejes de cualquier vehículo que transitan por una vía, a un eje de rueda con el cual se puede determinar la totalidad de ejes que van a circular por la vía a ser diseñada.

| TIPO DE EJES DE VEHICULO | | | |
|--------------------------|--|--|--|
| SIMPLE | | | |
| SIMPLE DE DOBLE RUEDA | | | |
| TANDEM DE DOBLE RUEDA | | | |
| TRIDEM DE DOBLE RUEDA | | | |

Gráfico 29 Tipos de Ejes Equivalentes

Elaborado: Investigador

Fuente: MTOP-Ecuador

4.1.2.5 CÁLCULO DEL FACTOR DE EQUIVALENCIA DE CARGA

El factor de equivalencia es el daño que ocasiona el eje en el pavimento, se determina el daño que produce un vehículo y así poder llegar a determinar el factor camión.

El factor de equivalencia se obtiene de la siguiente manera

$$F_{ec} = (P/P_o)^n$$

Ecuación 21 Factor de Equivalencia de Carga

P= Carga máxima por eje de camión

P_o= Eje equivalente de carga en función del tipo de eje

N= 4.3 (coeficiente utilizado por MOP CHILE)

| VEHÍCULO | | BUS 2DB Y V2DB | | |
|-------------|---------------|-----------------|-------------|-------------|
| TIPO DE EJE | CARGA POR EJE | EJE EQUIVALENTE | COEFICIENTE | FACTOR |
| SIMPLE | 7 | 8,16 | 4,3 | 0,51719449 |
| SIMPLE | 11 | 8,16 | 4,3 | 3,611776463 |
| TOTAL | | | | 4,13 |

Tabla 55 Cálculo del Factor de equivalencia de Buses

Elaborado: Investigador

Fuente: Investigador

| VEHÍCULO | | CAMION 3-A y V3-A | | |
|-------------|---------------|-------------------|-------------|-------------|
| TIPO DE EJE | CARGA POR EJE | EJE EQUIVALENTE | COEFICIENTE | FACTOR |
| SIMPLE | 7 | 8,16 | 4,3 | 0,51719449 |
| TANDEM | 20 | 15,2 | 4,3 | 3,254629475 |
| TOTAL | | | | 3,77 |

Tabla 56 Cálculo del Factor de Equivalencia de Camiones C2

Elaborado: Investigador

Fuente: Investigador

| VEHÍCULO | | CAMION 4-C | | |
|-------------|---------------|-----------------|-------------|-------------|
| TIPO DE EJE | CARGA POR EJE | EJE EQUIVALENTE | COEFICIENTE | FACTOR |
| SIMPLE | 7 | 8,16 | 4,3 | 0,51719449 |
| TRIDEM | 24 | 22 | 4,3 | 1,453753629 |
| TOTAL | | | | 1,97 |

Tabla 57 Cálculo del Factor de Equivalencia de Camiones C3

Elaborado: Investigador

Fuente: Investigador

4.1.2.6 CÁLCULO DE EJES EQUIVALENTES ESALS

El tráfico está compuesto por varios vehículos y estos a su vez por distintos pesos y numero de ejes, por lo que para el cálculo se debe transformar todos estos a una sola carga conocida por eje simple equivalente.

La función de transformar a una sola carga es para poder determinar el daño que se producirá en el pavimento causado por la misma carga.

Se obtiene de la siguiente manera

$$NtX365 * fec * TPDA * (((1 \Gamma r)^t Z 1) / (\ln(1 \Gamma r))) * (A / 100) * (B / 100)$$

Ecuación 22 Número de Ejes Equivalentes

Donde:

Nt= Número de Ejes Equivalentes.

Fec = Factor de Equivalencia.

TPDA = Trafico Promedio Diario Anual.

r = Tasa de Crecimiento.

t = Periodo de diseño.

A = Porcentaje de Vehículos por Carril de Diseño.

B = Porcentaje de Vehículos Pesados.

| PORCENTAJE DE VEHÍCULOS POR CARRIL DE DISEÑO (A) | | | | | | 50 | % |
|--|-----|----------|--------|-------|---------------|-------|--------|
| PORCENTAJE DE VEHICULOS PESADOS (B) | | | | | | 40.83 | % |
| TPDA | | CLASE | CARGAS | Fec | % CRECIMINETO | AÑO | Nt |
| LIVIANOS | 100 | 2DA | ----- | ----- | 3.02 | 20 | 7451 |
| BUSES | 32 | 2DB-V2DB | 7 -11 | 4.13 | 1.23 | 20 | 223115 |
| CAMION C2 | 35 | 3-A V3-A | 7 - 20 | 3.77 | 2.52 | 20 | 254815 |
| CAMION C3 | 2 | 4-C | 7 - 24 | 1.97 | 4 | 20 | 8916 |
| TOTAL DE NÚMERO DE EJES EQUIVALENTES | | | | | 494297 | | |

Tabla 58 Cálculo del número de ejes Equivalentes

Elaborado: Investigador

Fuente: Investigador

4.1.3 CONFIABILIDAD

La confiabilidad (R) es la probabilidad de que la estructura de pavimento que se diseñara, trabaje de una manera satisfactoria durante su periodo de diseño bajo las consideraciones de diseño.

| Clasificación funcional | Nivel de confiabilidad recomendado (R) | | |
|---|--|-------|------|
| | Urbano | Rural | |
| Autopista y carreteras interestatales, y otras vías | 85 | - | 99,9 |
| Arterias principales | 80 | - | 99 |
| Colectoras | 80 | - | 95 |
| Locales | 50 | - | 80 |

Tabla 59 Niveles de Confiabilidad

Elaborado: Investigador

Fuente: AASHTO 93

En la zona de estudio se tomara un $R= 60\%$, por ser una carretera loca ubicada en una zona rural. El parámetro se relaciona con el de la desviación normal. Para este caso el valor de la desviación estándar será $Zr= -0,253$

| Confiabilidad (R%) | Desviación normal estándar (ZR) |
|-------------------------------|--|
| 50 | 0,000 |
| 60 | -0,253 |
| 70 | -0,524 |
| 75 | -0,674 |
| 80 | -0,841 |
| 85 | -1,037 |
| 90 | -1,282 |
| 91 | -1,340 |
| 92 | -1,405 |
| 93 | -1,476 |
| 94 | -1,555 |
| 95 | -1,645 |
| 96 | -1,751 |
| 97 | -1,881 |
| 98 | -2,054 |
| 99 | -2,327 |
| 99,9 | -3,090 |
| 99,99 | -3,750 |

Tabla 60 Desviación Estándar

Elaborado: Investigador

Fuente: AASHTO 93

Una vez determinado el nivel de confianza se determina el factor de corrección (S_o)

| Criterio para la selección de la Desviación estándar total (S_o) | | | |
|--|---|------|----------------------|
| 0,30 | - | 0,40 | Pavimentos rígidos |
| 0,40 | - | 0,50 | Pavimentos flexibles |

Tabla 61 Criterio de la Desviación Estándar

Elaborado: Investigador

Fuente: AASHTO 93

Para pavimentos flexibles el valor de corrección a ser utilizado será de 0,45

4.1.4 EFECTOS AMBIENTALES

Se debe considerar que los cambios de temperatura y humedad pueden generar efectos sobre las resistencias, durabilidad y capacidad de carga de los distintos materiales del pavimento.

Se tomará en cuenta la pérdida de calidad de la rodadura y serviciabilidad de la Subrasante debido al efecto de expansión.

4.1.5 ÍNDICE DE SERVICIO

El índice de servicio es un parámetro importante para el diseño de pavimento, determina las condiciones del pavimento al final de su periodo de diseño

$$\Psi_i = P_i - P_t$$

Ecuación 23 Índice de Servicio

Donde:

Ψ_i = Índice de servicio

P_i = Índice de servicio inicial

P_t = Índice de servicio final

| - Índice de serviciabilidad inicial (pi) | |
|---|--|
| 4,2 | pavimentos flexibles |
| 4,5 | pavimentos rígidos |
| - Índice de serviciabilidad final (pt) | |
| 2,5 ó 3,0 | carreteras principales |
| 2 | carreteras con clasificación menor |
| 1,5 | carreteras relativamente menores , donde las condiciones económicas determinan que gastos iniciales deben ser mantenidos bajos |

Tabla 62 Índice de servicio

Elaborado: Investigador

Fuente: AASHTO 93

$$Pi = 4,2$$

$$Pt = 2$$

$$Psi = Pi - Pt = 2,2$$

4.1.4 RESISTENCIA DE LA SUBRASANTE

Este valor se estima mediante los ensayos de CBR. Se debe tener en cuenta cuales fueron los análisis que se realizaron para la obtención del mismo

-) Granulometría
-) Clasificación
-) Límites
-) Compactación
-) Esponjamiento
-) CBR

Los ensayos de laboratorio se encuentran en el Anexo A

La tabla 62 muestra el CBR con el que se diseñaran los distintos tramos viales

| RESUMEN DE CBR PERCENTIL POR VIAS | |
|---|-------|
| VÍA | CBR |
| CABECERA PARROQUIAL DE REMIGIO CRESPO TORAL | 1,48 |
| VIA REMIGIO CRESPO TORAL A GULAG GRANDE | 1,35 |
| VIA REMIGIO CRESPO TORAL A HUINZHUN ALTO | 24,51 |

Tabla 63 Resumen de CBR percentil

Elaborado: Investigador

Fuente: Laboratorio Tituniumroad

Para el diseño de pavimentos se va a realizar dos tipos de diseño.

El primero para las vías en la cabecera parroquial y la vía Remigio Crespo a Gulag Grande con un valor de CBR percentil de 1.35, esto significa un suelo de subrasante muy malo por lo que se tiene que mejorar la subrasante.

El segundo para la vía Remigio Crespo a Huinzhun Alto con un valor de CBR percentil de 24.51, esto significa un suelo de subrasante buena con lo que no es necesario mejorar la subrasante.

4.1.7 PROPIEDADES DE LOS MATERIALES

Son las características de los materiales, las diferentes capas se determinan por el módulo de elasticidad que se obtienen atreves de ensayos de laboratorio.

Se asigna a cada capa un coeficiente, esto ayuda a transformar los espesores reales en números estructurales, siendo cada coeficiente la capacidad relativa de cada material

| | | |
|-------------|------------------|-------------|
| MR = | 1500*CBR | CBR<=10% |
| MR = | 3000*CBR^(0,65) | 20%<CBR>10% |
| MR = | 4326*ln(CBR)+421 | CBR>20% |

Tabla 64 Módulo de Resilencia

Elaborado: Investigador

Fuente: AASHTO 93

El módulo de resilencia para las vías de la Cabecera Parroquial y la vía a Gulag Grande es MR= 2025, El módulo de resilencia para las vías de la vía a Huinzhun Alto es MR= 14260,225

Los materiales que conformen la estructura del pavimento, como pueden ser el Mejoramiento, la Sub-Base, la Base, el Asfalto deberán cumplir las Especificaciones Generales para la Construcción de Caminos y Puentes mop-001-F-2002.

4.1.8 ESTRUCTURA DE PAVIMENTO

El pavimento está constituido por distintas capas, las cuales se encuentran de manera horizontal y cada una tiene una estructura definida por el tipo de suelo de la sub rasante.

Para determinar el número estructural se aplica la siguiente ecuación

$$SN = a_1D_1 + a_2D_2m_2 + a_3D_3m_3 + \dots + a_nD_nm_n$$

Ecuación 24 Número Estructural

SN= número estructural que representa la resistencia necesaria del pavimento

a1, a2, a3,...an= coeficiente estructural de cada material

D1, D2, D3,...Dn= espesor correspondiente a cada capa de material

m_2, m_3 = recomendados para modificar los coeficientes de la base y sub-base

n = número de capas

| CLASE DE MATERIAL | NORMAS | a i (cm ⁻¹) |
|--|---|----------------------------|
| CAPA DE SUPERFICIE. | | |
| Concreto Asfáltico. | Estabilidad de Marshal 1000 – 1800lbs | 0.134 – 0.173 |
| Arena Asfáltica. | Estabilidad de Marshal 500 – 800lbs | 0.079 – 0.118 |
| Carpeta bituminosa mezclada en el camino. | Estabilidad de Marshal 300 – 600lbs | 0.059 – 0.098 |
| CAPA DE BASE. | | |
| Agregados triturados, graduados uniformemente. | PI: 0 – 4 CBR > 100% | 0.047 – 0.055 |
| Grava graduada uniformemente. | PI: 0 – 4 CBR (30 - 80%) | 0.028 – 0.051 |
| Concreto Asfáltico. | Estabilidad de Marshal 1000 – 1600lbs | 0.098 – 0.138 |
| Arena Asfáltica. | Estabilidad de Marshal 500 – 800lbs | 0.059 – 0.098 |
| Agregado grueso estabilizado con cemento. | Resistencia a la compr. 28 - 46 Kg./cm ² . | 0.079 – 0.138 |
| Agregado grueso estabilizado con cal. | Resistencia a la compr. 7 Kg./cm ² . | 0.059 – 0.118 |
| Suelo – Cemento. | Resistencia a la compr. 18 - 32 Kg./cm ² . | 0.047 – 0.079 |
| CAPA DE SUB-BASE. | | |
| Arena – Grava graduada uniformemente. | PI: 0 – 6 CBR > 30% | 0.035 – 0.043 |
| Suelo – Cemento. | Resistencia a la compr. 18 - 32 Kg/cm ² | 0.059 – 0.071 |
| Suelo – Cal | Resistencia a la compr. 5 Kg./cm ² | 0.059 – 0.071 |
| MEJORAMIENTO DE SUBRASANTE. | | |
| Arena o suelo seleccionado. | PI: 0 – 10 | 0.020 – 0.035 |
| Suelo con cal. | 3% mínimo de cal en peso de los suelos. | 0.028 – 0.039 |
| TRATAMIENTO SUPERFICIAL BITUMINOSO. | | |
| Triple Riego. | * = usar estos valores para los diferentes tipos de tratamientos bituminosos, sin calcular espesores. | * 0.40 |
| Doble Riego. | | * 0.25 |
| Simple Riego. | | * 0.15 |

Tabla 65 Coeficientes de Capas

Fuente: mop “diseño de pavimentos flexibles “método aashto

4.1.9 CARACTERISTICA Y DISEÑO ESTRUCTURAL DEL PAVIMENTO

Determina la calidad de drenaje que tiene el área de estudio

| Calidad de Drenaje | Tiempo de Eliminación del Agua en |
|--------------------|-----------------------------------|
| Excelente | 2 Horas |
| Bueno | 1 Día |
| Regular | 1 Semana |
| Pobre | 1 Mes |
| Malo | El Agua no Drena |

Tabla 66 Calidad de Drenaje

Elaborado: Investigador

Fuente: AASHTO 93

La tabla 67 aplica un porcentaje a la estructura de pavimento expuesta a niveles de saturación y así poder obtener el drenaje esperado en el pavimento flexible

| Calidad de Drenaje | Porcentaje de tiempo anual en que la estructura del pavimento está expuesta a niveles cercanos a saturación | | | | | | |
|--------------------|---|------|------|------|------|------|-----------|
| | 0% | 1% | 1% | 5% | 5% | 25% | 25% a más |
| Excelente | 1,40 | 1,35 | 1,35 | 1,30 | 1,30 | 1,20 | 1,20 |
| Bueno | 1,35 | 1,25 | 1,25 | 1,15 | 1,15 | 1,00 | 1,00 |
| Regular | 1,25 | 1,15 | 1,15 | 1,05 | 1,00 | 0,80 | 0,80 |
| Pobre | 1,15 | 1,05 | 1,05 | 0,80 | 0,80 | 0,60 | 0,60 |
| Malo | 1,05 | 0,95 | 0,95 | 0,75 | 0,75 | 0,40 | 0,40 |

Tabla 67 Valores MI

Elaborado: Investigador

Fuente: AASHTO 93

El valor recomendado es 1,25, la calidad del drenaje es excelente y el porcentaje de tiempo de exposición será de 5-25 %, ya que se considera la construcción de drenajes en los tramos de pendientes bajas.

4.2 DISEÑO DE PAVIMENTO FLEXIBLE

Determinados todos los parámetros necesarios para el diseño de pavimentos se realiza el cálculo de las estructuras de pavimento necesarias

4.2.1 DISEÑO DE PAVIMENTO DE LA CABECERA PARROQUIAL Y LA VÍA A GULAG GRANDE

DISEÑO DE PAVIMENTO FLEXIBLE

Diseño de espesores de Pavimento de acuerdo a:

1993 AASHTO

VIA:

CENTRO PARROQUIAL Y VIA A GULAG GRANDE

| | | | |
|--------------------------------|------------|-------------------------|------|
| Número Estructural (Requerido) | 3.999 | Serviciabilidad Inicial | 4.20 |
| Design ESALs | 494,297.00 | Serviciabilidad Final | 2.00 |
| Confiabilidad | 60% | Modulo de Resilencia | 2025 |
| Desviación Estandar | -0.253 | CBR | 1.35 |

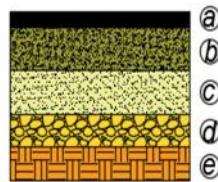
Diseño de Espesores de Pavimento

| CAPA DE MATERIAL | Coeficiente de Capa a (cm) | Coeficiente de Drenaje | ESPESOR (cm) | Numero Estructural de Capa (SN) |
|------------------|----------------------------|------------------------|--------------|---------------------------------|
| ASFALTO | 0.15 | 1.25 | 5.00 | 0.75 |
| BASE | 0.05 | 1.25 | 20.00 | 1.25 |
| SUB-BASE | 0.04 | 1.25 | 20.00 | 1 |
| MEJORAMIENTO | 0.025 | 1.25 | 30.00 | 0.938 |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | 3.94 |

Tabla 68 Diseño de Pavimento Centro Parroquial y vía a Gulag Grande

Elaborado: Investigador.

Fuente: Titaniumroad.

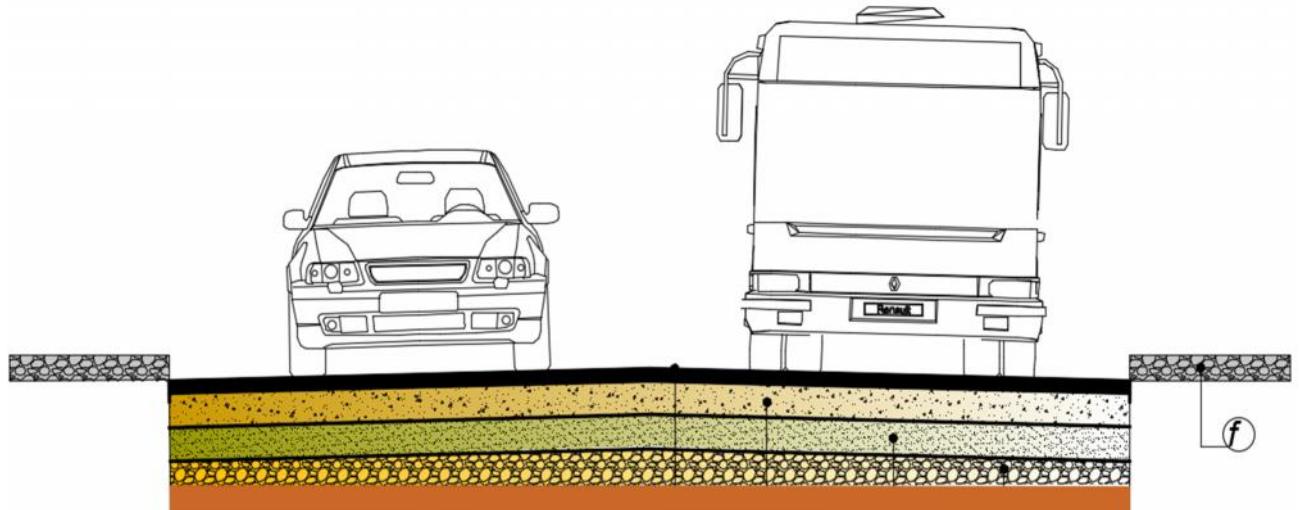


- a .- Carpeta asfáltica e= 5.0 cm.
b .- Base e= 20 cm.
c .- Sub-Base e= 20 cm
d .- Material de Mejoramiento Existente Conformado y Compactado (30 cm.)
e .- Subrasante*

Gráfico 30 Estructura de Pavimento Centro Parroquial y vía a Gulag Grande

Elaborado: Investigador.

Fuente: Titaniumroad.



- a .- Carpeta asfáltica e= 5.0 cm.
b .- Base e= 20 cm.
c .- Sub-Base e= 20 cm
d .- Material de Mejoramiento Existente Conformado y Compactado (30 cm.)
e .- Subrasante
f .- Vereda HºSº f'c= 180 kg/cm2*

Gráfico 31 Sección Transversal Centro Parroquial

Elaborado: Investigador.

Fuente: Titaniumroad.

| CÁLCULO DE VOLUMENES | | | | |
|----------------------|-------------|---------------------------------------|---------------------|------------------------|
| VIA | | CABECERA PARROQUIAL DE REMIGIO CRESPO | | |
| MATERIAL | ESPESOR (m) | ANCHO DE VIA (m) | LONGITUD DE VIA (m) | TOTAL DE MATERIAL (m3) |
| ASFALTO | 0.05 | 6 | 1497.26 | 449.178 |
| BASE | 0.2 | 6 | 1497.26 | 1796.712 |
| SUB-BASE | 0.2 | 6 | 1497.26 | 1796.712 |
| MEJORAMIENTO | 0.3 | 6 | 1497.26 | 2695.068 |

Tabla 69 Cálculo de Volúmenes Centro Parroquial

Elaborado: Investigador.

Fuente: Titaniumroad.

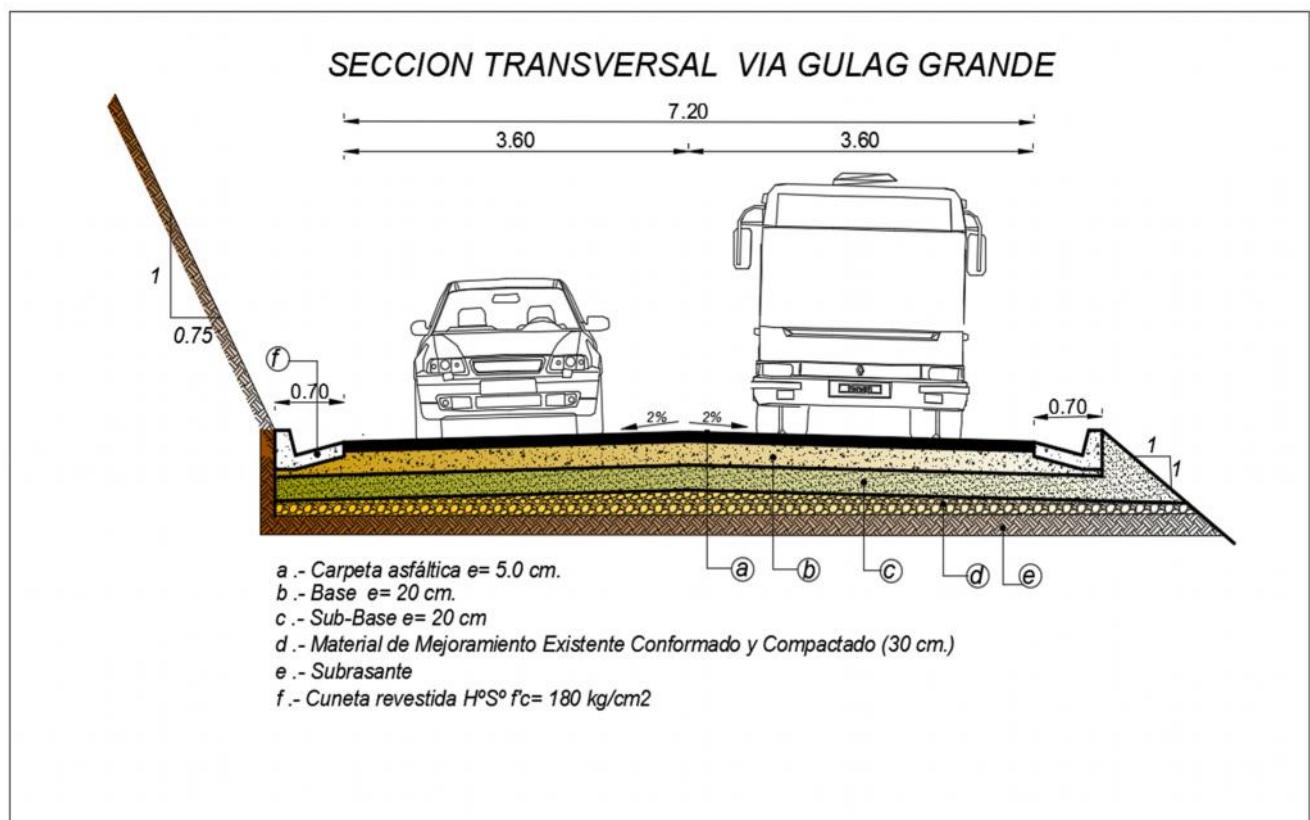


Gráfico 32 Sección Transversal Vía Gulag Grande

Elaborado: Investigador.

Fuente: Titaniumroad.

| CÁLCULO DE VOLUMENES | | | | |
|----------------------|-------------|-------------------------------|---------------------|------------------------|
| VIA | | REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE | | |
| MATERIAL | ESPESOR (m) | ANCHO DE VIA (m) | LONGITUD DE VIA (m) | TOTAL DE MATERIAL (m³) |
| ASFALTO | 0.05 | 7.2 | 1660 | 597.6 |
| BASE | 0.2 | 7.9 | 1660 | 2622.8 |
| SUB-BASE | 0.2 | 8.6 | 1660 | 2855.2 |
| MEJORAMIENTO | 0.3 | 8.6 | 1660 | 4282.8 |

Tabla 70 Cálculo de Volúmenes Vía remigio Crespo - Gulag Grande

Elaborado: Investigador.

Fuente: Titaniumroad.

4.2.2 DISEÑO DE PAVIMENTO DE LA VÍA A HUINZHUN ALTO

DISEÑO DE PAVIMENTO FLEXIBLE

Diseño de espesores de Pavimento de acuerdo a:

1993 AASHTO

VIA:

VIA A HUINZHUN ALTO

| | | | |
|--------------------------------|------------|-------------------------|-----------|
| Número Estructural (Requerido) | 1.997 | Serviciabilidad Inicial | 4.20 |
| Design ESALs | 494,237.00 | Serviciabilidad Final | 2.00 |
| Confiabilidad | 60% | Modulo de Resilencia | 14260.225 |
| Desviación Estandar | -0.253 | CBR | 24.51 |

Diseño de Espesores de Pavimento

| CAPA DE MATERIAL | Coeficiente de Capa a (cm) | Coeficiente de Drenaje | ESPESOR (cm) | Numero Estructural de Capa (SN) |
|------------------|----------------------------|------------------------|--------------|---------------------------------|
| ASFALTO | 0.15 | 1.25 | 5 | 0.75 |
| BASE | 0.05 | 1.25 | 20 | 1.25 |
| SUB-BASE | 0 | 0 | 0 | |
| MEJORAMIENTO | 0 | 0 | 0 | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | 2.00 |

Tabla 71 Diseño de Pavimentos Vía Huinzhun Alto

Elaborado: Investigador.

Fuente: Titaniumroad.



a .- Carpeta asfáltica $e= 5.0 \text{ cm}$.

b .- Base $e= 20 \text{ cm}$.

c .- Subrasante

Gráfico 33 Estructura de Pavimento Vía Huinzhun Alto

Elaborado: Investigador.

Fuente: Titaniumroad.

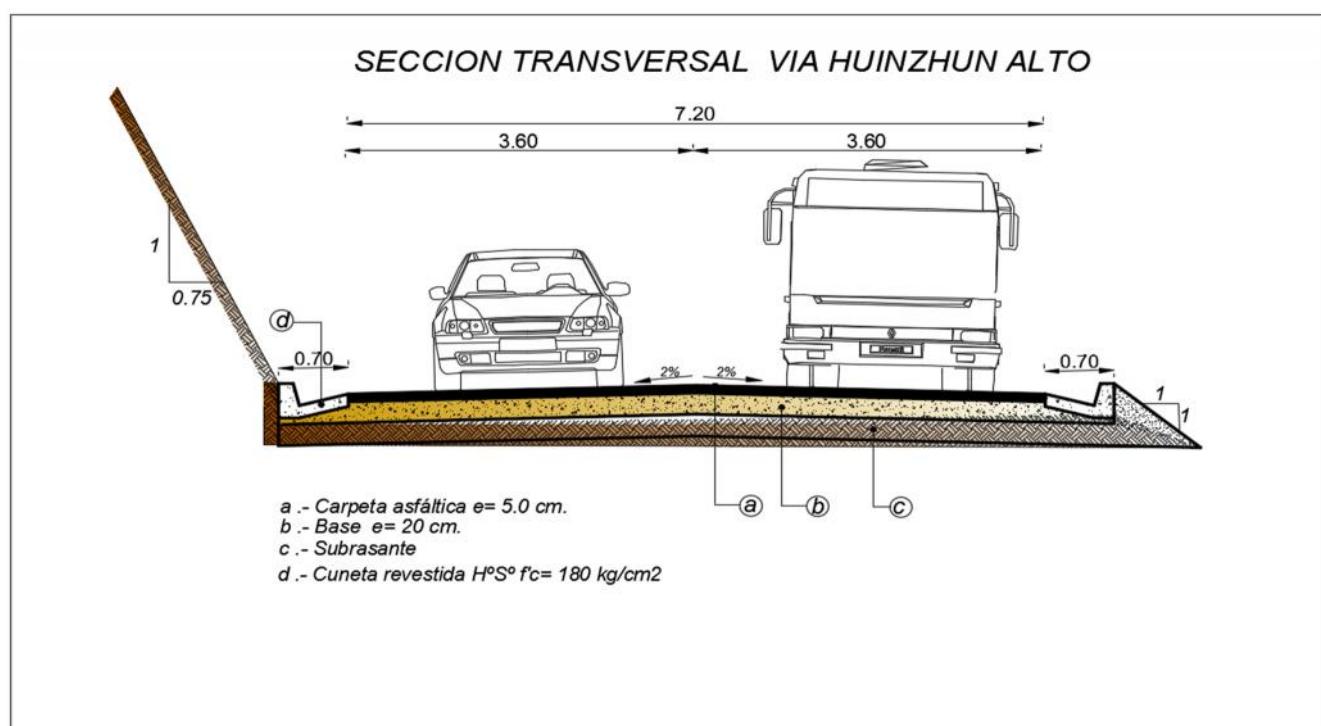


Gráfico 34 Sección Transversal Vía a Huinzhun Alto

Elaborado: Investigador.

Fuente: Titaniumroad.

| CÁLCULO DE VOLUMENES | | | | |
|----------------------|-------------|-------------------------------|---------------------|------------------------|
| VIA | | REMIGIO CRESPO - HUNZHUN ALTO | | |
| MATERIAL | ESPESOR (m) | ANCHO DE VIA (m) | LONGITUD DE VIA (m) | TOTAL DE MATERIAL (m3) |
| ASFALTO | 0.05 | 7.2 | 1950 | 702 |
| BASE | 0.2 | 7.9 | 1950 | 3081 |
| SUB-BASE | 0 | 8.6 | 1950 | 0 |
| MEJORAMIENTO | 0 | 8.6 | 1950 | 0 |

Tabla 72 Cálculo de volúmenes Vía Remigio Crespo - Huinzhun Alto

Elaborado: Investigador.

Fuente: Titaniumroad.

| CÁLCULO DE VOLUMENES | | |
|----------------------|-------------|------------------------|
| TOTAL DE MATERIALES | | |
| MATERIAL | ESPESOR (m) | TOTAL DE MATERIAL (m3) |
| ASFALTO | 0.05 | 1748.78 |
| BASE | 0.2 | 7500.51 |
| SUB-BASE | 0.2 | 4651.91 |
| MEJORAMIENTO | 0.3 | 6977.87 |

Tabla 73 Resumen de volúmenes de Materiales

Elaborado: Investigador.

Fuente: Titaniumroad.

CAPITULO V

5 PRESUPUESTO

| PRESUPUESTO | | | | | | |
|-------------|--------|---|--------|-----------|------------|----------------|
| Ítem | Código | Descripción | Unidad | Cantidad | P.Unitario | P.Total |
| 001 | | MOVIMIENTO DE TIERRAS | | | | 373,889.21 |
| 1.001 | 502003 | Desbroce y limpieza del terreno | m2 | 10,214.52 | 0.80 | 8,171.62 |
| 1.002 | 504022 | Excavación a máquina material sin clasificar con retroexcavadora 0-2m | m3 | 54,790.25 | 1.80 | 98,622.45 |
| 1.003 | 500081 | Acabado de la obra Básica Existente | m2 | 34,975.56 | 0.73 | 25,532.16 |
| 1.004 | 506002 | Cargado de material con cargadora | m3 | 47,719.64 | 1.33 | 63,467.12 |
| 1.005 | 506004 | Transporte de materiales hasta 6 km, incluye pago en escombrera | m3 | 47,719.64 | 2.20 | 104,983.21 |
| 1.006 | 549446 | Relleno compactado material de sitio vía Huinzhun | m3 | 10,070.61 | 7.26 | 73,112.65 |
| 2 | | DRENAJE | | | | 183,071.54 |
| 2.001 | 500091 | Excavación a máquina l para cunetas, canales, encauzamientos | m3 | 670.00 | 4.00 | 2,680.00 |
| 2.002 | 507007 | Hormigón Simple f'c = 210 kg/cm2 (incluye aditivo acelerante 8 horas) | m3 | 85.00 | 144.16 | 12,253.60 |
| 2.003 | 542174 | Hormigón ciclópeo 40% piedra 60 % hormigón f c = 210 Kg/cm2 | m3 | 85.00 | 106.98 | 9,093.30 |
| 2.004 | 515063 | Tubería PVC para alcantarillado U/E D=650mm serie 5, tipo B, suministro e instalación | m | 167.00 | 79.72 | 13,313.24 |
| 2.005 | 516041 | Tubería de acero corrugado d=1.20m, e=2.00mm, incluye accesorios | m | 35.00 | 265.96 | 9,308.60 |
| 2.006 | 505017 | Relleno compactado con material de sitio | m3 | 580.00 | 8.66 | 5,022.80 |
| 2.007 | 527062 | Cuneta y bordillo incorporado de 12x30 cm, f'c = 210Kg/cm2 (doble encofrado) | m3 | 500.00 | 213.00 | 106,500.00 |
| 2.008 | 542458 | Escombrera | m3 | 30,000.00 | 0.83 | 24,900.00 |
| 3 | | ESTRUCTURA DE PAVIMENTO | | | | 880,174.29 |
| 3.001 | 505003 | Mejoramiento, conformación y compactación con equipo pesado | m3 | 3,488.94 | 23.17 | 80,838.74 |
| 3.002 | 505005 | Base Clase II conformación y compactación con equipo pesado | m3 | 7,500.51 | 28.75 | 215,639.66 |
| 3.003 | 505004 | Sub base conformación y compactación con equipo pesado | m3 | 4,651.91 | 27.16 | 126,345.88 |
| 3.004 | 529002 | Asfalto MC para impresión | litro | 17,487.78 | 1.58 | 27,630.69 |
| 3.005 | 529007 | Carpeta asfáltica (e=2") Ho Asf. mezclado en planta, incluye transporte | m2 | 34,975.56 | 12.17 | 425,652.57 |
| 3.006 | 506012 | Transporte de material de mejoramiento, base clase II y sub base | m3/km | 15,641.36 | 0.26 | 4,066.75 |
| 4 | | SEGURIDAD VIAL | | | | 80,679.42 |
| 4.001 | 532043 | Suministro Cinta Peligro h= 7.5 cm Negro/Amarillo | m | 500.00 | 0.60 | 300.00 |
| 4.002 | 500086 | Guardavía doble, tipo viga metálica | m | 350.00 | 119.46 | 41,811.00 |
| 4.003 | 531037 | Pintura para señalización de vía (CH) espesor 30 cm | m | 20,800.00 | 1.43 | 29,744.00 |
| 4.004 | 500087 | Señales al lado de la carretera | u | 80.00 | 70.46 | 5,636.80 |
| 4.005 | 500008 | Letrero de Información del Proyecto | u | 1.00 | 346.97 | 346.97 |
| 4.006 | 500089 | Delineadores direccionales | u | 30.00 | 57.43 | 1,722.90 |
| 4.007 | 532041 | Suministro Letrero de tránsito (0.45 x 0.45 x 1.8m), Pare, Una Vía, Etc. | u | 20.00 | 18.00 | 360.00 |
| 4.008 | 532428 | Letrero informativo de vías de tool de 2.00 x 1.50 m | u | 5.00 | 151.55 | 757.75 |
| 5 | | CONTROL AMBIENTAL | | | | 5,360.00 |
| 5.001 | 500082 | Agua para control de Polvo | lt | 5,200.00 | 0.47 | 2,444.00 |
| 5.002 | 500083 | Charlas de Concienciación | u | 10.00 | 87.60 | 876.00 |
| 5.003 | 500084 | Afiches (informativos) | u | 500.00 | 1.44 | 720.00 |
| 5.004 | 500085 | Comunicados Radiales | min | 200.00 | 6.60 | 1,320.00 |
| SUBTOTAL | | | | | | 1,523,174.46 |
| IVA | | | | | | 12% 182,780.94 |
| TOTAL | | | | | | 1,705,955.40 |

CAPITULO VI

6 CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

6.1 CONCLUSIONES

-) Las secciones transversales tipo utilizadas, se generaron a partir de un análisis conjuntamente realizado con el Departamento de Planificación del GAD Municipal del Cantón Gualaceo, las cuales garantizan una adecuada circulación de los vehículos a lo largo de los distintos tramos viales.
-) La implementación del proyecto genera distintos tipos de beneficios en la parroquia como: la reducción de tiempos en el traslado dentro y fuera de la misma, mejorar e implementar los servicios básicos, así como incrementar el número de visitantes a la localidad; lo que en general mejora considerablemente la calidad de vida de sus habitantes.
-) El estudio de tráfico y los ensayos de suelos nos permitieron realizar el diseño de la estructura de pavimento, lo que evitara daños a lo largo de su vida útil.
-) Contar con un pavimento flexible facilita el mantenimiento a futuro de la estructura del mismo tanto en la Cabecera Parroquial como en las vías Remigio Crespo – Huinzhun Alto y Remigio Crespo – Gulag Grande.
-) La carpeta asfáltica garantiza confort y comodidad al usuario que transita por la zona.
-) En base al levantamiento topográfico se obtuvo los datos necesarios para generar el modelo tridimensional del terreno y tener una idea clara de la topografía de la zona.
-) El diseño geométrico horizontal, vertical y transversal de los tramos viales se realizó tomando como base las Normas Técnicas del MTOP.

6.2 RECOMENDACIONES

-) La construcción del proyecto provocará impactos ambientales negativos por lo que se recomienda realizar un estudio de impactos ambientales y un plan de manejo ambiental, el cual se deberá cumplir durante la ejecución de la obra.

-) Realizar un análisis de las redes de agua potable y alcantarillado existentes con la finalidad de evaluar el funcionamiento de las mismas antes de intervenir en la estructura del pavimento.
-) No interrumpir el tráfico vehicular durante la construcción del proyecto, tomar las medidas adecuadas de seguridad para evitar accidentes.
-) Una vez finalizada la construcción del proyecto, tomar en cuenta los tramos críticos mencionados en la tabla # 30 Abscisas Críticas dentro del diseño horizontal, con la finalidad de colocar la señalización necesaria para evitar accidentes.
-) Realizar los estudios de estabilización de taludes en los tramos mencionados en la sección 3.2.5, con el fin de que estén disponibles al momento de ejecutar el proyecto.

BIBLIOGRAFÍA

-) NEVI-12. (2013). Ministerio de transporte y obras públicas Ecuador (vol. 2a). Quito.
– Ecuador
-) NEVI-12. (2013). Ministerio de transporte y obras públicas Ecuador (vol. 2b). Quito. -
Ecuador
-) NEVI-12. (2013). Ministerio de transporte y obras públicas Ecuador (vol. 6). Quito. -
Ecuador
-) Chocontá Rojas. (2004). Diseño geométrico de vías. Bogotá: escuela colombiana de
ingeniería.
-) Cárdenas Grisales (2008), Diseño geométrico de carreteras, Bogotá, Colombia
-) Manual de carreteras (diseño geométrico DG_2013), Perú, Lima, Ministerio de
Transporte y Comunicación.
-) Alfonso Montejo Fonseca (2002), Ingeniería de Pavimentos para Carretera.
-) Manual práctico de mejoramiento de caminos vecinales y construcción de pequeños
puentes” Ing. Eduardo García Trisolini, febrero 2009.
-) Manual de Carreteras Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos – sección Suelos y
Pavimentos.
-) Manual de Carreteras (Luis Bañón Blázquez).
-) An Introduction to Geotechnical Engineering (Holtz & Kovacs).
-) ASSHTO 93, Diseño de estructuras de pavimento.

ANEXOS

ANEXO A ENSAYOS DE LABORATORIO

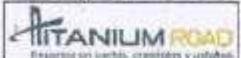
Namangoza 1-26 y Buerán.

titaniumroad@yahoo.com



**CALICATA 1
SUBCENTRO 2
PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL
CANTÓN GUALACEO, AZUAY**





PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE. VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.

SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca

FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualecio.

Ensayo : ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Norma : ASTM D 422-63

Fecha de Muestreo : 19/01/2017

Muestreado por : Lab. Pedro Arce

Revisado por : Ing. Flavio Albarracín

Coordenadas : [749350, 9677583]

Material : Suelo Natural Espesor (m) : 2.5

Calicata : 1 Estrato : 1

Lugar de Extracción : Subcentro - Parroquia Remigio Crespo Tural

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Peso Inicial de la Muestra Seca 500.00 gr

Peso de la Muestra Despues del Lavado 171.90 gr

Pérdida por Lavado 328.10 gr

Tolerancia 34.380 %

CLASIFICACIÓN DE SUELOS

AASHTO: A-7-6

IG: 8

SUCS: CL

Grava = 17.32

Arna = 28.43

Finos = 54.25

Tamaño Abertura (mm)

Ret. Parcial (gr)

Ret. Acumulado (gr.)

% Que Pasa (%)

Especificación MOP-001-F-2002

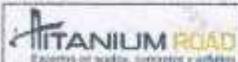
| Tamaño | Abertura (mm) | Ret. Parcial (gr) | Ret. Acumulado (gr.) | % Que Pasa (%) | Especificación MOP-001-F-2002 |
|------------------|---------------|-------------------|----------------------|----------------|-------------------------------|
| 4" | 101.60 | | | | |
| 3" | 76.20 | | | | |
| 2½" | 63.50 | | | | |
| 2" | 50.80 | | | | |
| 1½" | 38.10 | | | | |
| 1" | 25.40 | | | | |
| 3/4" | 19.00 | | | 100.00 | |
| 1/2" | 12.70 | 31.00 | 0.67 | 99.33 | |
| 3/8" | 9.53 | 115.00 | 2.49 | 97.51 | |
| Nº4 | 4.75 | 799.00 | 17.32 | 82.68 | |
| PASA N°4 | 3814.00 | | | | |
| N°10 | 2.00 | 19.20 | 20.50 | 79.50 | |
| N°40 | 0.43 | 69.90 | 28.88 | 71.12 | |
| N°200 | 0.08 | 171.90 | 45.75 | 54.25 | |
| PASA 200 | 5.00 | | | | |
| Total Retenido : | | | | | |



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

ING. FLAVIO ALBARRACÍN
SENECYT: 1007-14-12R1REB

Pedro Arce
Flavio Albarracín
TITANIUM ROAD



PROYECTO: DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE. VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.
 SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
 FISCALIZACION: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

| | | | | |
|--------------------|----------------------------------|-------------|---------|-------------|
| Ensayo: | LIMITE DE CONSISTENCIA y HUMEDAD | | | |
| LÍMITE LÍQUIDO | Norma: | ASTM D 4318 | HUMEDAD | |
| LÍMITE PLÁSTICO | Norma: | ASTM D 4319 | Norma: | ASTM D 2216 |
| Fecha de Muestreo: | 19/01/2017 | | | |
| Muestreado por: | Lah. Pedro Arce | | | |
| Revisado por: | Ing. Flavio Albarracín | | | |

Coordinadas: [749360, 9677583]

Material: Suelo Natural Espesor (m): 2.5

Caliceta: 1 Estrato: 1

Lugar de Extracción: Subcentro - Parroquia Remigio Crespo Total

LIMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD NATURAL

HUMEDAD NATURAL

| Nº TARRO | Nº GOLPES | PESO HUMEDO | PESO SECO | PESO TARRITO | % DE HUMEDAD | % PROMEDIO |
|----------|-----------|-------------|-----------|--------------|--------------|------------|
| 9 | | 40.05 | 37.97 | 7.11 | 6.74 | |
| 11 | | 38.98 | 36.02 | 7.26 | 10.29 | 8.52 |

LIMITE LIQUIDO

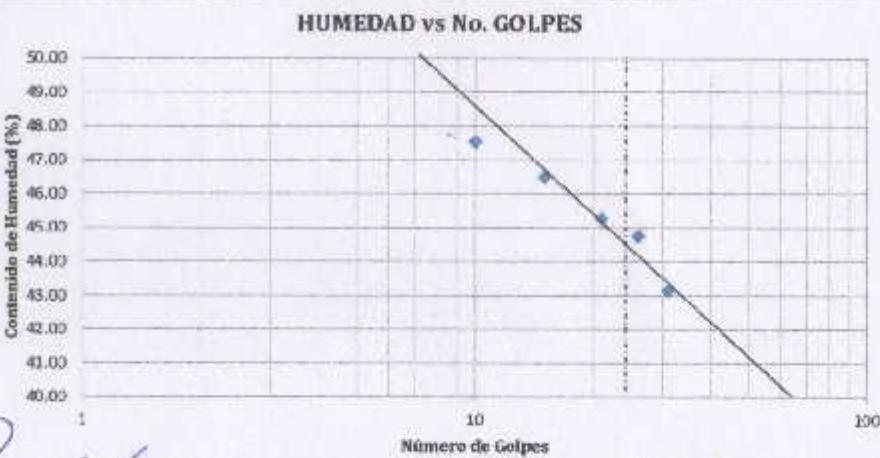
| | | | | | | |
|-----|----|-------|-------|------|-------|--|
| 125 | 31 | 16.53 | 13.22 | 5.55 | 43.16 | |
| 126 | 26 | 18.05 | 14.30 | 5.92 | 44.75 | |
| 127 | 21 | 15.83 | 12.77 | 6.01 | 45.27 | |
| 56 | 15 | 19.32 | 15.07 | 5.93 | 46.50 | |
| 41 | 10 | 19.16 | 14.91 | 5.97 | 47.54 | |

LIMITE PLASTICO

| | | | | | | |
|----|--|------|------|------|-------|-------|
| 13 | | 6.85 | 6.61 | 5.70 | 26.37 | |
| 36 | | 7.03 | 6.80 | 5.85 | 24.21 | 25.29 |

Límites de Consistencia

| | | Especificación MOP-001-F-2002 |
|-------------------------|---------------------|----------------------------------|
| Límite Líquido: | LL = | 44.47 |
| Límite Plástico: | LP = | 25.29 |
| Índice de Plasticidad : | IP = | 19.18 |
| Contenido de Humedad : | Wn = | 8.52 |
| Grado de Consistencia : | Kw = | 1.87 |
| Grado de Consistencia : | Media Dura / Sólida | |



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

TITANIUM ROAD

INC. FLAVIO ALBARRACIN
SENACYT: 1607-14-1281818



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.

SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca

FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

Ensayo:

PROCTOR MODIFICADO Norma: ASTM D1557

Coordenadas: [747360, 9677583]

Fecha de Muestreo: 19/01/2017

Material: Suelo Natural Espesor [m]: 2,5

Muestreado por: Lab. Pedro Arce

Calicata: 1 Estrato: 1

Revisado por: Ing. Flavio Albaracín

Lugar de Extracción: Subcentro - Parroquia Remigio Crespo Toral

| MÉTODO D. | MOLDE # 1 | Peso | 5064 | gr |
|--------------------|----------------------|----------|------|------|
| | # Capas / Molde = 5 | Volumen | 840 | cc |
| PROCTOR MODIFICADO | # Golpes / Capa = 56 | Diametro | 4 | pulg |

DENSIDAD DE LABORATORIO

| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|--------------------------|-------|-------|-------|-------|
| Humedad inicial (%) | 200 | 350 | 500 | 600 |
| Peso suelo hum + Molde | 7515 | 7716 | 7786 | 7780 |
| Densidad Húmeda | 1.522 | 1.736 | 1.811 | 1.804 |
| Densidad Seca (Kg/cm³) | 1.390 | 1.533 | 1.540 | 1.478 |

PORCENTAJE DE HUMEDAD ÓPTIMA

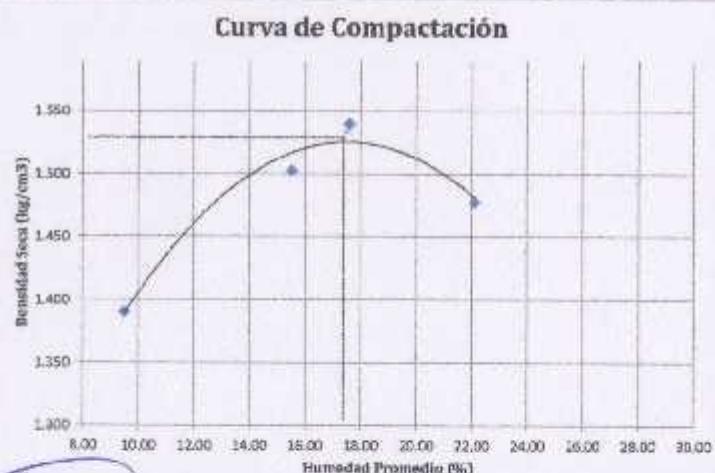
| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|---------------------|-------|-------|-------|-------|
| Tarro # | 29 | 17 | 38 | 34 |
| Peso húmedo + tarro | 25.87 | 23.44 | 24.61 | 24.82 |
| Peso seco + tarro | 24.17 | 21.91 | 22.12 | 22.25 |
| Peso de tarro | 6.00 | 6.00 | 6.00 | 5.75 |
| % de Humedad | 9.36 | 9.62 | 15.45 | 15.58 |
| % Promedio humedad | 9.49 | 15.51 | 17.59 | 22.09 |

Observaciones:

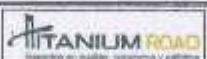
Dens. Máxima = 1.530 gr./pc
Hum. Óptima = 17.5%

PEDRO ARCE
LABORATORISTA

INC. FLAVIO ALBARACÍN
SERENITY I: 1007-14-1281818

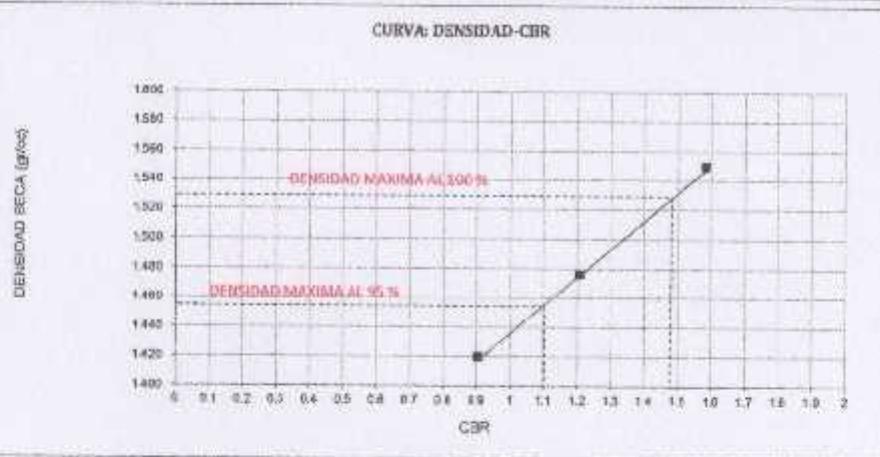
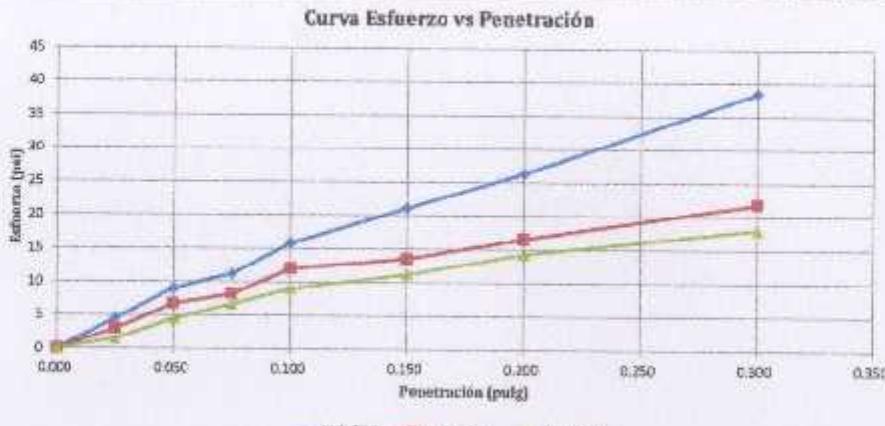


TITANIUM ROAD



| | | | | | | | | | | |
|-----------------------------------|--|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|--------------------|-------------------|-------------------|-------------------|
| PROYECTO: | DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE. VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUK ALTO. | | | | | | | | | |
| SOLICITA: | Universidad Católica de Cuenca | | | | | | | | | |
| FISCALIZACIÓN: | Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Guacharo. | | | | | | | | | |
| Ensayo: | CBR (CALIFORNIA BEARING RATIO) | | | | | | | | | |
| Norma: | ASTM D1883 - 16 | | | | | | | | | |
| Fecha de Muestreo: | 19/01/2017 | | | | | | | | | |
| Muestreado por: | Lab. Pedro Arte | | | | | | | | | |
| Revisado por: | Ing. Fábio Albaracín | | | | | | | | | |
| | Coordenadas: [749360, 5977583] | | | | | | | | | |
| | Material: Suelo Natural Espesor [m]: 2.5 Calicata: 1 Extracto: 1 Lugar de Extracción: Subcentro - Parroquia Remigio Crespo Tuta. | | | | | | | | | |
| MOLDE | MOLDE 5 | | | MOLDE 15 | | | MOLDE 25 | | | |
| Nº Caja | 5 | | | 5 | | | 5 | | | |
| Nº Caja + Caja | 15 | | | 25 | | | 35 | | | |
| Cod. Muestra | ANTES DE INMERSIÓN | DESPRES INMERSION | ANTES DE INMERSIÓN | DESPRES INMERSION | ANTES DE INMERSIÓN | DESPRES INMERSION | ANTES DE INMERSIÓN | DESPRES INMERSION | | |
| P. Rústica MOLDE (g) | 12366.60 | 12351.00 | 13191.01 | 12274.80 | 13477.00 | 12059.60 | | | | |
| Peso Seco + Tarro (gr) | 785.00 | 781.00 | 598.00 | 596.00 | 6047.00 | 6047.00 | | | | |
| Peso Humedo (gr) | 1210.00 | 4833.00 | 3544.00 | 4157.00 | 3400.00 | 4072.00 | | | | |
| Pel. Molde (g) | 1250.00 | 2351.00 | 2352.00 | 2312.00 | 2317.00 | 2317.00 | | | | |
| Densidad Húmeda (g/cm³) | 0.95 | 2.93 | 1.73 | 1.61 | 1.59 | 1.57 | | | | |
| Tarro (g) | 80 | 12 | 20 | 18 | 1 | 0 | 0 | 0 | | |
| P. Húmedo + Tarro (gr) | 22.16 | 24.44 | 20.79 | 21.58 | 59.02 | 59.42 | 35.57 | 24.95 | | |
| Peso Seco + Tarro (gr) | 26.60 | 23.67 | 17.66 | 18.76 | 48.21 | 46.03 | 36.24 | 19.65 | | |
| Peso Tarro (gr) | 7.85 | 7.11 | 5.02 | 5.01 | 38.56 | 29.41 | 6.93 | 7.85 | | |
| Peso Agua (gr) | 2.38 | 1.77 | 3.13 | 2.84 | 2.71 | 2.97 | 3.85 | 5.26 | | |
| P. Seco/Seco | 17.15 | 14.26 | 12.68 | 11.73 | 17.68 | 17.24 | 9.31 | 12.05 | | |
| Cota Arrioste | 19.425 | 19.129 | 19.292 | 19.609 | 19.294 | 19.271 | 19.156 | 19.455 | | |
| Cota Nivelación | 19.425% | 22.747% | 16.27% | 38.61% | 19.295% | 38.62% | | | | |
| DESIDRADA SECA | 1549 | 1.513 | 1.578 | 3.453 | 1.620 | 3.446 | | | | |
| ENZAMO DE DENSIFICACIÓN | | | | | | | | | | |
| TIEMPO | MOLDE 5 | | h = 117.93 | MOLDE 25 | | h = 117.93 | MOLDE 25 | | h = 117.93 | |
| ACUMULADO | LECTURA | HINCHAMIENTO | | LECTURA | HINCHAMIENTO | | LECTURA | HINCHAMIENTO | | |
| (hs) | [mm] | [Esforn] | [mm] | [mm] | [Esforn] | [mm] | [mm] | [Esforn] | [mm] | [Esforn] |
| 0 | 0 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 |
| 28 | 1 | 120.000 | 120.000 | 101.76 | 100.000 | 100.000 | 152.61 | 350.000 | 350.000 | 296.79 |
| 48 | 2 | 258.000 | 250.000 | 213.99 | 200.000 | 200.000 | 215.91 | 565.000 | 560.000 | 474.10 |
| 72 | 3 | 322.000 | 62.000 | 329.14 | 302.000 | 302.000 | 772.46 | 965.000 | 958.000 | 813.28 |
| ENZAMO CARGA - ESTABILIDAD | | | | | | | | | | |
| FORFRAZON | MOLDE 5 | | | MOLDE 15 | | | MOLDE 25 | | | |
| tiempo | CARGA (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) |
| 0.00 | 0.001 | 0 | 2 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 0.64 | 0.025 | 0.06 | 13 | 4.52 | 0.04 | 0 | 1.01 | 1.02 | 4 | 1.51 |
| 1.29 | 0.056 | 0.12 | 26.98 | 9.04 | 0.09 | 23 | 6.78 | 0.06 | 13 | 4.32 |
| 1.91 | 0.078 | 0.19 | 55.72 | 11.92 | 0.11 | 23 | 1.29 | 0.05 | 39 | 6.70 |
| 2.54 | 0.105 | 0.23 | 47.31 | 18.03 | 0.26 | 35 | 32.06 | 0.13 | 29 | 9.34 |
| 3.81 | 0.158 | 0.29 | 62.95 | 21.52 | 0.30 | 49 | 13.57 | 0.15 | 74 | 11.30 |
| 5.08 | 0.208 | 0.35 | 76.00 | 26.38 | 0.22 | 49 | 16.26 | 0.19 | 43 | 14.32 |
| 7.67 | 0.308 | 0.21 | 114.05 | 38.44 | 0.29 | 65 | 31.06 | 0.24 | 58 | 38.09 |

TITANIUM ROAD



| PENETR. | 0.1 (*) | 0.2 (*) | | DRNS | 0.1 | 0.2 | CBR AL 95.7* |
|----------|---------|---------|----------|-------|------|------|--------------|
| MOLDE 5 | 15.0 | 26.38 | MOLDE 5 | 1.349 | 1.38 | 1.76 | 1.30 |
| MOLDE 15 | 13.00 | 16.58 | MOLDE 15 | 1.476 | 1.21 | 1.11 | 1.21 |
| MOLDE 25 | 9.04 | 14.32 | MOLDE 25 | 1.430 | 0.99 | 0.95 | 0.90 |

| | |
|--|------|
| CBR AL 0.1" - Para el 100% de la M.D.S. = | 1.49 |
| CBR AL 0.1" - Para el 95.7% de la M.D.S. = | 1.19 |

PEDRO ARCE
LABORATORISTA

INQ. FLAVIO ALBARRACIN
SECC. MPT 1007-14-1281018

P. Arce
TITANIUM ROAD

Namangoza 1-26 y Buerán
titaniumroad@yahoo.com



**CALICATA 2
Y DE LA UNION
PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL
CANTÓN GUALACEO, AZUAY**



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.
SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
FISCALIZACION: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

Ensayo: ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Norma: ASTM D 422-63

Fecha de Muestreo: 19/01/2017

Muestreado por: Lab. Pedro Arce

Revisado por: Ing. Flavio Albaracín

Coordinadas: [749282, 9677355]

Material: Suelo Natural **Espesor (m):** 2

Calicata: 2 **Estrato:** 1

Lugar de Extracción: Y La Union - Parroquia Remigio Crespo Toral

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Peso Inicial de la Muestra Seca 500.00 gr.

Peso de la Muestra Despues del Lavado 180.40 gr.

Perdida por Lavado 319.60 gr.

Tolerancia 36.080 %

CLASIFICACIÓN SUELOS

AASHTO: A-7-5 IG: 6

SUCS: ML

Grava = 23.74

Arenas = 28.24

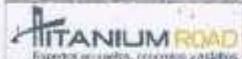
Fines = 50.02

| Tamiz | Abertura (mm) | Ret Partical (gr) | Ret Acumulado | | % Que Pasa | Especificación MOP-001-F-2007 |
|------------------|---------------|-------------------|---------------|--------|------------|-------------------------------|
| | | | (gr.) | (%) | | |
| 4" | 101.60 | | | | | |
| 3" | 76.20 | | | | | |
| 2½" | 63.50 | | | | | |
| 2" | 50.80 | | | | | |
| 1½" | 38.10 | | | 100.00 | | |
| 1" | 25.40 | 24.00 | 0.55 | 99.45 | | |
| 3/4" | 19.00 | 60.00 | 1.57 | 98.43 | | |
| 1/2" | 12.70 | 190.00 | 4.36 | 95.62 | | |
| 3/8" | 9.53 | 359.00 | 8.29 | 91.71 | | |
| Nº4 | 4.75 | 942.60 | 21.74 | 79.26 | | |
| PASA Nº4 | 3391.00 | | | | | |
| Nº10 | 2.00 | 30.80 | 26.56 | 73.44 | | |
| Nº40 | 0.43 | 99.20 | 35.55 | 64.45 | | |
| Nº200 | 0.08 | 180.40 | 49.98 | 50.02 | | |
| PASA 200 | 4.20 | | | | | |
| Total Retenido : | | | | | | |



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

ING. FLAVIO ALBARACÍN
SENCOPTT: 1007-14-1281818



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.
 SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
 FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

Ensayo : LÍMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD

LÍMITE LÍQUIDO Norma : ASTM D 4318

LÍMITE PLÁSTICO Norma : ASTM D 4319

HUMEDAD

Norma : ASTM D 2216

Coordenadas: [749282, 9677355]

Fecha de Muestreo : 19/01/2017

Muestreado por : Lab. Pedro Arce

Revisado por : Ing. Flavio Albarraín

Material : Suelo Natural Espesor (m): 2

Calicata : 2 Estrato: 1

Lugar de Extracción : Y La Unión - Parroquia Remigio Crespo Toral

LÍMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD NATURAL

HUMEDAD NATURAL

| Nº TARRO | Nº GOLPES | PESO HUMEDO | PESO SECO | PESO TARRO | % DE HUMEDAD | % PROMEDIO |
|----------|-----------|-------------|-----------|------------|--------------|------------|
| 1 | | 27.73 | 22.9 | 7.00 | 30.38 | |
| 6 | | 26.38 | 22.03 | 7.25 | 29.43 | |
| | | | | | 29.90 | |

LÍMITE LÍQUIDO

| | | | | | | |
|-----|----|-------|-------|------|-------|--|
| 112 | 31 | 16.27 | 13 | 5.57 | 44.01 | |
| 57 | 25 | 15.39 | 12.42 | 5.89 | 45.48 | |
| 51 | 19 | 18.28 | 14.39 | 6.03 | 46.53 | |
| 116 | 13 | 17.25 | 13.59 | 5.96 | 47.97 | |
| 115 | 7 | 21.22 | 16.23 | 5.96 | 48.59 | |

LÍMITE PLÁSTICO

| | | | | | | |
|----|--|------|------|------|-------|--|
| 59 | | 7.26 | 6.99 | 6.11 | 30.68 | |
| 54 | | 7.2 | 6.90 | 5.99 | 29.70 | |
| | | | | | 30.19 | |

Límites de Consistencia

Especificación
MOP-001-F-2002

Límite Líquido: LL = 45.33

Límite Plástico: LP = 30.19

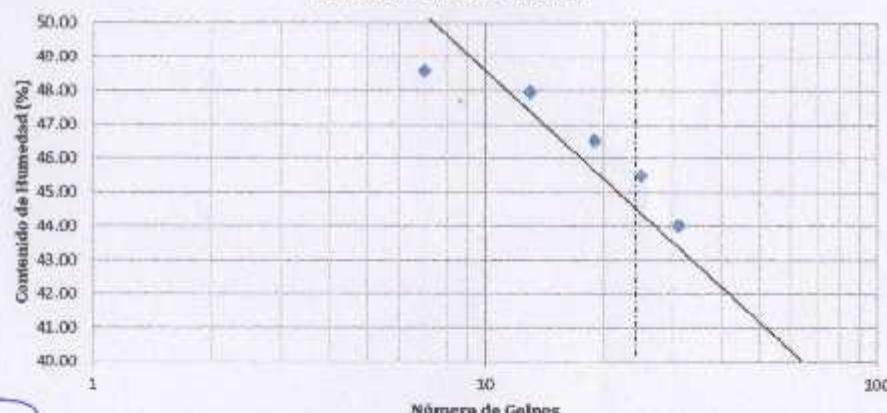
Índice de Plasticidad : IP = 15.14

Contenido de Humedad : Wn = 29.90

Grado de Consistencia : Kw = 3.02

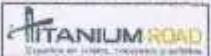
Grado de Consistencia : Media Dura, Sólida

HUMEDAD vs No. GOLPES



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

TITANIUM ROAD
ING. FLAVIO ALBARRAÍN
SEVESCYT: 1007-14-1281818



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CARECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GUÍA GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZUN ALTO.
SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualecas.

Ensayo :

PROCTOR MODIFICADO Norma : ASTM D1557

Fecha de Muestreo : 19/01/2017

Muestreado por : Lab. Pedro Arce

Revisado por : Ing. Flavio Albaracín

Coordenadas: [749282, 9677355]

Material : Suelo Natural Espesor (m): 2
 Calicata: 2 Estrato: 1

Lugar de Extracción : Y La Unión - Parroquia Remigio Crespo Toral

| | | | |
|--------------------|-----------------------|----------|----------|
| METODO D. | MOLDE # 1 | Peso | 17007 gr |
| | # Capas / Stnl = 5 | Volumen | 2132 cc |
| PROCTOR MODIFICADO | N. Golpes / Cnpa = 56 | Diametro | 5 pulg |

DENSIDAD DE LABORATORIO

| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|------------------------|-------|-------|-------|-------|
| Humedad Íntima (%) | 400 | 700 | 900 | 1100 |
| Peso suelo hum + Molde | 20773 | 21154 | 21256 | 20120 |
| Densidad Húmeda | 1.766 | 1.950 | 1.993 | 1.460 |
| Densidad Seca (Kg/cm³) | 1.537 | 1.632 | 1.632 | 1.172 |

PORCENTAJE DE HUMEDAD ÓPTIMA

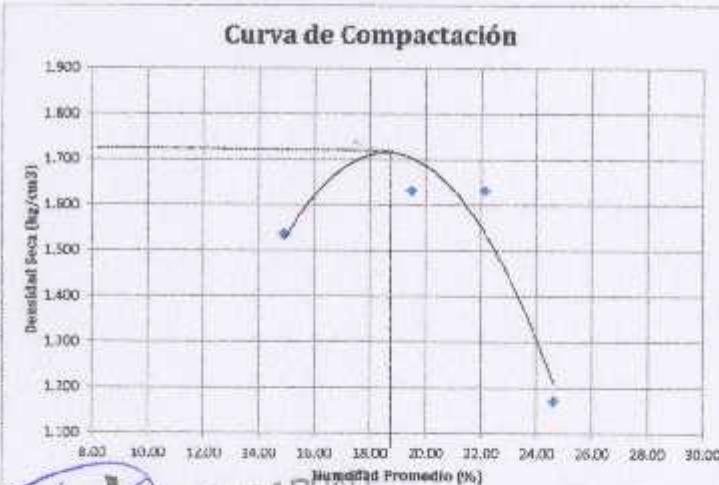
| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|---------------------|-------|-------|-------|-------|
| Tarro # | 13 | 14 | 50 | 43 |
| Peso húmedo + tarro | 24.29 | 28.25 | 25.70 | 24.51 |
| Peso seco + tarro | 21.96 | 25.27 | 22.48 | 21.86 |
| Peso de tarro | 5.73 | 5.97 | 6.09 | 6.07 |
| % de Humedad | 14.36 | 15.44 | 19.65 | 19.32 |
| % Promedio humedad | 14.90 | 19.48 | 22.12 | 21.13 |

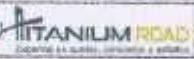
Observaciones :

Den. Máxima = 1.720 gr./cm³
 Hum. Óptima = 21.5%

PEDRO ARCE
 LABORATORISTA

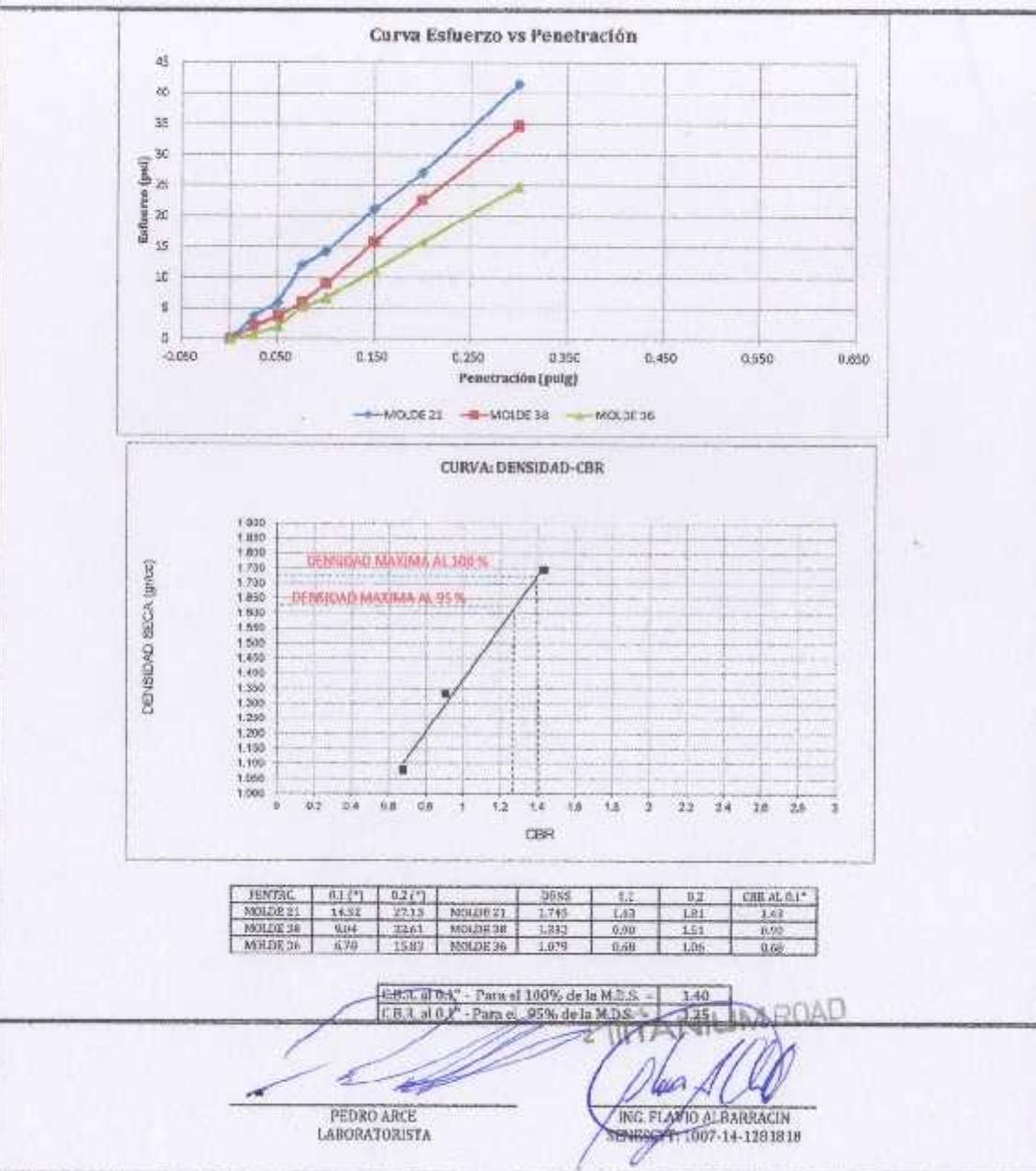
ING. FLAVIO ALBARACIN
 SENESCYT: 0007-14-1281318





| DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO | | | | | | | | | | | | |
|---|-----------------|---------------|-----------------|---------------|-----------------|-------------------------------|-----------------|---------------|-----------------|---------------|----------|--|
| VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO. | | | | | | | | | | | | |
| SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca | | | | | | | | | | | | |
| FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualecito. | | | | | | | | | | | | |
| Especifico : GBR (CALIFORNIA SHEARING RATIO) | | | | | | Geodatadas: [749282, 9577355] | | | | | | |
| Norma : ASTM D1806-16 | | | | | | | | | | | | |
| Fecha de Muestreo : 19/01/2017 | | | | | | | | | | | | |
| Muestreador por: Lab. Pedro Arce | | | | | | | | | | | | |
| Revisado por: Ing. Fausto Alborragin | | | | | | | | | | | | |
| Lugar de Extracción : Tja Union - Parroquia Remigio Crespo Total | | | | | | | | | | | | |
| MOLDE | MOLDE 21 | | | | | MOLDE 28 | | | | | MOLDE 36 | |
| Nº Lote | I | | | | | I | | | | | 5 | |
| Nº Cola o Caja | 31 | | | | | 32 | | | | | 15 | |
| Cond. Muestra | ANTES DE REMOJO | DESPUES | ANTES DE REMOJO | DESPUES | ANTES DE REMOJO | DESPUES | ANTES DE REMOJO | DESPUES | ANTES DE REMOJO | DESPUES | | |
| P. Agua + Molde (gr) | 12553.00 | 12512.00 | 11669.00 | 12272.00 | 11477.00 | 11784.00 | 11669.00 | 11784.00 | 11477.00 | 11784.00 | | |
| Peso Molde (gr) | 7254.00 | 7256.00 | 7081.00 | 7081.00 | 6541.00 | 6541.00 | 6541.00 | 6541.00 | 6541.00 | 6541.00 | | |
| Peso Muestra (gr) | 4797.00 | 5267.00 | 3679.00 | 4393.00 | 2936.00 | 3511.00 | 2936.00 | 3511.00 | 2936.00 | 3511.00 | | |
| Vol. Molde (cc) | 2372.00 | 2297.00 | 2521.00 | 2323.00 | 2313.00 | 2313.00 | 2313.00 | 2313.00 | 2313.00 | 2313.00 | | |
| Zonadad (100/100) | 3.21 | 2.71 | 3.59 | 3.81 | 3.67 | 3.57 | 3.67 | 3.57 | 3.67 | 3.57 | | |
| Vacio (gr) | 58 | 42 | 43 | 52 | 41 | 33 | 44 | 49 | 4 | 39 | 36 | |
| P. Agua + Molde + Tierra (gr) | 25.46 | 26.60 | 23.25 | 21.04 | 50.92 | 49.82 | 1137 | 36.95 | 50.33 | 50.00 | 25.30 | |
| Peso Agua + Tierra (gr) | 19.51 | 19.10 | 19.38 | 18.31 | 47.52 | 46.65 | 16.28 | 30.36 | 47.62 | 47.12 | 17.25 | |
| Peso Tierra (gr) | 6.11 | 5.60 | 6.05 | 6.21 | 29.74 | 30.66 | 6.63 | 7.00 | 21.10 | 20.70 | 7.02 | |
| Peso Agua (gr) | 1.45 | 2.37 | 3.09 | 2.03 | 3.46 | 2.87 | 3.19 | 6.59 | 2.91 | 3.48 | 3.49 | |
| P. Muestra Seca | 10.00 | 12.47 | 13.11 | 11.88 | 17.78 | 15.99 | 9.05 | 13.38 | 16.44 | 16.62 | 10.38 | |
| Cofre, Aireación | 20.970 | 30.74% | 21.57% | 24.60% | 13.12% | 16.57% | 33.76% | 34.30% | 17.70% | 17.93% | 31.53% | |
| SACRIFICIO (%) | 19.85% | | 24.12% | | 10.83% | | 24.06% | | 17.62% | | 31.66% | |
| PERCENTAJE STEA | 1.74% | | 1.72% | | 1.22% | | 1.38% | | 1.87% | | 3.15% | |
| ENSAYO DE FRENCHAMENTO | | | | | | | | | | | | |
| TIEMPO | MOLDE 21 | | | MOLDE 28 | | | MOLDE 36 | | | | | |
| ACUMULADO | LECTURA | FRENCHAMIENTO | LECTURA | FRENCHAMIENTO | LECTURA | FRENCHAMIENTO | LECTURA | FRENCHAMIENTO | LECTURA | FRENCHAMIENTO | | |
| (hs) | (hs) | (mm) | (hs) | (mm) | (hs) | (mm) | (hs) | (mm) | (hs) | (mm) | | |
| 0 | 0 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | | |
| 25 | 1 | 95.005 | 95.005 | 40.56 | 125.003 | 125.00 | 106.00 | 105.000 | 105.000 | 105.00 | 156.67 | |
| 40 | 2 | 321.000 | 321.000 | 372.20 | 366.001 | 366.200 | 312.05 | 326.000 | 325.000 | 325.00 | 384.58 | |
| 75 | 3 | 311.001 | 311.001 | 533.36 | 654.001 | 654.300 | 583.83 | 725.000 | 725.200 | 725.20 | 614.77 | |
| ENSAYO CARGA - FRENCHAMIENTO | | | | | | | | | | | | |
| PIRETRACON | | MOLDE 21 | | | MOLDE 28 | | | MOLDE 36 | | | | |
| TIEMPO | [min] | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESFUERZO (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESFUERZO (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESFUERZO (kN) | | |
| 0.00 | 0.000 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | |
| 0.64 | 0.025 | 0.05 | 11 | 3.72 | 0.05 | 7 | 2.26 | 0.01 | 2 | 0.76 | | |
| 1.27 | 0.058 | 0.08 | 17.98 | 6.02 | 0.05 | 11 | 3.77 | 0.03 | 2 | 2.26 | | |
| 1.91 | 0.075 | 0.16 | 35.97 | 12.96 | 0.08 | 28 | 6.02 | 0.07 | 16 | 5.28 | | |
| 2.54 | 0.100 | 0.19 | 62.71 | 14.35 | 0.12 | 37 | 9.04 | 0.19 | 39 | 6.78 | | |
| 3.21 | 0.156 | 0.20 | 62.95 | 15.76 | 0.21 | 37 | 15.83 | 0.75 | 34 | 11.30 | | |
| 3.88 | 0.208 | 0.20 | 86.98 | 27.83 | 0.30 | 67 | 27.67 | 0.23 | 41 | 18.83 | | |
| 7.82 | 0.303 | 0.55 | 123.64 | 41.45 | 0.56 | 103 | 34.57 | 0.33 | 74 | 24.87 | | |

TITANIUM ROAD

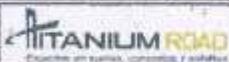


Namangoza 1-26 y Buerán.
titaniumroad@yahoo.com



**CALICATA 3
CAMINO ANTIGUO
PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL
CANTÓN GUALACEO, AZUAY**





PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHÚN ALTO.
SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

| | | | | |
|---------------------|-----------------------------------|-------------|---------|---------------------|
| Ensayo : | LÍMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD | | | |
| LÍMITE LÍQUIDO | Norma : | ASTM D 4318 | HUMEDAD | |
| LÍMITE PLÁSTICO | Norma : | ASTM D 4319 | | Norma : ASTM D 2216 |
| Fecha de Muestreo : | 1/16/2017 | | | |
| Muestreado por : | Lab. Pedro Arce | | | |
| Revisado por : | Ing. Flavio Albarraín | | | |

LÍMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD NATURAL

| HUMEDAD NATURAL | | | | | | |
|-----------------|-----------|-------------|-----------|------------|--------------|------------|
| Nº TARRO | Nº GOLPES | PESO HUMEDO | PESO SECO | PESO TARRO | % DE HUMEDAD | % PROMEDIO |
| 5 | | 27.12 | 21.81 | 7.04 | 35.95 | |
| 9 | | 28.69 | 22.76 | 7.03 | 37.70 | |
| | | | | | 36.82 | |

LÍMITE LÍQUIDO

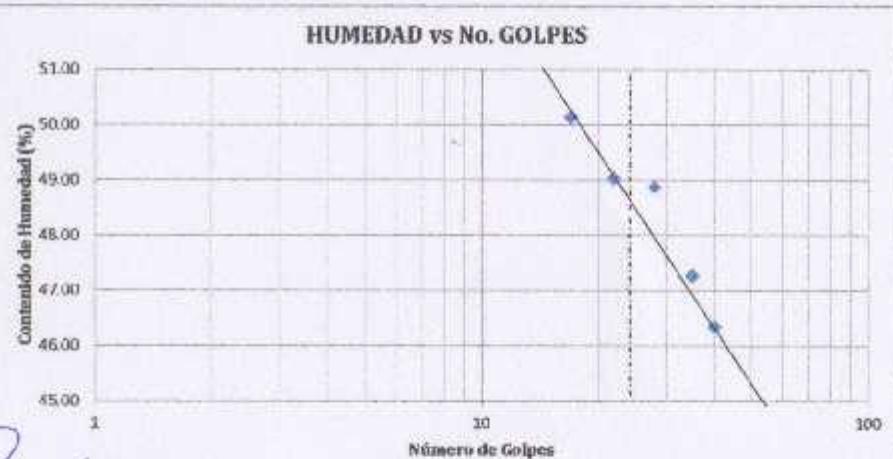
| 34 | 40 | 16.92 | 13.37 | 5.71 | 46.34 | |
|-----|----|-------|-------|------|-------|--|
| 85 | 35 | 16.95 | 13.40 | 5.89 | 47.27 | |
| 38 | 28 | 15.89 | 12.65 | 6.02 | 48.87 | |
| 92 | 22 | 22.36 | 17 | 6.07 | 49.04 | |
| 100 | 17 | 21.05 | 16.01 | 5.96 | 50.15 | |

LÍMITE PLÁSTICO

| 17 | | 6.88 | 6.73 | 6.00 | 25.71 | |
|----|--|------|------|------|-------|--|
| 29 | | 7.4 | 7.09 | 5.99 | 28.18 | |
| | | | | | 26.95 | |

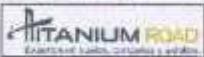
| Límites de Consistencia | | |
|----------------------------------|-------|-------|
| Especificación MOP-001-F-2002 | | |
| Límite Líquido: | LL = | 48.60 |
| Límite Plástico: | LP = | 26.95 |
| Índice de Plasticidad: | IP = | 21.73 |
| Contenido de Humedad: | Wn = | 36.82 |
| Grado de Consistencia: | Rw = | 0.55 |
| Grado de Consistencia: | Suave | |

PEDRO ARCE
LABORATORISTA



TITANIUM ROAD

ING. FLAVIO ALBARRAÍN
SENESCYT: 1607-14-1261818



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUÑ ALTO.

SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca

FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Guadalupe.

Ensayo:

PROCTOR MODIFICADO

Norma: ASTM D1557

Coordinadas: [749051, 3677460]

Fecha de Muestreo: 1/16/2017

Muestreado por: Lab. Pedro Arce

Revisado por: Ing. Flavio Albaizaclie

Material: Suelo Natural
Calicita: 3 Espesor (m): 3

Estrato: 1

Lugar de Extracción: Camino Antiguo - Parroquia Remigio Crespo Toral

| METODO D. | MOLDE # 1 | Peso | 17007 gr |
|----------------------|-----------|---------|----------|
| # Capas / Molde = 5 | Volumen | 2132 cc | |
| # Golpes / Capa = 56 | Diametro | 6 pulg | |

DENSIDAD DE LABORATORIO

| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|--------------------------|-------|-------|-------|-------|
| Humedad inicial (%) | 700 | 1000 | 1300 | 1600 |
| Peso seco hum + Molde | 20415 | 20697 | 20847 | 20765 |
| Densidad Húmeda | 1.598 | 1.731 | 1.801 | 1.763 |
| Densidad Seca (Kg/cm³) | 1.325 | 1.398 | 1.424 | 1.363 |

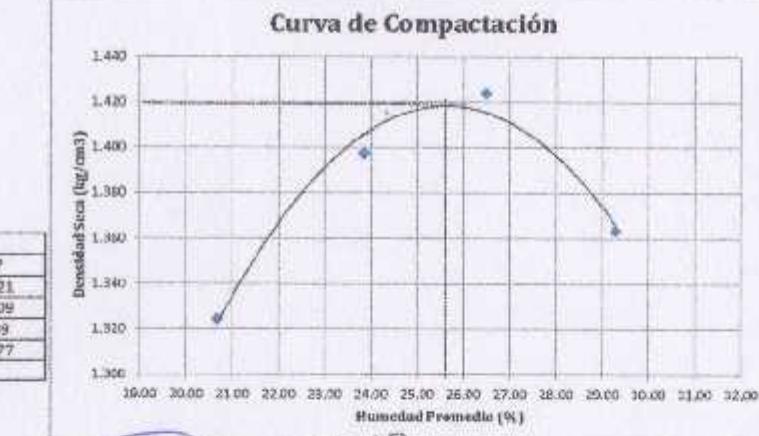
PORCENTAJE DE HUMEDAD ÓPTIMA

| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|---------------------|-------|-------|-------|-------|
| Tarre # | 32 | 33 | 7 | 2 |
| Peso húmedo + tarro | 32.34 | 32.45 | 47.71 | 49.25 |
| Peso seco + tarro | 27.8 | 27.95 | 40.01 | 41.00 |
| Peso de tarro | 5.91 | 6.08 | 7.05 | 7.09 |
| % de Humedad | 26.74 | 26.62 | 23.36 | 24.33 |
| % Promedio humedad | 26.68 | 23.85 | 26.48 | 26.78 |

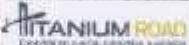
Observaciones:

Den. Máxima = 1.430 gr./cm³
Hum. Óptima = 25.5%

PEDRO ARCE
LABORATORISTA



NG. FLAVIO ALBAIZA CL
SENESCYT. 1807-14-1281818



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO
VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHU ALTO.

SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca

FISCALIZACION: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Guatoceno.

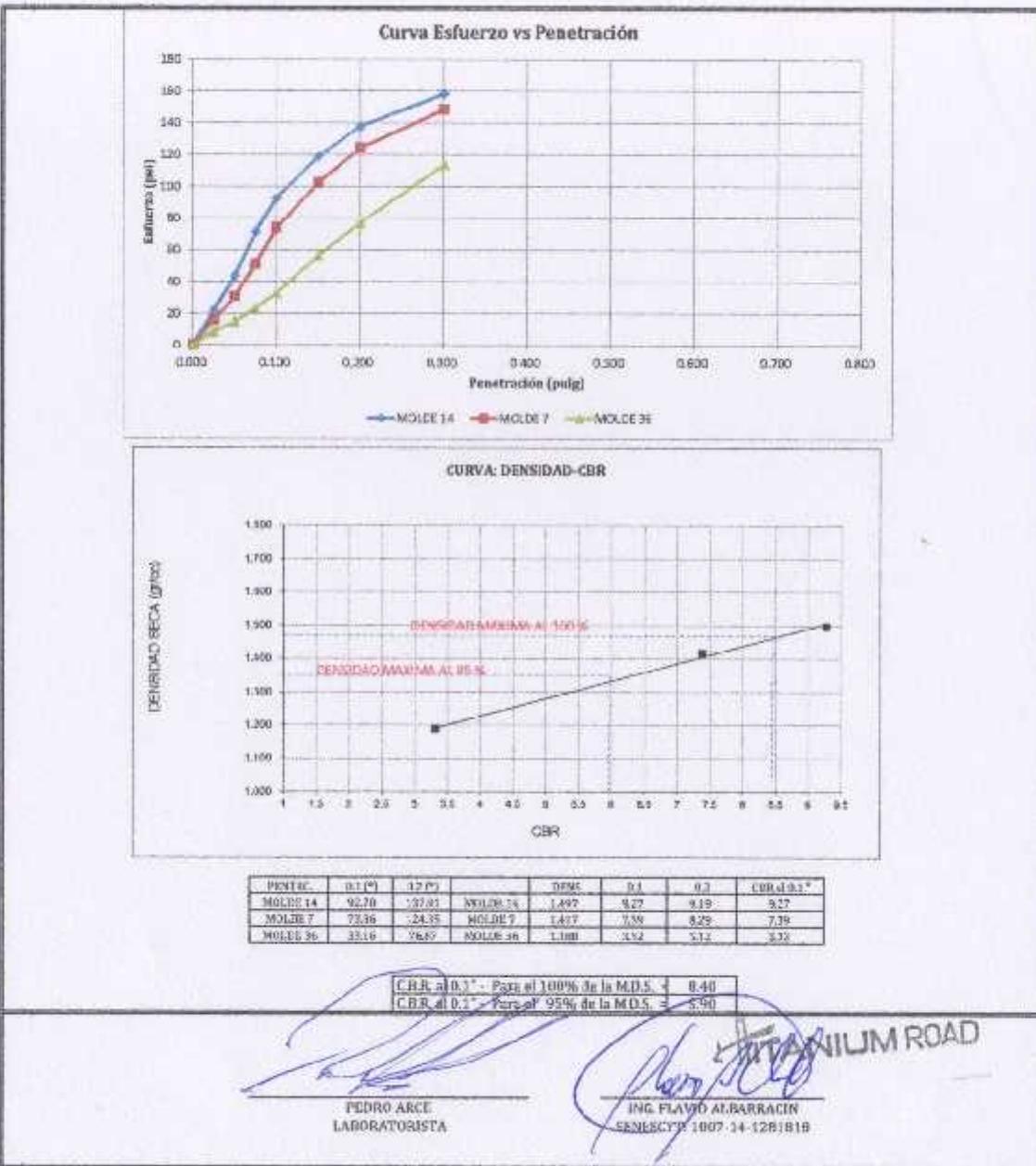
| | | | |
|--------------------|--------------------------------|----------------------|---|
| Espesor: | CBR (CALIFORNIA BEARING RATIO) | Coordenadas: | [749091, 9577450] |
| Número: | 457M D1003 - 16 | | |
| Fecha de Muestreo: | 1/16/2017 | Material: | Suelo Natural |
| Muestreado por: | Lab. Físico Aire | Cálculo: | 3 |
| Revisado por: | Ing. Fausto Albarrazín | Retirante: | 5 |
| | | Lugar de Extracción: | Camino Antiguo - Parroquia Remigio Crespo Túpac |

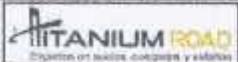
| MOLDE | MOLDE 14 | | | | MOLDE 7 | | | | MOLDE 36 | | | |
|-----------------------|----------|----------------|----------|--------|----------|----------------|----------|--------|----------------|----------------|----------|--------|
| | Nº Caja | S | | | Nº Caja | S | | | Nº Caja y Caja | S | | |
| | | Nº Caja y Caja | S | S | | Nº Caja y Caja | S | S | | Nº Caja y Caja | S | S |
| Cont. Muestras: | | | | | | | | | | | | |
| P. Agua + Molde (g) | 11265.00 | | 11913.00 | | 10256.00 | | 10756.00 | | 10019.00 | | 11119.00 | |
| Peso Molde (g) | 7816.00 | | 7920.00 | | 6241.00 | | 6241.00 | | 7520.00 | | 7320.00 | |
| Peso Rielero (g) | 4345.00 | | 4051.00 | | 3015.00 | | 3215.00 | | 3299.00 | | 3795.00 | |
| Vol. Molde (ml) | 2921.00 | | 2321.00 | | 2218.00 | | 2319.05 | | 2133.00 | | 2321.00 | |
| Total Molde (g) | 1.07 | | 1.13 | | 1.93 | | 1.95 | | 1.42 | | 1.44 | |
| Tacón No. | 38 | 56 | 60 | 21 | 40 | 42 | 10 | 23 | 32 | 28 | 34 | 30 |
| P. Mueble + Tacón (g) | 40.10 | 38.40 | 25.31 | 21.34 | 75.71 | 71.21 | 26.95 | 27.36 | 65.37 | 65.60 | 72.42 | 71.21 |
| Peso Seco + Tacón (g) | 83.24 | 11.91 | 17.08 | 18.09 | 85.00 | 61.00 | 71.21 | 71.21 | 71.21 | 70.54 | 65.23 | 17.39 |
| Peso Seco (g) | 3.94 | 0.50 | 6.97 | 5.82 | 18.64 | 21.73 | 15.75 | 15.53 | 15.76 | 13.80 | 21.20 | 15.53 |
| Peso Agua (g) | 6.38 | 6.49 | 3.23 | 5.54 | 10.73 | 10.21 | 11.74 | 11.35 | 11.26 | 16.06 | 10.35 | 11.25 |
| P. Muestra Seca | 27.28 | 26.01 | 12.11 | 12.19 | 69.06 | 45.27 | 57.45 | 58.20 | 57.45 | 54.74 | 46.93 | 62.46 |
| Otro Secado | 25.19% | 24.19% | 29.52% | 26.05% | 21.07% | 22.50% | 23.02% | 22.91% | 20.44% | 19.39% | 21.02% | 21.79% |
| ACUMULACIONES | 21.02% | 29.67% | 27.27% | 23.44% | 19.34% | 21.15% | | | | | | |
| DENSIDAD SECA | 1.497 | 1.653 | 1.415 | 1.278 | 1.100 | 1.090 | | | | | | |

| TIEMPO ACUMULADO | MOLDE 14 | | | MOLDE 7 | | | MOLDE 36 | | |
|------------------|----------|------------|---------|------------|--------|---------|------------|---------|---------|
| | (hs) | S = 187.93 | | S = 117.83 | | | S = 217.93 | | |
| | | DEFOR. | DEFOR. | DEFOR. | DEFOR. | DEFOR. | | | |
| 0 | 0 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 |
| 24 | 1 | 74.000 | 74.000 | 62.75 | 62.000 | 65.000 | 60.55 | 114.000 | 110.000 |
| 48 | 2 | 178.000 | 110.000 | 93.20 | 95.000 | 101.000 | 109.91 | 197.000 | 207.000 |
| 72 | 3 | 230.000 | 290.000 | 232.70 | 45.000 | 45.000 | 302.23 | 470.000 | 470.000 |

| PENETRACIÓN (mm) | MOLDE 14 | | | MOLDE 7 | | | MOLDE 36 | | | |
|------------------|----------|------------|------------|--------------|------------|------------|--------------|------------|------------|--------------|
| | (mm) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESPESOR (mm) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESPESOR (mm) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESPESOR (mm) |
| 0.05 | 0.000 | 0 | 0 | 6 | 0 | 3 | 0 | 2 | 0 | 0 |
| 0.44 | 0.025 | 0.29 | 0.5 | 21.00 | 0.21 | 0.7 | 15.63 | 0.11 | 0.5 | 8.29 |
| 1.27 | 0.051 | 0.78 | 110.35 | 13.71 | 0.41 | 92 | 10.95 | 0.20 | 48 | 15.07 |
| 1.91 | 0.075 | 0.95 | 213.57 | 71.69 | 0.68 | 153 | 11.35 | 0.21 | 75 | 21.16 |
| 2.54 | 0.101 | 1.23 | 275.82 | 62.70 | 0.99 | 229 | 73.00 | 0.44 | 98 | 81.19 |
| 3.21 | 0.125 | 1.58 | 355.28 | 115.07 | 1.36 | 306 | 102.49 | 0.75 | 160 | 54.52 |
| 5.01 | 0.200 | 1.69 | 475.45 | 125.91 | 1.68 | 371 | 124.15 | 1.12 | 226 | 76.07 |
| 7.62 | 0.300 | 2.28 | 477.14 | 158.26 | 1.95 | 482 | 140.47 | 1.51 | 356 | 113.00 |

TITANIUM ROAD
f





PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.
SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

Ensayo: ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Norma: ASTM D 422-63

Fecha de Muestreo: 1/16/2017

Muestreado por: Lab. Pedro Arce

Revisado por: Ing. Flavio Albarracín

Coordenadas: | 749051, 9677460 |

Material: Suelo Natural **Espesor [m]:** 3

Calicata: 3 **Estratos:** 1

Lugar de Extracción: Camino Antisuc - Parroquia Remigio Crespo Toral

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Peso Inicial de la Muestra Seca 500.00 gr

Peso de la Muestra Despues del Lavado 322.30 gr

Perdida por Lavado 177.70 gr

Tolerancia 64.460 %

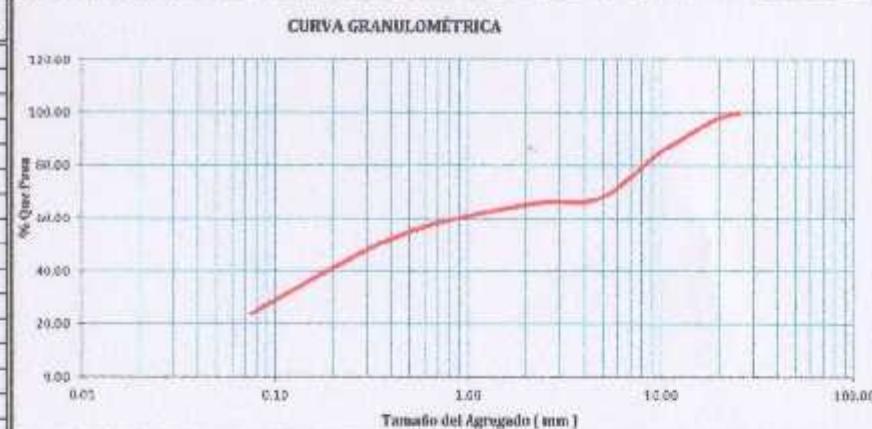
| CLASIFICACIÓN DE SUELOS | | | |
|-------------------------|-------|------|---|
| AASHTO = | A-2-7 | IG = | 2 |
| SUCS = | SC | | |

Grava = 32.45

Arepa = 43.55

Finos = 24.01

| Tamaño | Abertura [mm] | Ret Parcial (gr) | Ret Acumulado | | % Que Pasa | Especificación MOP-001-F-2002 |
|------------------|--------------------|---------------------|---------------|--------|------------|----------------------------------|
| | | | [gr.] | [%] | | |
| 4" | 101.60 | | | | | |
| 3" | 76.20 | | | | | |
| 2½" | 63.50 | | | | | |
| 2" | 50.80 | | | | | |
| 1½" | 39.10 | | | | | |
| 1" | 25.40 | | | 100.00 | | |
| 3/4" | 19.00 | 64.00 | 2.43 | 97.57 | | |
| 1/2" | 12.70 | 264.00 | 10.04 | 89.95 | | |
| 3/8" | 9.53 | 409.00 | 15.55 | 84.44 | | |
| Nº4 | 4.75 | 853.00 | 32.45 | 67.55 | | |
| PASA N°4 | | 1776.00 | | | | |
| Nº10 | 2.00 | 17.80 | 34.85 | 65.15 | | |
| Nº40 | 0.43 | 107.10 | 46.92 | 53.08 | | |
| Nº200 | 0.08 | 322.30 | 75.99 | 24.01 | | |
| PASA 200 | | 12.90 | | | | |
| Total Retenido : | | | | | | |



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

ING. FLAVIO ALBARRACÍN
SENESCYT-007-14-1281818

Namangoza 1-26 y Buerán.
titaniumroad@yahoo.com



**CALICATA 4
Y GULAG HUINZHUN
PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL
CANTÓN GUALACEO, AZUAY**



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.

SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca

FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

Ensayo : ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Norma : ASTM D 422-63

Fecha de Muestreo : 19/01/2017

Muestreado por : Lab. Pedro Arce

Revisado por : Ing. Flavio Albarraçin

Coordenadas: | 749687, 9677057 |

Material : Suelo Natural Espesor (m): 2.5

Calcareo : 4 Estratos: 1

Lugar de Extracción : Y Gulag Huinchun - Parroquia Remigio Crespo

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

| | | | | | | |
|---------------------------------------|--------|----|------------------|-------------------------|-----|---|
| Peso inicial de la Muestra Seca | 500.00 | gr | AASHTO: SUCS: | CLASIFICACIÓN DE SUELOS | | 0 |
| Peso de la Muestra Despues del Lavado | 433.00 | gr | | A-1-a | IG: | |
| Perdida por Lavado | 67.00 | gr | | GP | | |

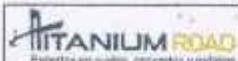
Tolerancia 95.600 %

| Tamiz | Abertura (mm) | Ret Parcial (gr) | Ret Acumulado (gr.) | % Que Pasa (%) | Especificación MOP-001-F-2002 |
|------------------|---------------|------------------|---------------------|----------------|-------------------------------|
| 4" | 101.60 | | | | |
| 3" | 76.20 | | | 100.00 | |
| 2 1/2" | 63.50 | 469.00 | 8.25 | 91.75 | |
| 2" | 50.80 | 963.00 | 17.29 | 82.71 | |
| 1 1/2" | 38.10 | 1103.00 | 19.41 | 80.59 | |
| 1" | 25.40 | 1842.00 | 32.41 | 67.59 | |
| 3/4" | 19.00 | 2295.00 | 40.38 | 59.62 | |
| 1/2" | 12.70 | 2792.00 | 43.12 | 53.88 | |
| 3/8" | 9.53 | 3090.00 | 54.36 | 45.64 | |
| Nº4 | 4.75 | 3847.00 | 67.68 | 32.32 | |
| PASA Nº4 | 1837.00 | | | | |
| Nº10 | 2.00 | 83.20 | 72.87 | 27.13 | |
| Nº40 | 0.43 | 272.10 | 85.59 | 14.41 | |
| Nº200 | 0.08 | 433.00 | 95.67 | 4.33 | |
| PASA 200 | 6.60 | | | | |
| Total Retenido : | | | | | |



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

ING. FLAVIO ALBARRAÇIN
SEN/2017-1002-14-1281819



PROYECTO: DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE. VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.
 SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
 FISCALIZACION: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

Ensayo: LIMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD

LÍMITE LÍQUIDO Norma: ASTM D 4318

HUMEDAD

LÍMITE PLÁSTICO Norma: ASTM D 4319

Norma: ASTM D 2216

Coordinadas: [749687, 9677057]

Fecha de Muestreo: 19/01/2017

Muestreado por: Lab. Pedro Arce

Revisado por: Ing. Flavio Albarracín

Material: Suelo Natural Espesor (m): 2.5

Calicata: 4 Estrato: 1

Lugar de Extracción: Y Gulag Huinchun - Parroquia Remigio Crespo

LIMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD NATURAL

HUMEDAD NATURAL

| Nº TARRO | Nº GOLPES | PESO HUMEDO | PESO SECO | PESO TARRO | % DE HUMEDAD | % PROMEDIO |
|----------|-----------|-------------|-----------|------------|--------------|------------|
| 3 | | 35.74 | 30.88 | 7.07 | 20.41 | |
| 8 | | 36.14 | 30.76 | 7.17 | 22.81 | |

LIMITE LIQUIDO

| | | | | | |
|--|--|--|--|--|--|
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |

LIMITE PLASTICO

| | | | | | |
|--|--|--|--|--|--|
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |
| | | | | | |

NP

Limites de Consistencia

Especificación
MOP-001-F-2002

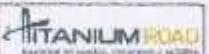
| | | |
|-------------------------|----------------------|-------|
| Límite Líquido: | LL = | |
| Límite Plástico: | LP = | NP |
| Indice de Plasticidad : | IP = | |
| Contenido de Humedad : | Wn = | 21.61 |
| Grado de Consistencia : | Kw = | |
| Grado de Consistencia : | Consistencia líquida | |



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

TITANIUM ROAD

ING. FLAVIO ALBARRACIN
SE-AE/CYT-1007-14-1281818



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.
SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualecio.

Ensayo:

PROCTOR MODIFICADO Norma: ASTM D1557

Coordenadas: [749687, 9577057]

Fecha de Muestra: 19/01/2017

Material: Suelo Natural Espesor (m): 2.5

Muestreado por: Lab. Pedro Arce

Calicata: 4 Estrato: 1

Revisado por: Ing. Flavio Albarrazin

Lugar de Ejecución: Yacuiba Huinchuhu - Parroquia Remigio Crespo

| MÉTODO | MOLDE # 1 | Peso | 17007 gr |
|--------------------|----------------------|----------|----------|
| | # Capas / Molde = 5 | Volumen | 2132 cc |
| PROCTOR MODIFICADO | # Golpes / Capa = 56 | Diametro | 5 pulg |

DENSIDAD DE LABORATORIO

| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|------------------------|-------|-------|-------|-------|
| Humedad inicial (%) | 500 | 700 | 900 | 1100 |
| Peso suelo hum + Molde | 20757 | 21039 | 21309 | 21230 |
| Densidad Húmeda | 1.759 | 1.891 | 2.018 | 1.981 |
| Densidad Seca (Kg/cm³) | 1.637 | 1.713 | 1.750 | 1.674 |

PORCENTAJE DE HUMEDAD ÓPTIMA

| Molde # | 1 | 3 | 2 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 |
|---------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Tarro # | 1 | 3 | 9 | 12 | 5 | 4 | 73 | 61 |
| Peso húmedo + tarro | 33.96 | 34.59 | 26.41 | 28.19 | 31.76 | 29.46 | 48.93 | 48.20 |
| Peso seco + tarro | 3.2 | 9.278 | 26.45 | 26.15 | 28.47 | 26.51 | 46.01 | 45.45 |
| Peso de tarro | 7.03 | 7.09 | 7.11 | 7.08 | 7.27 | 6.96 | 29.77 | 30.71 |
| % de Humedad | 7.8% | 7.6% | 10.13 | 8.20 | 15.52 | 15.09 | 17.98 | 18.66 |
| % Promedio humedad | 7.44 | | 10.42 | | 15.30 | | 18.32 | |

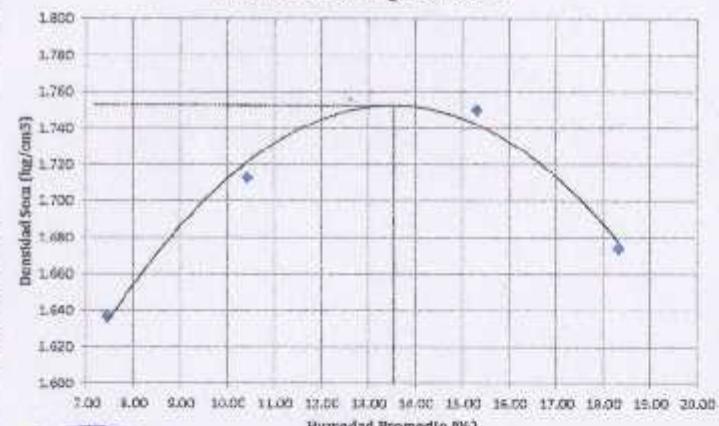
Observaciones:

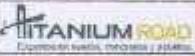
Den. Máxima = 1.750 gr/cm³
 Hum. Optima = 15.5%

PEDRO ARCE
 LABORATORISTA

ING. FLAVIO ALBARAZIN
 SENESCYT: 1807-14-1281318

Curva de Compactación





PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO
VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE. VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.

SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca

FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualecio.

Ensayo: CBR (CALIFORNIA BEARING RATIO)

Norma: ASTM D1883 - 16

Fecha de Muestreo: 10/01/2017

Coordenadas: {749687, 9677057}

Muestreado por: Lab. Pecro Arce

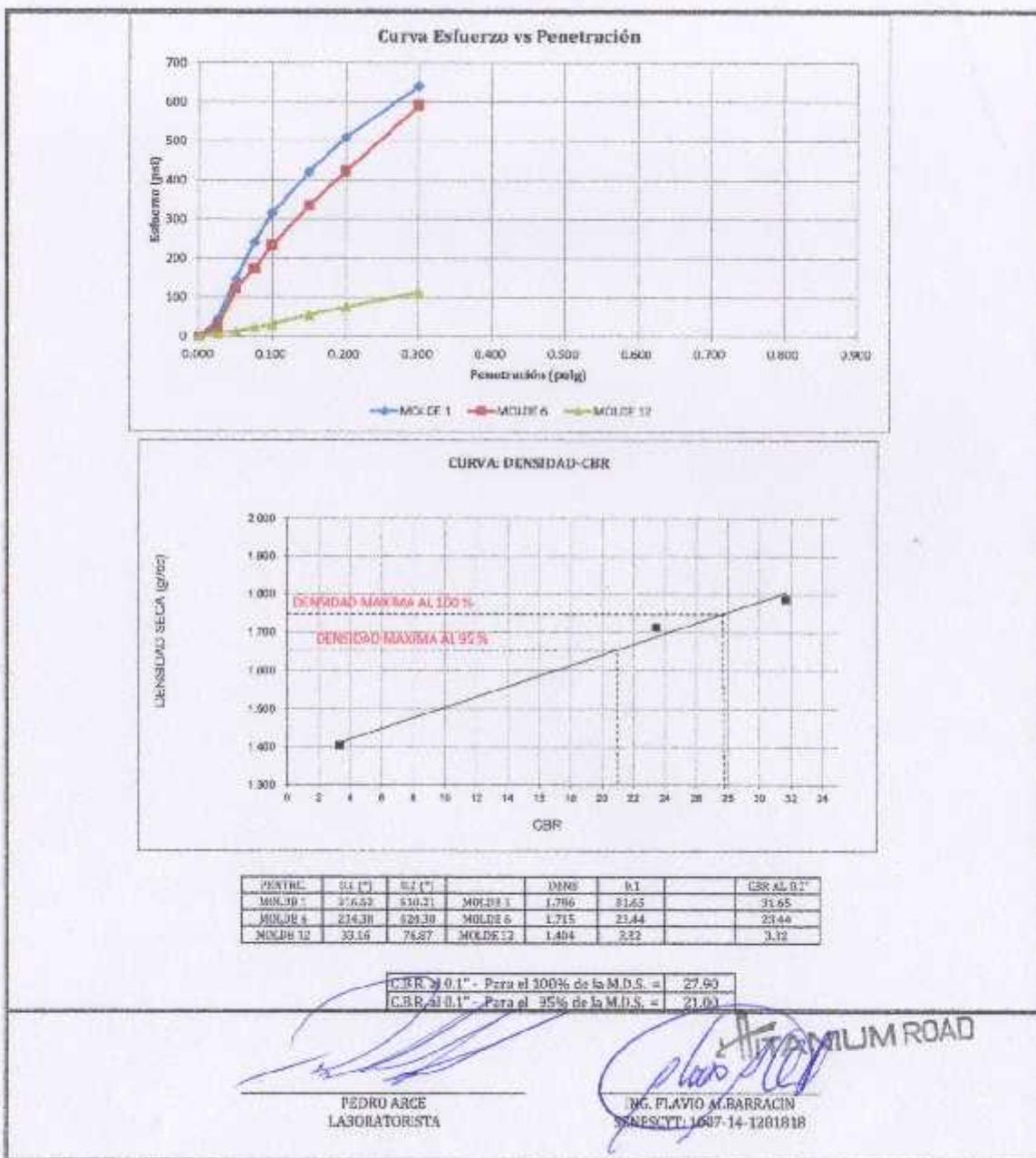
Material: Suelo Natural **Espesor (m):** 2.5

Revisado por: Ing. Flavio Albarregas

Calicita: 6 **Estrato:** 1

Lugar de Extracción: Y Cdng Huinchun - Parroquia Remigio Crespo

| MOLDE | MOLDE 1 | | | | | MOLDE 6 | | | | | MOLDE 12 | | | | | | |
|----------------------------|-----------------|------------|-----------------|-----------------|-----------------|------------|-----------------|-----------------|-----------------|------------|-----------------|------------|-----------------|----------|-------|------------|--|
| | Nº Capas | 1 | | | | 5 | | | 10 | | | 15 | | | | | |
| | | 55 | | | | | 25 | | | 15 | | | 10 | | | | |
| Cod. Muestra | ANTES DE REMOJO | DESPUES | ANTES DE REMOJO | DESPUES | ANTES DE REMOJO | DESPUES | ANTES DE REMOJO | DESPUES | ANTES DE REMOJO | DESPUES | ANTES DE REMOJO | DESPUES | ANTES DE REMOJO | DESPUES | | | |
| P. Neta - Molde (g) | 15924.00 | 15924.00 | 12976.00 | 12916.00 | 15672.00 | 15672.00 | 10754.00 | 10754.00 | 10754.00 | 10754.00 | 10754.00 | 10754.00 | 10754.00 | 10754.00 | | | |
| Peso Neto (g) | 7050.00 | 7050.00 | 6541.00 | 6541.00 | 7013.00 | 7013.00 | 7013.00 | 7013.00 | 7013.00 | 7013.00 | 7013.00 | 7013.00 | 7013.00 | 7013.00 | | | |
| Peso Húmedo (g) | 4874.00 | 5347.00 | 4933.00 | 4679.00 | 5642.00 | 5754.00 | 4231.00 | 4231.00 | 4231.00 | 4231.00 | 4231.00 | 4231.00 | 4231.00 | 4231.00 | | | |
| Vol. Seco (m³) | 2350.00 | 2350.00 | 2311.00 | 2311.00 | 2311.00 | 2311.00 | 2311.00 | 2311.00 | 2311.00 | 2311.00 | 2311.00 | 2311.00 | 2311.00 | 2311.00 | | | |
| Densidad D. (g/cm³) | 2.07 | 2.11 | 1.92 | 1.91 | 1.97 | 1.97 | 1.97 | 1.97 | 1.97 | 1.97 | 1.97 | 1.97 | 1.97 | 1.97 | | | |
| TIPO: SE | 27 | 39 | 27 | 13 | 11 | 47 | 29 | 29 | 28 | 41 | 41 | 35 | | | | | |
| P. Ahumado - Tierra (g) | 26.13 | 26.43 | 26.00 | 26.40 | 59.62 | 67.40 | 86.24 | 85.99 | 72.46 | 79.53 | 79.53 | 82.92 | | | | | |
| Peso Seco + Tierra (g) | 21.76 | 23.40 | 18.40 | 23.41 | 63.42 | 63.37 | 80.58 | 79.32 | 67.39 | 71.68 | 71.68 | 73.08 | 73.08 | | | | |
| Peso Tierra (g) | 5.87 | 5.87 | 6.09 | 5.22 | 23.88 | 15.27 | 25.14 | 13.21 | 15.63 | 16.32 | 16.32 | 20.54 | 20.54 | | | | |
| Peso Agua (g) | 1.27 | 2.85 | 2.20 | 3.27 | 5.60 | 5.45 | 5.76 | 5.77 | 8.67 | 6.39 | 6.39 | 6.39 | 6.39 | | | | |
| P. Muestra Seca | 13.89 | 17.43 | 12.31 | 13.49 | 47.54 | 46.20 | 45.44 | 46.11 | 51.86 | 56.39 | 56.39 | 52.54 | 52.54 | | | | |
| Cota (mm) | 16.178 | 16.181 | 17.075 | 17.574 | 11.785 | 11.785 | 12.694 | 12.575 | 12.096 | 11.496 | 11.496 | 11.196 | 11.196 | | | | |
| CONT. HUMEDAD | 16.33% | | 37.72% | | 11.77% | | 12.29% | | 11.18% | | 11.18% | | 11.18% | | | | |
| HUMEDAD SECA | 1.106 | | 1.823 | | 1.718 | | 1.718 | | 1.404 | | 1.404 | | 1.429 | | | | |
| ENsayo de enfriamiento | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| TIEMPO | MOLDE 1 | | | h = 137.93 | | | MOLDE 6 | | | h = 177.93 | | | MOLDE 12 | | | h = 111.93 | |
| SEGUNDOS ADICIONALES | LECTURA | REFRIG. | [min] | LECTURA | REFRIG. | [min] | LECTURA | REFRIG. | [min] | LECTURA | REFRIG. | [min] | LECTURA | REFRIG. | [min] | | |
| (min) | (min) | (min) | (%) | (min) | (min) | (%) | (min) | (min) | (%) | (min) | (min) | (%) | (min) | (min) | (%) | | |
| 0 | 0 | 0.000 | 0.000 | 0.00 | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 | 0.000 | 0.000 | 0.00 | 0.000 | 0.000 | 0.00 | | |
| 24 | 1 | 5600 | 3495 | 2.54 | 6.00 | 0.00 | 5.69 | 0.000 | 0.00 | 0.000 | 0.000 | 7.63 | | | | | |
| 48 | 2 | 9.200 | 0.000 | 7.63 | 15.00 | 11.000 | 12.72 | 26.000 | 25.000 | 31.400 | 26.000 | 22.03 | | | | | |
| 72 | 3 | 15.010 | 15.010 | 14.72 | 25.00 | 25.000 | 25.24 | 31.000 | 31.000 | 31.000 | 31.000 | 26.29 | | | | | |
| ENSAYO CARGA - PENETRACIÓN | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| PENETRACIÓN | | MOLDE 1 | | | | MOLDE 6 | | | | MOLDE 12 | | | | | | | |
| (mm) | (mm) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESPIRERADO (mm) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESPIRERADO (mm) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESPIRERADO (mm) | | | | |
| 0.00 | 0.008 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | | |
| 0.64 | 0.025 | 6.59 | 121 | 44.46 | 8.75 | 74 | 26.38 | 0.11 | 25 | | | | | | | | |
| 1.27 | 0.053 | 1.95 | 638.39 | 346.95 | 1.62 | 366 | 122.64 | 0.20 | 45 | | | | | | | | |
| 1.91 | 0.075 | 1.21 | 721.04 | 241.02 | 2.32 | 522 | 174.04 | 0.31 | 76 | | | | | | | | |
| 2.54 | 0.109 | 4.29 | 944.20 | 318.43 | 2.11 | 699 | 231.08 | 0.44 | 91 | | | | | | | | |
| 3.81 | 0.158 | 3.60 | 1258.93 | 422.03 | 4.46 | 1093 | 336.32 | 0.75 | 169 | | | | | | | | |
| 5.08 | 0.208 | 6.77 | 171.96 | 310.25 | 5.63 | 1246 | 424.40 | 1.12 | 229 | | | | | | | | |
| 7.42 | 0.309 | 4.10 | 29.028 | 340.99 | 7.85 | 3745 | 591.30 | 1.71 | 339 | | | | | | | | |



Namangoza 1-26 y Buerán

titaniumroad@yahoo.com



**CALICATA 5
Y GULAG HUINZHUN VIA GULAG
PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL
CANTÓN GUALACEO, AZUAY**



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE. VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.

SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca

FISCALIZACION: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Guaiaceo.

Ensayo : ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Norma : ASTM D 422-63

Fecha de Muestreo : 19/01/2017

Muestreado por : Lab. Pedro Arce

Revisado por : Ing. Flavio Albarracín

Coordenadas: [749935, 9676661]

Material : Suelo Natural Espesor (cm): 3

Calicata : 5 Estrato: 1

Lugar de Extracción: Y Gulag Huinzhun, via Gulag - Parroquia Remigio Crespo Total

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Peso Inicial de la Muestra Seca 500.00 gr

Peso de la Muestra Despues del Lavado 256.10 gr

Perdida por Lavado 243.90 gr

Tolerancia 51.220 %

CLASIFICACIÓN DE SUELOS

AASHTO: A-7-5 IG:

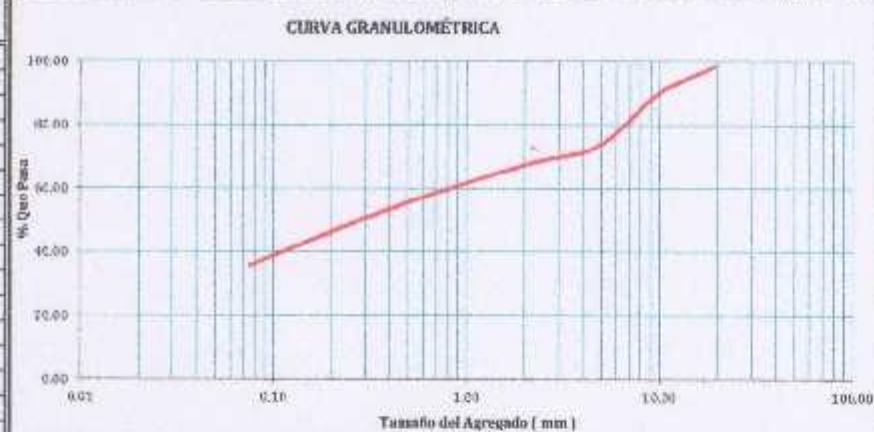
SUCS: SM

Grava = 26.66

Arena = 37.57

Finos = 35.78

| Tamiz | Abertura [mm] | Ret. Parcial (gr) | Ret Acumulado | | % Que Pasa | Especificación MOP-001-F-2002 |
|------------------|--------------------|----------------------|---------------|--------|------------|----------------------------------|
| | | | (gr.) | (%) | | |
| 4" | 101.60 | | | | | |
| 3" | 76.20 | | | | | |
| 2 1/2" | 63.50 | | | 100.00 | | |
| 2" | 50.80 | | | 100.00 | | |
| 1 1/2" | 38.10 | | | 100.00 | | |
| 1" | 25.40 | | 0.00 | 100.00 | | |
| 3/4" | 19.00 | | 71.00 | 1.59 | 98.41 | |
| 1/2" | 12.70 | | 299.00 | 6.51 | 93.49 | |
| 3/8" | 9.53 | | 473.00 | 10.62 | 89.38 | |
| Nº4 | 4.75 | | 1187.00 | 24.66 | 73.34 | |
| PASA N°4 | | 3266.00 | | | | |
| Nº10 | 2.00 | | 39.60 | 32.47 | 67.53 | |
| Nº40 | 0.43 | | 130.70 | 45.83 | 54.17 | |
| Nº200 | 0.08 | | 256.10 | 64.22 | 35.78 | |
| PASA 200 | | 10.10 | | | | |
| Total Retenido : | | | | | | |



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

ING. FLAVIO ALBARRACÍN
SENERCITY 1902-14-1281818

PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.
 SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
 FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualeco.

| | | | |
|--------------------|-----------------------------------|-------------|------------------------|
| Ensayo: | LÍMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD | | |
| LÍMITE LÍQUIDO | Norma: | ASTM D 4318 | HUMEDAD |
| LÍMITE PLÁSTICO | Norma: | ASTM D 4319 | Norma: |
| Fecha de Muestreo: | | | 19/01/2017 |
| Muestreado por: | | | Lab. Pedro Arce |
| Revisado por: | | | Ing. Flavio Albarracln |

Coordenadas: [749935, 9676661]

Material: Suelo Natural Espesor (cm): 3
 Calicata: 5 Estrato: 1

Lugar de Extracción: Y Gulag Huinzhun, vía Gulag - Parroquia Remigio Crespo Toral

LÍMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD NATURAL

HUMEDAD NATURAL

| Nº | Nº | PESO | PESO | PESO | % | % |
|-------|--------|--------|-------|-------|------------|----------|
| TARRO | GOLPES | HUMEDO | SECO | TARRO | DE HUMEDAD | PROMEDIO |
| 10 | | 35.02 | 30.13 | 7.07 | 21.21 | |
| 11 | | 30.84 | 26.83 | 7.28 | 20.51 | |

20.86

LÍMITE LÍQUIDO

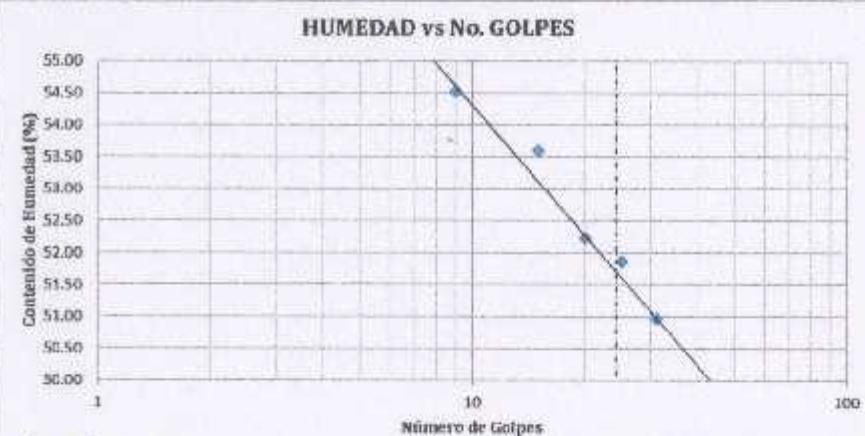
| | | | | | | |
|-----|----|-------|-------|------|-------|--|
| 42 | 31 | 15.76 | 12.33 | 5.60 | 50.97 | |
| 45 | 25 | 14.43 | 11.32 | 5.87 | 51.86 | |
| 105 | 20 | 15.95 | 12.55 | 6.04 | 52.23 | |
| 106 | 15 | 22.66 | 16.83 | 6.01 | 53.60 | |
| 107 | 9 | 21.85 | 16.25 | 5.98 | 54.53 | |

LÍMITE PLÁSTICO

| | | | | | | |
|----|--|------|------|------|-------|--|
| 48 | | 7.22 | 6.88 | 5.83 | 32.38 | |
| 33 | | 7.18 | 6.90 | 6.01 | 31.46 | |

31.92

| Límites de Consistencia | | Especificación |
|-------------------------|--------------------|----------------|
| | | MOP-001-F-2002 |
| Límite Líquido: | LL = | 51.74 |
| Límite Plástico: | LP = | 31.92 |
| Indice de Plasticidad: | IP = | 19.82 |
| Contenido de Humedad: | Wn = | 20.86 |
| Grado de Consistencia: | Kw = | 1.56 |
| Grado de Consistencia: | Media Dura, Sólida | |



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

P. Arce
TITANIUM ROAD

ING. FLAVIO ALBARACIN
SENESCP: 1007-14-128 LB18

F. Albaracin



PROYECTO: DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZUN ALTO.
 SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
 FISCALIZACION: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualecio.

Ensayo:

PROCTOR MODIFICADO Norma: ASTM D1557

Fecha de Muestreo: 19/01/2017

Muestreado por: Lab. Pedro Arce

Revisado por: Ing. Flavio Albarracín

Coordenadas: [749935, 9676661]

Material: Suelo Natural Espesor (cm): 3
 Calicata: 5 Estrato: 1

Lugar de Extracción: Y Gulag Huinzhun via Gulag - Parroquia Remigio Crespo Toral

| METODO D, | MOLDE # 1 | Peso | 6054 | gr |
|----------------------|-----------|------|------|----|
| # Cajas / Molde = 5 | Volumen | 839 | cc | |
| # Golpes / Caja = 56 | Diámetro | 4 | pulg | |

DENSIDAD DE LABORATORIO

| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|-------------------------|-------|-------|-------|-------|
| Humedad inicial (%) | 200 | 350 | 480 | 580 |
| Peso suelo hum + Molde | 7528 | 7807 | 7875 | 7850 |
| Densidad Húmeda | 1.538 | 1.835 | 1.907 | 1.881 |
| Densidad Seca (Kg/cm³) | 1.372 | 1.543 | 1.557 | 1.502 |

PORCENTAJE DE HUMEDAD OPTIMA

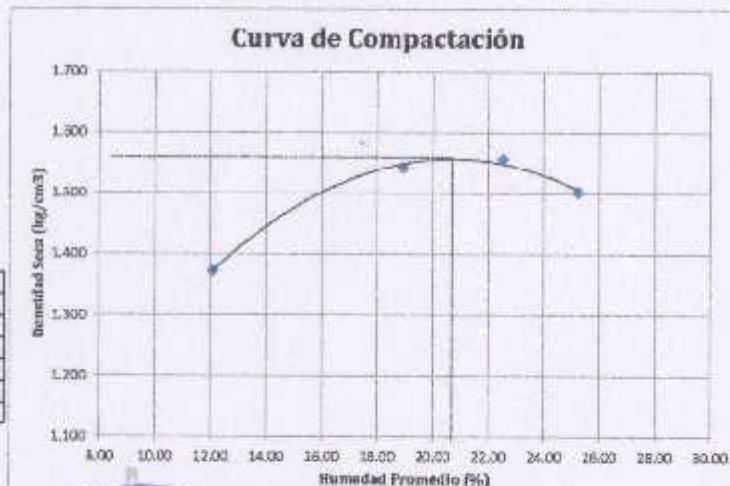
| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|---------------------|-------|-------|-------|-------|
| Tarro # | 32 | 33 | 7 | 2 |
| Peso húmedo + tarro | 32.14 | 30.80 | 31.97 | 32.38 |
| Peso seco + tarro | 29.44 | 28.27 | 27.82 | 28.50 |
| Peso de tarro | 7.29 | 7.07 | 6.95 | 7.29 |
| % de Humedad | 12.19 | 11.93 | 16.60 | 18.29 |
| % Promedio humedad | 12.06 | 18.95 | 22.52 | 25.22 |

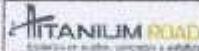
Observaciones:

Den. Máxima = 1.570 gr/cm³
 Hum. Óptima = 11.5%

PEDRO ARCE
 LABORATORISTA

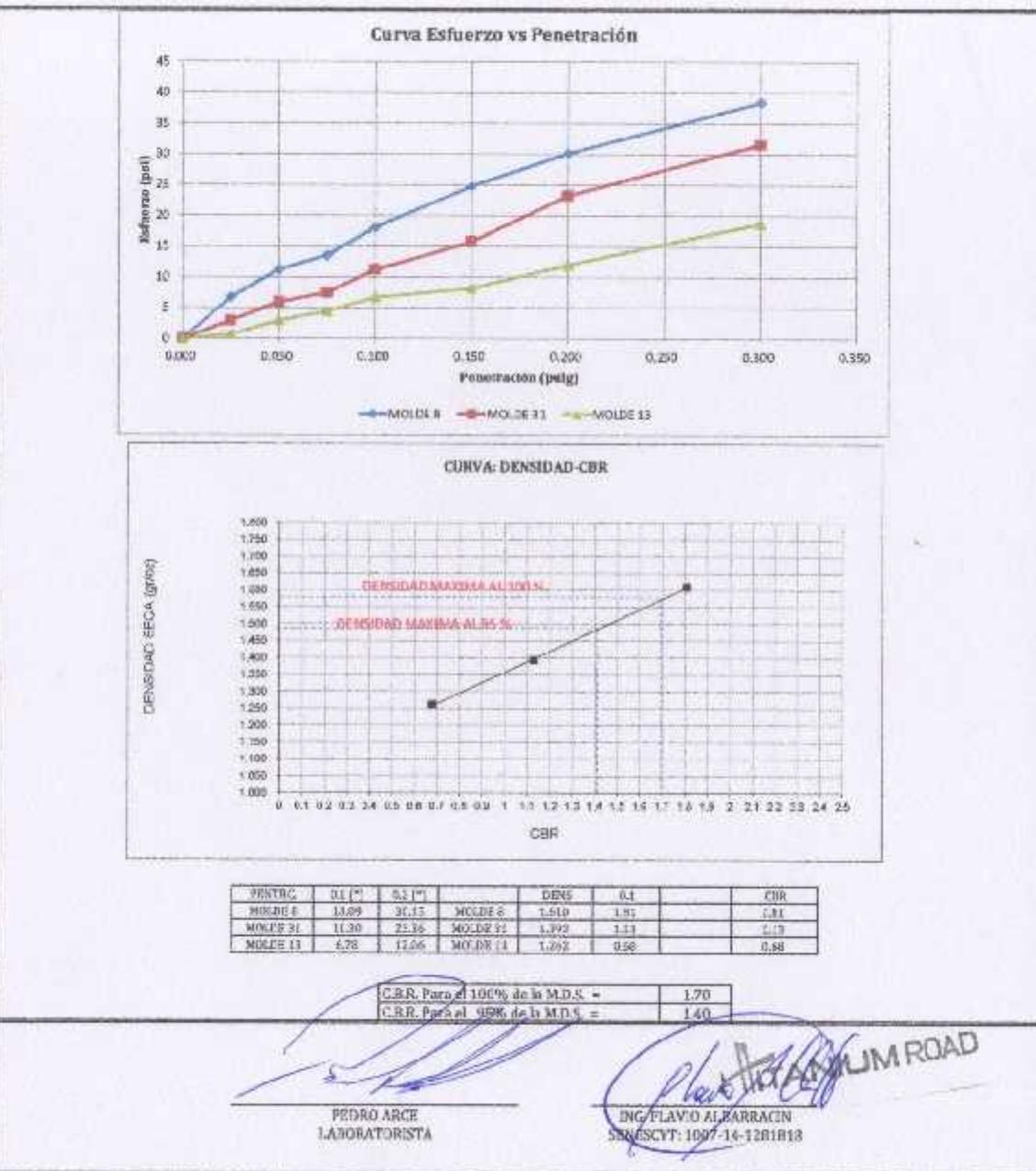
ING. FLAVIO ALBARRACÍN
 SINESCYT: 1007-14-1281818





| DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO | | | | | | | | | |
|--|--------------------------------|------------|--------------|----------------|------------|--|----------------|------------|----------------|
| VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE - VIA REMIGIO CRESPO - HUINZUN ALTO. | | | | | | | | | |
| SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca | | | | | | | | | |
| FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualecas. | | | | | | | | | |
| Empleo : CBR (CALIFORNIA BEARING RATIO) | Coordenadas: {749935, 9676661} | | | | | | | | |
| Norma : ASTM D1883 - 16 | | | | | | Material: Suelo Natural | Espesor (cm) | 1 | |
| Fecha de Muestreo : 19/07/2017 | | | | | | Calicata: 5 | Estrato: 1 | | |
| Muestreado por : lab. Pedro Arce | | | | | | Lugar de Extracción : Y Gulag Huinshan, via Gulag - Pavrocasa Remigio Crespo Total | | | |
| Revisado por : Ing. Flavio Albarado | | | | | | | | | |
| MOLDE | MOLDE 8 | | | MOLDE 31 | | | MOLDE 13 | | |
| Nº Espa ñol (apx. cm) | I | | | 5 | | | 5 | | |
| | II | | | 16 | | | 12 | | |
| Cod. Placa | ANTES DE HUECO | HUECO 0.00 | | ANTES DE HUECO | DESPRES | | ANTES DE HUECO | DESPRES | |
| P. Hueso - Molde (gr) | 13934.00 | 12277.00 | | 13717.00 | 13255.00 | | 13142.00 | 12122.00 | |
| Peso Hueso (gr) | 7709.00 | 7200.00 | | 9382.00 | 6156.00 | | 7567.00 | 7560.00 | |
| Peso Hormigón (gr) | 4778.00 | 5327.00 | | 3487.00 | 2905.00 | | 3582.00 | 3632.00 | |
| Vol. Molde (cc) | 2370.00 | 2156.00 | | 2318.00 | 2318.00 | | 2321.00 | 2323.00 | |
| Densidad H. 0.00 (gr/cc) | 2.23 | 2.14 | | 1.67 | 1.68 | | 1.54 | 1.57 | |
| Tarifa Km | 25 | 33 | 47 | 24 | 40 | 30 | 12 | 14 | 3 |
| P. Adherencia + Tarifa (gr) | 95.79 | 94.19 | 16.10 | 20.22 | 10.29 | 71.09 | 78.73 | 70.02 | 77.97 |
| Peso Seco + Tarifa (gr) | 32.47 | 36.22 | 25.64 | 17.29 | 30.46 | 61.25 | 66.54 | 65.00 | 64.99 |
| Peso Tierra (gr) | 1.87 | 5.93 | 6.25 | 6.54 | 1.75 | 0.82 | 5.69 | 5.68 | 5.77 |
| Peso Agua (gr) | 13.92 | 6.13 | 2.46 | 2.83 | 8.83 | 10.84 | 12.19 | 11.82 | 12.62 |
| P. Vaciado Seco | 38.00 | 30.29 | 9.39 | 10.65 | 44.71 | 55.23 | 60.86 | 50.87 | 59.32 |
| Cort. Hormigón | 32.12% | 20.24% | 25.20% | 25.27% | 19.75% | 19.75% | 20.23% | 19.84% | 22.10% |
| Costo Hueso/Precio | 26.18% | 26.31% | | | 19.73% | 19.94% | | | 22.38% |
| PERIODIDAD SECA | 1.610 | | 1.601 | | 1.293 | | 1.445 | | 1.002 |
| ENCAJADORES EN LOS MOLDES | | | | | | | | | |
| TIEMPO | MOLDE 8 | h = | 117.93 | MOLDE 31 | h = | 117.93 | MOLDE 13 | h = | 117.93 |
| ALUMBRADO | LECTURA | | HINCHAMIENTO | LECTURA | | HINCHAMIENTO | LECTURA | | HINCHAMIENTO |
| (hs) | (hrs) | DEFORM. | (mm) | DEFORM. | (mm) | (%) | DEFORM. | (hrs) | (%) |
| 0 | 0 | 0.000 | 0.00 | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 | 0.00 |
| 24 | 1 | 75.000 | 75.00 | 63.60 | 95.000 | 95.00 | 101.000 | 101.00 | 85.64 |
| 48 | 2 | 151.000 | 151.00 | 126.79 | 176.001 | 176.00 | 184.000 | 184.00 | 156.42 |
| 72 | 3 | 301.000 | 301.00 | 252.67 | 391.003 | 391.00 | 412.000 | 412.00 | 343.36 |
| ESTADO CARGO - ESTADO FRESCO | | | | | | | | | |
| PENETRACION | | MOLDE 8 | | | MOLDE 31 | | | MOLDE 13 | |
| (mm) | (mm) | CARGA (KN) | CARGA (KN) | ESFUERZO (knf) | CARGA (KN) | CARGA (KN) | ESFUERZO (knf) | CARGA (KN) | ESFUERZO (knf) |
| 0.00 | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 0.64 | 0.225 | 1.09 | 0.0 | 6.79 | 0.01 | 0 | 3.01 | 0.21 | 0.71 |
| 1.27 | 0.58 | 1.15 | 33.22 | 11.36 | 0.68 | 18 | 6.03 | 0.54 | 0.9 |
| 1.91 | 0.875 | 1.19 | 46.67 | 13.57 | 0.10 | 22 | 7.54 | 0.26 | 1.57 |
| 2.54 | 1.109 | 1.24 | 50.92 | 18.01 | 0.19 | 34 | 11.20 | 0.49 | 2.0 |
| 3.18 | 1.355 | 1.35 | 74.14 | 26.67 | 0.21 | 47 | 18.83 | 0.11 | 3.39 |
| 3.81 | 1.601 | 1.40 | 89.92 | 36.21 | 0.31 | 78 | 23.26 | 0.38 | 5.29 |
| 4.45 | 1.820 | 1.46 | 104.65 | 40.44 | 0.42 | 93 | 31.65 | 0.75 | 10.81 |
| 5.08 | 1.301 | 1.51 | 114.45 | | | | | | |
| 5.72 | | | | | | | | | |

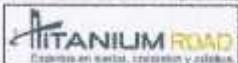

TITANIUM ROAD



Namangoza 1-26 y Bueran.
titaniumroad@yahoo.com



**CALICATA 6
JUNTA GULAG
PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL
CANTÓN GUALACEO, AZUAY**



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.
SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
FISCALIZACION: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

Ensayo: ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Norma: ASTM D 422-63

Fecha de Muestreo: 19/01/2017

Muestreado por: Lab. Pedro Arce

Revisada por: Ing. Flavio Albaracín

Coordinadas: [750000, 9676320]

Material: Suelo Natural **Espesor (m):** 2.5

Calicata: 6 **Estrato:** 1

Lugar de Extracción: Junta Gulag - Parroquia Remigio Crespo Total

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Peso Inicial de la Muestra Seca 500.00 gr

Peso de la Muestra Despues de Lavado 362.60 gr

Perdida por Lavado 137.40 gr

Tolerancia 72.520 %

CLASIFICACIÓN DE SUELOS

AASHTO: A-1

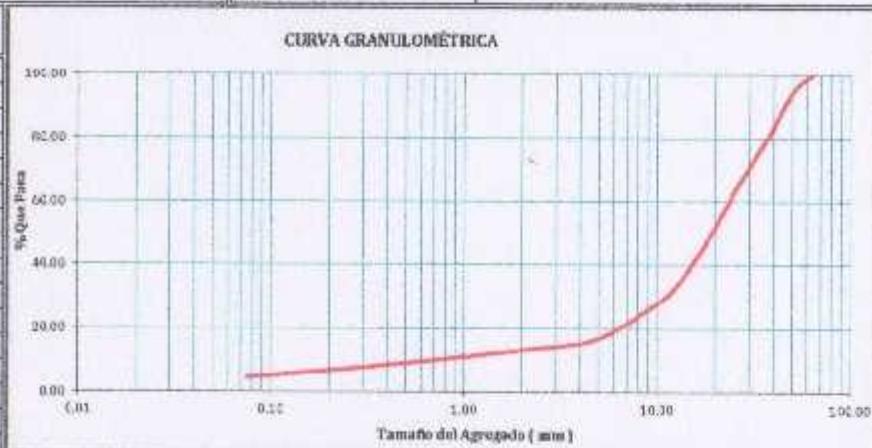
SUCS: GP

Grava = 83.46

Arena = 12.00

Fines = 4.55

| Tamiz | Abertura (mm) | Ret Parcial (gr) | Ret Acumulado | | % Que Pasa | Especificación MOP-001-F-2002 |
|-----------------|---------------|------------------|---------------|--------|------------|-------------------------------|
| | | | (gr.) | (%) | | |
| 0" | 101.60 | | | | | |
| 3" | 76.20 | | | | | |
| 2½" | 63.50 | | | 100.00 | | |
| 2" | 50.80 | 344.00 | 4.97 | 95.03 | | |
| 1½" | 39.10 | 1293.00 | 18.70 | 81.30 | | |
| 1" | 25.40 | 2506.00 | 36.23 | 63.77 | | |
| 3/4" | 19.30 | 3480.00 | 50.32 | 49.68 | | |
| 1/2" | 12.70 | 4593.00 | 66.41 | 33.59 | | |
| 3/8" | 9.53 | 5046.00 | 72.96 | 27.04 | | |
| Nº4 | 4.75 | 5772.00 | 83.46 | 16.54 | | |
| PASA N°4 | | 1144.00 | | | | |
| N°10 | 2.00 | 100.60 | 86.79 | 13.21 | | |
| N°40 | 0.43 | 239.00 | 91.39 | 8.61 | | |
| N°200 | 0.08 | 362.60 | 95.45 | 4.55 | | |
| PASA 200 | | 4.90 | | | | |
| Total Retenido: | | | | | | |



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

TITANIUM ROAD
ING. FLAVIO ALBARRACÍN
SENATUT: 1007-14-1281818

PROYECTO: DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZUN ALTO.
 SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
 FISCALIZACION: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Guaiaceo.

| | | | | | | |
|---------------------|-----------------------------------|-----------------|-----------------|---------|---------------------|----------------------------------|
| Ensayo : | LIMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD | | | HUMEDAD | Norma : ASTM D 2216 | Coordenadas: [750088, 9676320] |
| LÍMITE LÍQUIDO | Norma : | ASTM D 4318 | LÍMITE PLÁSTICO | Norma : | ASTM D 4319 | |
| Fecha de Muestreo : | 19/01/2017 | Muestreado por: | Lab. Pedro Arce | | | |
| Revisado por : | Ing. Flavio Albaracín | | | | | |

LIMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD NATURAL

HUMEDAD NATURAL

| Nº TARRO | Nº GOLPES | PESO HUMEDO | PESO SECO | PESO TARRO | % DE HUMEDAD | % PROMEDIO |
|----------|-----------|-------------|-----------|------------|--------------|------------|
| 12 | | 30.69 | 25.25 | 7.11 | 29.99 | |
| 2 | | 32.59 | 26.43 | 7.01 | 31.72 | |
| | | | | | | 30.85 |

LIMITE LIQUIDO

| | | | | | | |
|-----|----|-------|-------|------|-------|--|
| 130 | 35 | 14.55 | 12.85 | 5.55 | 23.29 | |
| 131 | 30 | 16.02 | 14.02 | 5.94 | 24.75 | |
| 133 | 25 | 15.71 | 13.75 | 6.03 | 25.39 | |
| 27 | 19 | 16.85 | 14.55 | 5.95 | 26.74 | |
| 43 | 13 | 19.13 | 16.31 | 6.07 | 27.54 | |

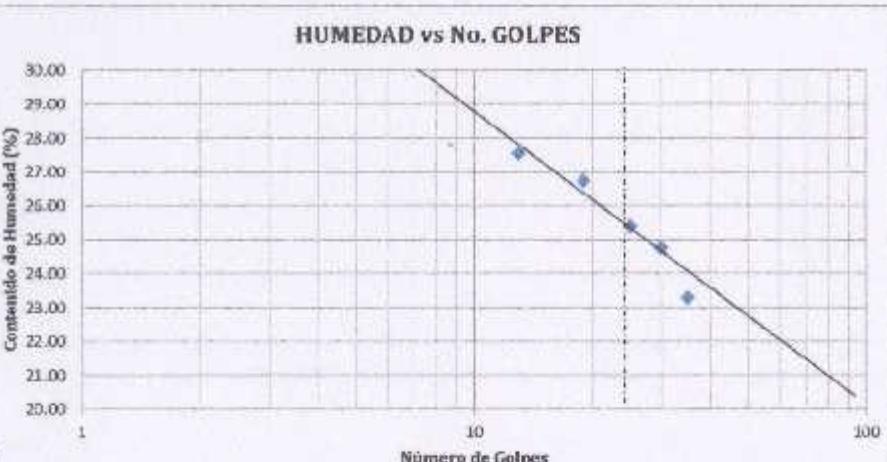
LIMITE PLASTICO

| | | | | | | |
|----|--|------|------|------|-------|-------|
| 39 | | 7.89 | 7.62 | 5.79 | 14.75 | |
| 27 | | 7.7 | 7.50 | 6.07 | 13.99 | |
| | | | | | | 14.37 |

Límites de Consistencia

Especificación MOP-001-P-2002

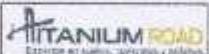
| | | | |
|-------------------------|----------------------|-------|--|
| Límite Líquido: | LL = | 25.20 | |
| Límite Plástico: | LP = | 14.37 | |
| Índice de Plasticidad : | IP = | 10.83 | |
| Contenido de Humedad : | Wn = | 30.85 | |
| Grado de Consistencia : | Rw = | -0.52 | |
| Grado de Consistencia : | Consistencia líquida | | |



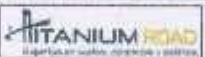
PEDRO ARCE
LABORATORISTA

TITANIUM ROAD

ING. FLAVIO ALBARACÍN
SEMINCYT: 1607-14-1281818



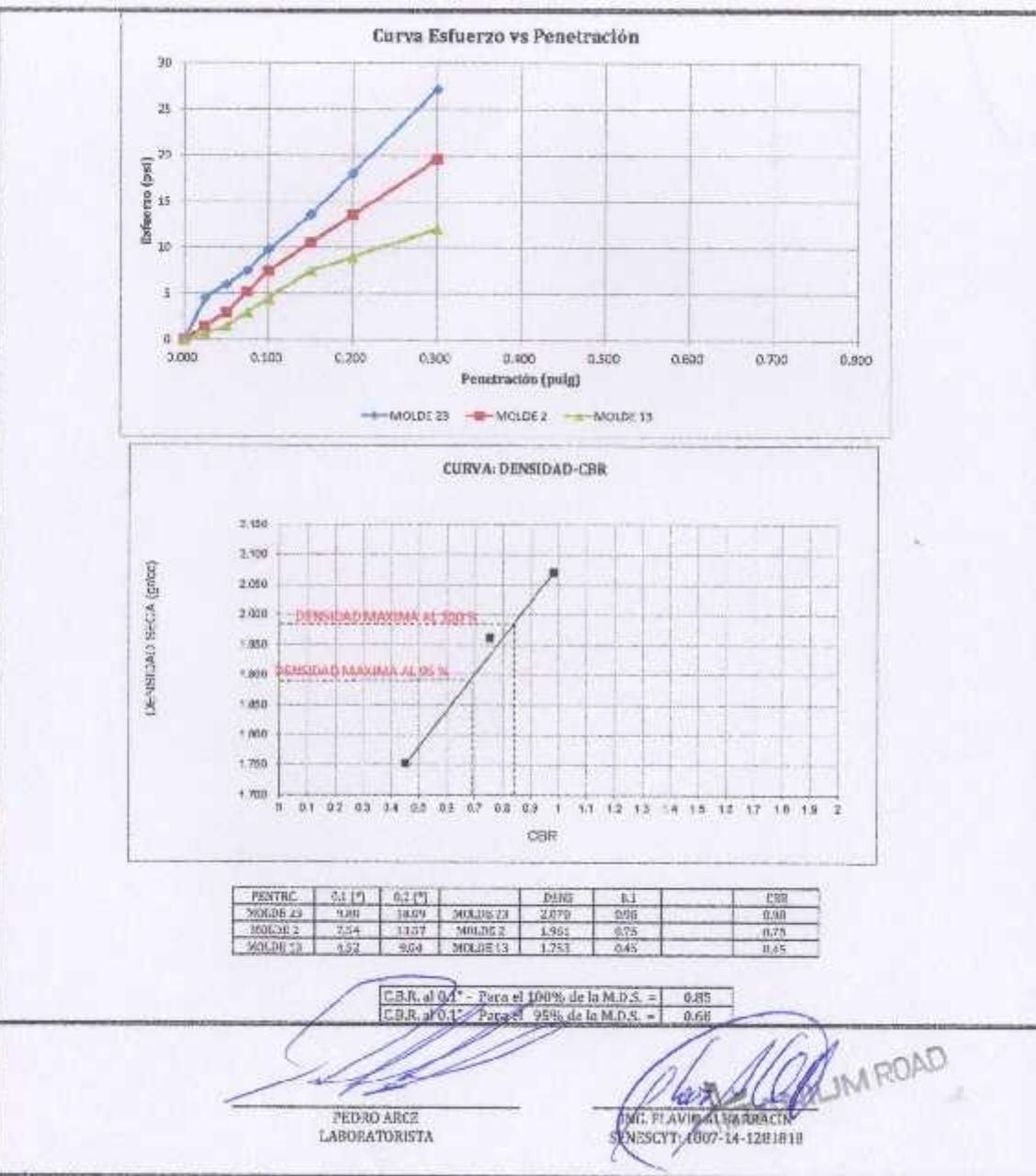
| PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE. VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO. | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
|---|--|--|------------------------------|----------------------|-----|-------|---------------------|-------|------|-------|------------------------|-------|-------|-------|-----------------|-------|-------|-------|--------------------------|-------|-------|-------|---------|---|---|---|---------|----|----|----|---------------------|-------|-------|-------|-------------------|-------|-------|-------|---------------|------|------|------|--------------|------|------|-------|--------------------|------|-------|-------|
| SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAB Municipal de Gualeco. | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Ensayo : PROCTOR MODIFICADO Norma : ASTM D1557 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Fecha de Muestreo : 19/01/2017 Muestreado por : Lab. Pedro Arce Revisado por : Ing. Flavio Albarraín | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Coordinadas: [750008, 5676320] Material: Suelo Natural Espesor (m): 2.5 Calicata: 6 Estrato: 1 Lugar de Extracción : Junta Colag - Parroquia Remigio Crespo Toral | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| METODO D. PROCTOR MODIFICADO | MOLDE # 3 # Copias / Mol = 5 # Colpos / Copia = 56 | Peso 17007 gr Volumen 2132 cc Diámetro 6 pulg | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| <p>DENSIDAD DE LABORATORIO</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>Molde #</th> <th>1</th> <th>2</th> <th>3</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>Humedad inicial (%)</td> <td>300</td> <td>400</td> <td>600</td> </tr> <tr> <td>Peso suelo hum + Molde</td> <td>21553</td> <td>21798</td> <td>21842</td> </tr> <tr> <td>Densidad Húmeda</td> <td>1.132</td> <td>2.247</td> <td>2.268</td> </tr> <tr> <td>Densidad Seca (Kg/cm³)</td> <td>1.964</td> <td>1.961</td> <td>1.966</td> </tr> </tbody> </table> <p>PORCENTAJE DE HUMEDAD OPTIMA</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>Molde #</th> <th>1</th> <th>2</th> <th>3</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>Tarro #</td> <td>23</td> <td>22</td> <td>32</td> </tr> <tr> <td>Peso húmedo + tarro</td> <td>19.34</td> <td>20.51</td> <td>24.52</td> </tr> <tr> <td>Peso seco + tarro</td> <td>18.16</td> <td>19.38</td> <td>22.35</td> </tr> <tr> <td>Peso de tarro</td> <td>5.88</td> <td>5.28</td> <td>5.92</td> </tr> <tr> <td>% de Humedad</td> <td>8.79</td> <td>8.17</td> <td>13.14</td> </tr> <tr> <td>% Promedio humedad</td> <td>8.38</td> <td>13.46</td> <td>15.21</td> </tr> </tbody> </table> <p>Observaciones :</p> <p style="text-align: center;">Den. Máxima = 1.965 gr/cm³ Humed. Optima = 12.0%</p> | | | Molde # | 1 | 2 | 3 | Humedad inicial (%) | 300 | 400 | 600 | Peso suelo hum + Molde | 21553 | 21798 | 21842 | Densidad Húmeda | 1.132 | 2.247 | 2.268 | Densidad Seca (Kg/cm³) | 1.964 | 1.961 | 1.966 | Molde # | 1 | 2 | 3 | Tarro # | 23 | 22 | 32 | Peso húmedo + tarro | 19.34 | 20.51 | 24.52 | Peso seco + tarro | 18.16 | 19.38 | 22.35 | Peso de tarro | 5.88 | 5.28 | 5.92 | % de Humedad | 8.79 | 8.17 | 13.14 | % Promedio humedad | 8.38 | 13.46 | 15.21 |
| Molde # | 1 | 2 | 3 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Humedad inicial (%) | 300 | 400 | 600 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Peso suelo hum + Molde | 21553 | 21798 | 21842 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Densidad Húmeda | 1.132 | 2.247 | 2.268 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Densidad Seca (Kg/cm³) | 1.964 | 1.961 | 1.966 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Molde # | 1 | 2 | 3 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Tarro # | 23 | 22 | 32 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Peso húmedo + tarro | 19.34 | 20.51 | 24.52 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Peso seco + tarro | 18.16 | 19.38 | 22.35 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Peso de tarro | 5.88 | 5.28 | 5.92 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| % de Humedad | 8.79 | 8.17 | 13.14 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| % Promedio humedad | 8.38 | 13.46 | 15.21 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| | | <p>Curva de Compactación</p> <p>The graph plots Dry Density (kg/cm³) on the y-axis (ranging from 1.900 to 2.000) against Optimum Moisture Content (%) on the x-axis (ranging from 6.00 to 20.00). A single curve starts at approximately (8.0, 1.955), rises to a peak of about (12.5, 1.985), and then gradually declines to about (15.0, 1.965).</p> <table border="1"> <caption>Data points estimated from the Compaction Curve graph</caption> <thead> <tr> <th>Optimum Moisture Content (%)</th> <th>Dry Density (kg/cm³)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr><td>8.0</td><td>1.955</td></tr> <tr><td>10.0</td><td>1.975</td></tr> <tr><td>12.5</td><td>1.985</td></tr> <tr><td>15.0</td><td>1.965</td></tr> </tbody> </table> | Optimum Moisture Content (%) | Dry Density (kg/cm³) | 8.0 | 1.955 | 10.0 | 1.975 | 12.5 | 1.985 | 15.0 | 1.965 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Optimum Moisture Content (%) | Dry Density (kg/cm³) | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 8.0 | 1.955 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 10.0 | 1.975 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 12.5 | 1.985 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| 15.0 | 1.965 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |
| <p>PEDRO ARCE LABORATORISTA</p> <p>ING. FLAVIO ALBARRÁIN SERESLVE-1002-4-12B1R18</p> | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | | |



| DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO | | | | | | | | | | | | | |
|--|--------------------------------|---|--------------|----------------|------------|--------------|-------------------------------|---|--------------|----------------|--------------|---------|------|
| PROYECTO: | | VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZUN ALTO. | | | | | | | | | | | |
| SOLICITA: | | Universidad Católica de Cuenca | | | | | | | | | | | |
| FISCALIZACIÓN: | | Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualecio. | | | | | | | | | | | |
| Envío: | CBR (CALIFORNIA BEARING RATIO) | | | | | | Coordenadas: 7534000, 4676320 | | | | | | |
| Norma: | ASTM D1883 - 16 | | | | | | Material: | Suelo Natural | Espesor (m): | 2.5 | | | |
| Fecha de Muestreo: | 19/11/2017 | | | | | | Cálculo: | 6 Extrato | | | | | |
| Muestrado por: | Lab. Pedra Arce | | | | | | Lugar de Extracción: | Junta Galax - Parroquia Remigio Crespo - Tora | | | | | |
| Revisado por: | Ivan Fierro Alvaracín | | | | | | | | | | | | |
| MOLDE | MOLDE 23 | | | MOLDE 2 | | | MOLDE 13 | | | | | | |
| Nº Caja | 5 | | | 5 | | | 5 | | | | | | |
| Altura (mm) | 50 | | | 25 | | | 10 | | | | | | |
| Caud. Muestr. | ANTES DE REMOJO | | | DESPUES | | | ANTES DE REMOJO | | | | | | |
| P. Agua + Molde (gr) | 12533.01 | | | 12700.00 | | | 12600.00 | | | | | | |
| Peso Molde (gr) | 7195.00 | | | 7100.00 | | | 7450.00 | | | | | | |
| Peso Humedo (gr) | 5424.06 | | | 5168.00 | | | 5185.00 | | | | | | |
| Vol. Molde (cc) | 2293.00 | | | 2318.00 | | | 2311.00 | | | | | | |
| Densidad (kg/m³) | 2.25 | | | 2.45 | | | 2.35 | | | | | | |
| Tiempo | 86 | 12 | 43 | 32 | 81 | 19 | 8 | 7 | 80 | 51 | | | |
| Filtrometro + Jarrón (gr) | 27.00 | 25.30 | 20.24 | 18.64 | 56.59 | 62.35 | 24.02 | 26.33 | 53.21 | 55.26 | | | |
| Peso Seco + Vacia (gr) | 24.25 | 23.40 | 19.01 | 16.55 | 50.56 | 58.27 | 24.21 | 25.01 | 50.42 | 52.21 | | | |
| Peso Vacío (gr) | 1.00 | 0.76 | 0.04 | 0.20 | 3.03 | 7.11 | 0.07 | 0.09 | 3.08 | 7.05 | | | |
| Peso Agua (gr) | 1.65 | 2.38 | 2.43 | 2.09 | 1.21 | 2.81 | 1.73 | 2.79 | 1.42 | 2.21 | | | |
| P. Muestra Seca | 15.47 | 17.24 | 11.77 | 10.15 | 25.42 | 26.79 | 15.10 | 18.54 | 20.86 | 21.55 | | | |
| Corte Horizontal | 15.35% | 13.07% | 20.65% | 20.17% | 13.75% | 15.4% | 14.71% | 14.07% | 13.11% | 15.61% | | | |
| Embutida Prom. | 14.08% | | 20.45% | | 13.96% | | 14.62% | | 13.36% | | | | |
| Densidad Seca | 2.07% | | 3.02% | | 1.261 | | 1.940 | | 1.784 | | | | |
| TRABAJO DE HINCHAMIENTO | | | | | | | | | | | | | |
| TIEMPO | MOLDE 23 | | h = | 117.93 | | MOLDE 2 | h = | 117.93 | | MOLDE 13 | h = | 117.93 | |
| ALIMENTACION | LECTURA | | HINCHAMIENTO | LECTURA | | HINCHAMIENTO | LECTURA | HINCHAMIENTO | | LECTURA | HINCHAMIENTO | | |
| DIAS | (hrs) | DEFORNO | (mm) | DEFORNO | (mm) | DEFORNO | (mm) | DEFORNO | (mm) | DEFORNO | (mm) | DEFORNO | (mm) |
| 0 | 0 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | |
| 24 | 1 | 45.000 | 45.000 | 38.16 | 45.001 | 65.000 | 58.12 | 75.000 | 75.000 | 63.60 | | | |
| 48 | 2 | 121.000 | 121.000 | 101.76 | 121.001 | 160.100 | 142.44 | 185.000 | 185.000 | 156.87 | | | |
| 72 | 3 | 261.000 | 261.000 | 220.47 | 261.001 | 312.100 | 264.50 | 320.000 | 320.000 | 271.35 | | | |
| ENSAJO DE CARGA - ESTRAZACIONES | | | | | | | | | | | | | |
| PENETRACION | | MOLDE 23 | | | MOLDE 2 | | | MOLDE 13 | | | | | |
| (mm) | (mm) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESTRAZADO (mm) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESTRAZADO (mm) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESTRAZADO (mm) | | | |
| 0.00 | 1.000 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | | |
| 0.44 | 1.025 | 6.98 | 17 | 1.52 | 0.02 | + | 1.51 | 0.01 | 2 | 0.51 | | | |
| 1.27 | 1.054 | 1.08 | 17.96 | 6.03 | 0.04 | 9 | 3.03 | 0.02 | 4 | 1.53 | | | |
| 1.41 | 1.075 | 6.10 | 22.46 | 5.54 | 0.07 | 18 | 2.38 | 0.04 | 9 | 3.01 | | | |
| 2.54 | 1.109 | 2.13 | 26.23 | 9.80 | 0.10 | 22 | 2.64 | 0.06 | 18 | 3.82 | | | |
| 3.8 | 1.158 | 4.18 | 40.47 | 13.27 | 0.14 | 31 | 10.88 | 0.10 | 22 | 7.51 | | | |
| 5.08 | 1.208 | 8.71 | 53.95 | 18.04 | 0.18 | 47 | 13.52 | 0.12 | 27 | 9.04 | | | |
| 7.62 | 1.308 | 9.36 | 80.93 | 27.11 | 0.26 | 58 | 19.59 | 0.16 | 36 | 11.06 | | | |

TITANIUM ROAD





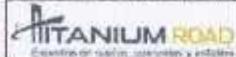
Namangoza 1-26 y Buerán.

titaniumroad@yahoo.com



**CALICATA 7
HUINZHUN Y CURVA
PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL
CANTÓN GUALACEO, AZUAY**





PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO / VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.
SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

Ensayo: ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Norma: ASTM D 422-63

Fecha de Muestreo: 15/01/2017

Muestreado por: Lab. Pedro Arce

Revisado por: Ing. Flavio Alharracín

Coordenadas: [749666, 9677464]

Material: Suelo Natural **Espesor (m):** 2.5

Calicata: 7 **Estrato:** I

Lugar de Extracción: Huinzhun y Curva - Parroquia Remigio Crespo Total

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Peso Inicial de la Muestra Seca 500.00 gr

Peso de la Muestra Despues del Lavado 101.40 gr

Perdida por Lavado 398.60 gr

Tolerancia 20,280 %

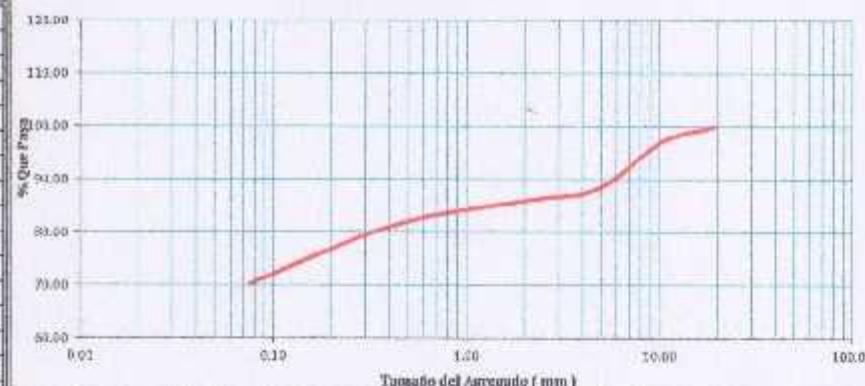
| | | CLASIFICACIÓN DE SUELOS | | | |
|--|--|-------------------------|------|--|--|
| | | AASHTO = | IG = | | |
| | | SUCS = | ML | | |

Grava = 11.79

Arena = 17.89

Fines = 70.32

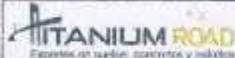
CURVA GRANULOMÉTRICA



Total Retenido :

PEDRO ARCE
LABORATORISTA

ING. FLAVIO ALHARRACÍN
SENESCYT: 1007-14-1281818



PROYECTO: DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE. VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.
SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
FISCALIZACION: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

| | | | | |
|---|-----------------------------------|-------------|--------------|--------------------------------|
| Ensayo : | LIMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD | | | |
| LÍMITE LÍQUIDO | Norma : | ASTM D 4318 | HUMEDAD | |
| LÍMITE PLÁSTICO | Norma : | ASTM D 4319 | Norma : | ASTM D 2216 |
| Fecha de Muestreo : | 16/01/2017 | | Coordinadas: | [749866, 9677464] |
| Muestreado por : | Lab. Pedro Arce | | Material : | Suelo Natural Espesor (m): 2.5 |
| Revisado por : | Ing. Flavio Albaracín | | Calicata : | 7 Estrato: 1 |
| Lugar de Extracción : Huinzhun y Curva - Parroquia Remigio Crespo Toral | | | | |

LIMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD NATURAL

HUMEDAD NATURAL

| Nº TARRO | Nº GOLPES | PESO HUMEDO | PESO SECO | PESO TARRO | % DE HUMEDAD | % PROMEDIO |
|----------|-----------|-------------|-----------|------------|--------------|------------|
| 10 | | 26.72 | 21.99 | 7.04 | 31.64 | |
| 7 | | 24.67 | 20.67 | 7.09 | 29.46 | |
| | | | | | | 30.55 |

LIMITE LIQUIDO

| | | | | | | |
|-----|----|-------|-------|------|-------|--|
| 120 | 33 | 16.01 | 12.95 | 5.55 | 41.35 | |
| 18 | 28 | 17.93 | 14.35 | 5.90 | 42.37 | |
| 35 | 23 | 15.72 | 12.80 | 6.03 | 43.13 | |
| 121 | 18 | 16.85 | 13.51 | 5.96 | 44.24 | |
| 122 | 13 | 20.96 | 16.28 | 5.96 | 45.35 | |

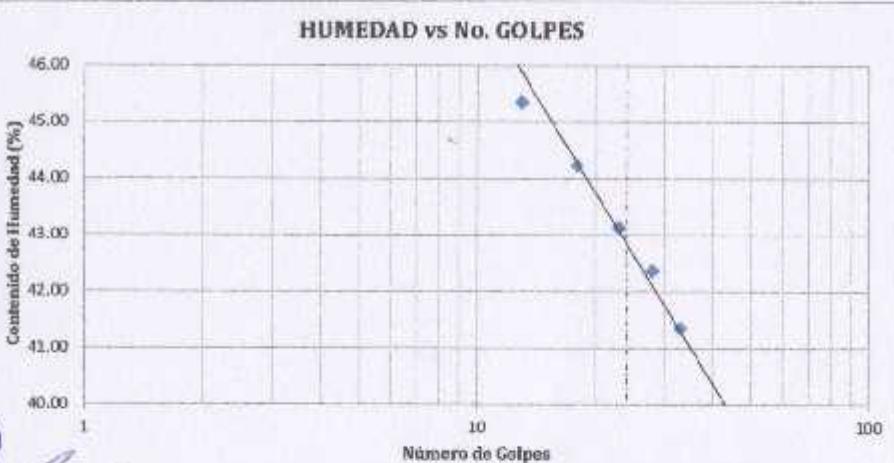
LIMITE PLASTICO

| | | | | | | |
|----|--|------|------|------|-------|-------|
| 16 | | 7.22 | 6.88 | 5.78 | 30.91 | |
| 15 | | 6.96 | 6.66 | 5.76 | 33.13 | |
| | | | | | | 32.12 |

Límites de Consistencia

Especificación
MDP-001-P-2002

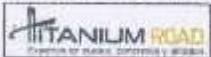
| | | |
|-------------------------|--------------------|-------|
| Límite Líquido: | LL = | 42.7% |
| Límite Plástico: | LP = | 32.12 |
| Índice de Plasticidad : | IP = | 10.60 |
| Contenido de Humedad : | Wh = | 30.55 |
| Grado de Consistencia : | Kw = | 1.15 |
| Grado de Consistencia : | Media Dura, Sólida | |



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

TITANIUM ROAD

INC. FLAVIO ALBARACÍN
SENESCYT 1007-T4-1281818



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO - VÍA REMIGIO CRESPO - HUINZÚN AÉRO.
 SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
 FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualecito.

Ensayo:

PROCTOR MODIFICADO Norma: ASTM D1557

Fecha de Muestreo: 16/01/2017
 Muestreado por: Luis Pedro Arce
 Revisado por: Ing. Plinio Alarcón

Coordenadas: [749866, 9677464]

Material: Suelo Natural Espesor (m): 2.5
 Calicata: 7 Estrato: 1

Lugar de Extracción: Huinchan y Curva - Parroquia Remigio Crespo Toral

| METODO D. | MOLDE # 1 | Peso | 6094 | gr |
|--------------------|----------------------|----------|------|------|
| | # Capas / Mol = 5 | Volumen | 940 | cc |
| PROCTOR MODIFICADO | # Golpes / Capa = 56 | Diametro | 4 | pulg |

DENSIDAD DE LABORATORIO

| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|------------------------|-------|-------|-------|-------|
| Humedad Inicial (%) | 150 | 300 | 450 | 600 |
| Peso suelo hum + Molde | 7449 | 7621 | 7866 | 7784 |
| Densidad Húmeda | 1.452 | 1.635 | 1.896 | 1.809 |
| Densidad Seca [Kg/cm³] | 1.367 | 1.476 | 1.652 | 1.593 |

PORCENTAJE DE HUMEDAD ÓPTIMA

| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|---------------------|-------|-------|-------|-------|
| Tarro # | 19 | 20 | 21 | 24 |
| Peso húmedo + tarro | 36.60 | 47.10 | 32.58 | 34.26 |
| Peso seco + tarro | 34.01 | 45.01 | 31.65 | 37.15 |
| Peso de tarro | 5.89 | 5.79 | 5.81 | 5.10 |
| % de Humedad | 7.00 | 5.33 | 11.36 | 10.22 |
| % Procedido húmedo | 6.20 | 10.79 | 14.75 | 16.44 |

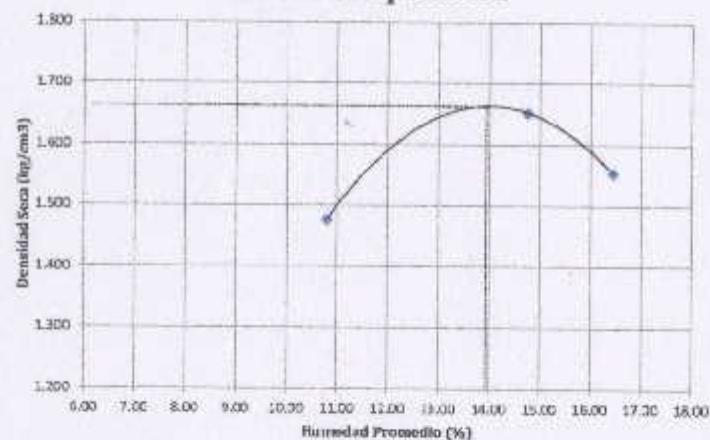
Observaciones:

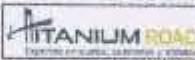
Den. Máxima = 1.660 gr/cm³
 Hum. Óptima = 14.0%

PEDRO ARCE
 LABORATORISTA

NG. PLANO ALFREDO J. TIRADO
 TANIJUM ROAD
 SENESCYT-1007-14-1281018

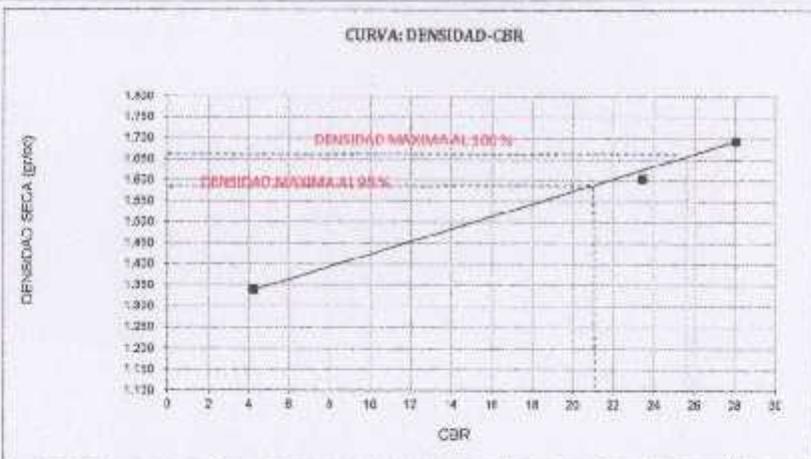
Curva de Compactación





| DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO | | | | | | | | | | | | |
|--|--------------------------------|------------------|------------|---------------|------------|------------------|----------------------------------|---|--------------|------------------|--------|--|
| VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE. VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO. | | | | | | | | | | | | |
| SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca | | | | | | | | | | | | |
| FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Guachapeco. | | | | | | | | | | | | |
| Ejemplo: | CBR (CALIFORNIA BEARING RATIO) | | | | | | Coordenadas: [743966, 9677464] | | | | | |
| Método: | ASTM D1883-16 | | | | | | Material: | Suelo Natural | Espesor (m): | 2.5 | | |
| Fecha de Muestreo: | 16/01/2017 | | | | | | Cilindro: | 7 | Estrato: | 1 | | |
| Muestreado por: | Lab. Pedre Arce | | | | | | Lugar de Extracción: | Bajada en v.Curva - Parque San Bernardo Casas Toral | | | | |
| Revisado por: | Ing. Fausto Alarcón | | | | | | | | | | | |
| MOLDE | | | MOLDE 17 | | | MOLDE 3 | | | MOLDE 13 | | | |
| No. Caja: | 1 | | | 5 | | | 16 | | | 5 | | |
| Nº Caja x Caja: | 61 | | | 56 | | | 12 | | | 12 | | |
| Cond. Variedad | | ANCHO DE REBORDO | | DESPUES | | ANTES DE REBORDO | | DESPUES | | ANCHO DE REBORDO | | |
| T. Hidrónico - Molde (g) | | 1330.00 | | 1337.00 | | 1320.00 | | 1320.00 | | 1300.00 | | |
| Peso Hidrónico (g) | | 8850.00 | | 8950.00 | | 6750.00 | | 6750.00 | | 7400.00 | | |
| Peso Húmedo (g) | | 4470.00 | | 4526.00 | | 4200.00 | | 4850.00 | | 3460.00 | | |
| Vol. Molde (cm³) | | 2330.00 | | 2330.00 | | 2330.00 | | 2330.00 | | 2310.00 | | |
| Densidad (t/m³) | | 1.90 | | 1.93 | | 1.79 | | 1.92 | | 1.49 | | |
| Tensión - Tensión (g) | 13 | 27 | 19 | 33 | 9 | 1 | 13 | 1 | 1 | 5 | 3 | |
| P.Hidrónico - Tensión (g) | 60.00 | 85.73 | 19.17 | 23.03 | 23.03 | 25.39 | 22.98 | 21.46 | 27.78 | 29.34 | 24.88 | |
| Peso Seco - Tensión (g) | 56.37 | 45.49 | 17.65 | 21.56 | 21.03 | 25.51 | 21.26 | 19.00 | 25.01 | 27.19 | 24.09 | |
| Peso Tensión (g) | 0.05 | 5.81 | 1.00 | 1.48 | 1.30 | 2.51 | 2.45 | 1.69 | 6.59 | 7.64 | 7.26 | |
| Peso Agua (g) | 3.64 | 4.27 | 1.48 | 1.83 | 2.02 | 3.55 | 1.32 | 1.66 | 1.77 | 2.28 | 2.09 | |
| P. Muestra Seca | 36.27 | 35.59 | 11.76 | 15.62 | 14.93 | 16.44 | 14.81 | 12.81 | 18.62 | 20.15 | 15.60 | |
| Cor. Hidrónico | 12.10% | 12.05% | 12.05% | 12.10% | 11.93% | 11.47% | 13.70% | 12.96% | 11.65% | 11.41% | 12.82% | |
| Cor. Hidrónico Prom. | 11.09% | | 12.47% | | 11.91% | | 12.33% | | 11.54% | | 12.67% | |
| DISIDRIDOS SECA | 1.653 | | 1.711 | | 1.604 | | 1.654 | | 1.282 | | 1.310 | |
| ESTADO DE HINCHAMIENTO | | | | | | | | | | | | |
| TIEMPO | | MOLDE 1 | | h = 117.93 | | MOLDE 2 | | h = 117.93 | | MOLDE 13 | | |
| ACUMULADO | | SECTORIA | | HINCHAMIENTO | | LECTURA | | HINCHAMIENTO | | LECTURA | | |
| (h) | (min) | DEFORM. | (mm) | (mm) | (mm) | DEFORM. | (mm) | (mm) | (mm) | DEFORM. | (mm) | |
| 0 | 0 | 0.000 | 0.000 | 0.00 | 0.000 | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.000 | 0.00 | |
| 2+ | 1 | 0.000 | 0.000 | 6.70 | 12.000 | 12.000 | 10.18 | 14.000 | 14.000 | 11.87 | | |
| 40 | 2 | 0.000 | 11.000 | 9.31 | 21.000 | 21.000 | 17.21 | 31.000 | 31.000 | 26.29 | | |
| 72 | 3 | 28.000 | 28.200 | 21.74 | 62.000 | 62.000 | 35.61 | 62.000 | 62.000 | 52.57 | | |
| HS670-CASCA-1340-000106 | | | | | | | | | | | | |
| PERFILACION | | MOLDE 17 | | | MOLDE 3 | | | MOLDE 13 | | | | |
| (mm) | (mm) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESFUERZO (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESFUERZO (kN) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESFUERZO (kN) | | |
| 0.0 | 0.000 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | | |
| 0.64 | 0.025 | 1.51 | 1.15 | 38.44 | 1.15 | 79 | 26.39 | 0.13 | 25 | 828 | | |
| 1.27 | 0.050 | 1.87 | 135.17 | 110.78 | 1.21 | 204 | 96.73 | 0.17 | 83 | 27.08 | | |
| 1.91 | 0.075 | 2.21 | 415.90 | 216.51 | 1.21 | 257 | 166.45 | 0.25 | 146 | 41.09 | | |
| 2.54 | 0.100 | 2.72 | 494.29 | 380.95 | 1.11 | 397 | 234.39 | 0.36 | 196 | 62.20 | | |
| 3.00 | 0.125 | 3.23 | 1243.19 | 516.76 | 4.65 | 15.45 | 350.44 | 0.98 | 231 | 71.60 | | |
| 3.66 | 0.200 | 7.02 | 1576.16 | 525.16 | 4.21 | 1396 | 400.81 | 1.06 | 361 | 117.57 | | |
| 7.63 | 0.500 | 9.81 | 3205.31 | 795.71 | 7.65 | 1720 | 576.23 | 2.56 | 576 | 197.99 | | |

TITANIUM ROAD



| PENTRAC. | 0.11" | 0.11" | DENS. | 0.1 | CBR 0.1 |
|----------|--------|--------|----------|-------|---------|
| MOLDE 17 | 260.35 | 529.03 | MOLDE 17 | 1.695 | 21.04 |
| MOLDE 3 | 231.20 | 461.04 | MOLDE 3 | 1.694 | 21.44 |
| MOLDE 13 | 42.20 | 117.57 | MOLDE 13 | 1.329 | 4.12 |

CBR al 0.1% - Para el 100% de la M.D.S. - 25.80
 CBR al 0.1% - Para el 95% de la M.D.S. - 21.00

PEDRO ARCE
LABORATORISTA

ING. FLAVIO ALBARRACIN
SANTACRUZ/1607-14-1201018

Namangoza 1-26 y Buerán
titaniumroad@yahoo.com



**CALICATA 8
DESPUES SUBIDA CURUAY HUIZHUN
PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL
CANTÓN GUALACEO, AZUAY**



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE. VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.

SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca

FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

Ensayo : ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Norma : ASTM D 422-63

Fecha de Muestreo : 1/16/2017

Muestreado por: Lab. Pedro Arce

Revisado por: Ing. Flavio Albarra

Coordenadas: [750206, 9677713]

Material: Suelo Natural Espesor (m): 2

Calicata: 8 Estrato: 1

Lugar de Extracción: Subida Curuyay - Parroquia Remigio Crespo Toral

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Peso Inicial de la Muestra Seca 500.00 gr

Peso de la Muestra Despues del Lavado 344.10 gr

Perdida por Lavado 155.90 gr

Tolerancia 68.920 %

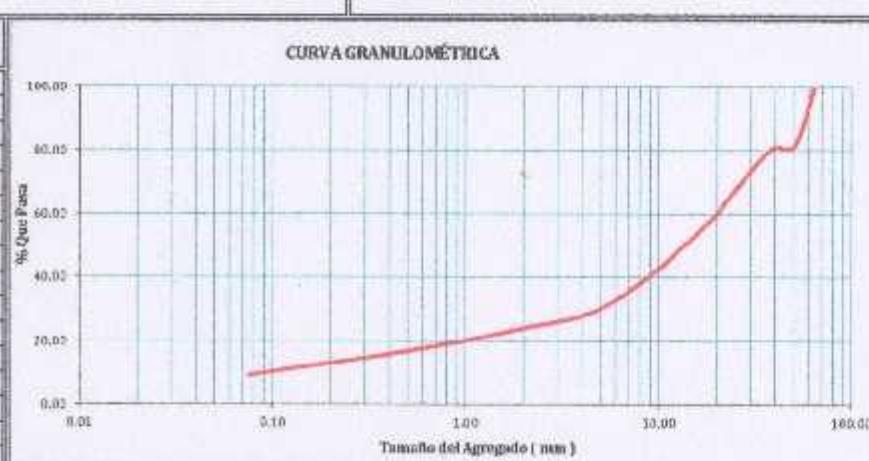
| CLASIFICACIÓN DE SUELOS | | | |
|-------------------------|-------|------|---|
| AASHTO = | A-1 | IG = | 0 |
| SUCS n = | GP-GC | | |

Grava = 70.37

Arena = 20.39

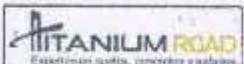
Fines = 9.24

| Tamiz | Abertura (mm) | Ret. Parcial (gr) | Ret. Acumulado | |
|------------------|---------------|-------------------|----------------|-------|
| | | | (gr.) | (%) |
| 4" | 101.60 | | | |
| 3" | 76.20 | | | |
| 2 1/2" | 63.50 | | 100.00 | |
| 2" | 50.80 | 941.00 | 18.22 | 81.78 |
| 1 1/2" | 38.10 | 1811.00 | 19.58 | 80.42 |
| 1" | 25.40 | 1633.00 | 31.62 | 68.38 |
| 3/4" | 19.00 | 2131.00 | 61.27 | 58.73 |
| 1/2" | 12.70 | 2654.00 | 51.59 | 48.61 |
| 3/8" | 9.53 | 3006.00 | 58.21 | 41.79 |
| Nº4 | 4.75 | 3634.00 | 70.37 | 29.63 |
| PASA N°4 | | 1530.00 | | |
| N°10 | 2.00 | 95.30 | 76.02 | 23.98 |
| N°40 | 0.43 | 227.00 | 83.82 | 16.18 |
| N°200 | 0.08 | 344.10 | 96.76 | 9.24 |
| PASA 200 | | 3.60 | | |
| Total Retenido : | | | | |



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

TITANIUM ROAD
ING. FLAVIO ALBARRACÍN
SENESCYT 1007-14-1281318



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE. VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.
 SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
 FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualeco.

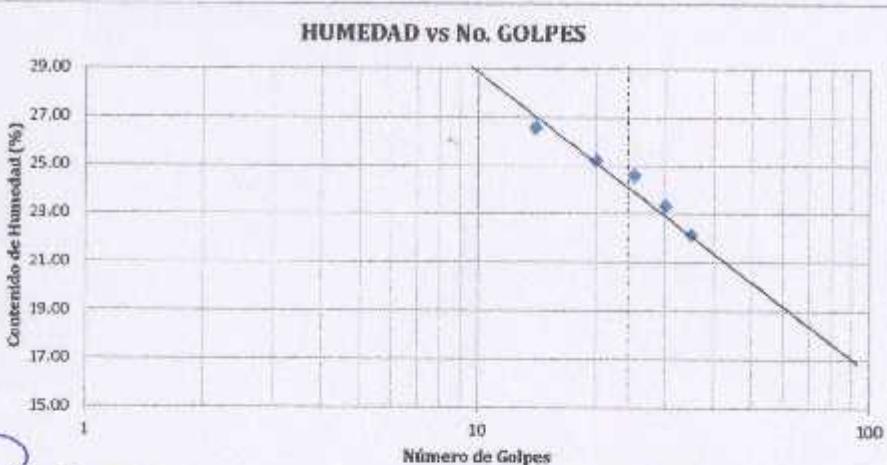
| | | | | |
|---|-----------------------------------|-------------|----------------------------------|------------------------------|
| Ensayo : | LIMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD | | | |
| LÍMITE LÍQUIDO | Norma : | ASTM D 4318 | HUMEDAD | |
| LÍMITE PLÁSTICO | Norma : | ASTM D 4319 | Norma : | ASTM D 2216 |
| Fecha de Muestreo : | 1/16/2017 | | Coordenadas: [750206, 9677713] | |
| Muestreado por : | Lah. Pedro Arce | | Material : | Suelo Natural Espesor (m): 2 |
| Revisado por : | Ing. Flavio Albarraín | | Calicata : | 8 Estrato: 1 |
| Lugar de Extracción : Subida Curuy - Parroquia Remigio Crespo Toral | | | | |

LIMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD NATURAL

| HUMEDAD NATURAL | | | | | | |
|-----------------|-----------|-------------|-----------|------------|--------------|------------|
| Nº TARRO | Nº GOLPES | PESO HUMEDO | PESO SECO | PESO TARRO | % DE HUMEDAD | % PROMEDIO |
| 5 | | 32.61 | 30.2 | 7.17 | 10.46 | |
| 9 | | 30.65 | 28.56 | 7.11 | 9.74 | |
| 10.10 | | | | | | |
| LIMITE LÍQUIDO | | | | | | |
| 42 | 35 | 22.15 | 19.15 | 5.60 | 22.14 | |
| 45 | 30 | 24.15 | 20.69 | 5.87 | 23.35 | |
| 34 | 25 | 25.00 | 21.19 | 5.71 | 24.61 | |
| 10 | 20 | 21.02 | 18 | 6.03 | 25.23 | |
| 4 | 14 | 17.99 | 15.47 | 5.98 | 26.55 | |
| LIMITE PLÁSTICO | | | | | | |
| 3 | | 7.22 | 7.04 | 6.02 | 17.65 | |
| 2 | | 6.96 | 6.79 | 5.01 | 17.35 | |
| 17.50 | | | | | | |

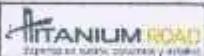
Límites de Consistencia

| | | Especificación |
|--------------------------|---------------------|----------------|
| | | MOP-901-B-2002 |
| Límite Líquido: | LL = | 24.11 |
| Límite Plástico: | LP = | 17.50 |
| Índice de Plasibilidad : | IP = | 6.62 |
| Contenido de Humedad : | Wn = | 10.10 |
| Grado de Consistencia : | Kw = | 2.12 |
| Grado de Consistencia : | Media Dura , Sólida | |



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

TITANIUM ROAD
ING. FLAVIO ALBARRACIN
SENECYT: 1007-14-1281818



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINCHUN ALTO.
SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualecan.

Ensayo :

PROCTOR MODIFICADO

Norma : ASTM D1557

Fecha de Muestreo :

1/16/2017

Muestreado por :

Lab. Pedro Arce

Revisado por :

Ing. Flavio Alberrocin

Coordenadas: {750206, 9677713}

Material :

Suelo Natural

Espesor (m):

?

Calicita :

8

Estrato:

I

Lugar de Extracción : Suelo Curuy - Parroquia Remigio Crespo Toral

| | | | |
|--------------------|----------------------|----------|----------|
| METC90 D. | MOLDE # 1 | Peso | 17007 gr |
| | # Capas / Mol = 5 | Volumen | 2132 cc |
| PROCTOR MODIFICADO | # Golpes / Capa = 56 | Diametro | 6 pulg |

DENSIDAD DE LABORATORIO

| Molde # | 1 | 2 | 3 | |
|---------------------------|-------|-------|-------|--|
| Humedad inicial (%) | 400 | 650 | 800 | |
| Peso suelo húmedo + Molde | 21799 | 22082 | 21329 | |
| Densidad Húmeda | 2.248 | 2.180 | 2.927 | |
| Densidad Seca (Kg/cm³) | 1.994 | 2.057 | 1.697 | |

PORCENTAJE DE HUMEDAD ÓPTIMA

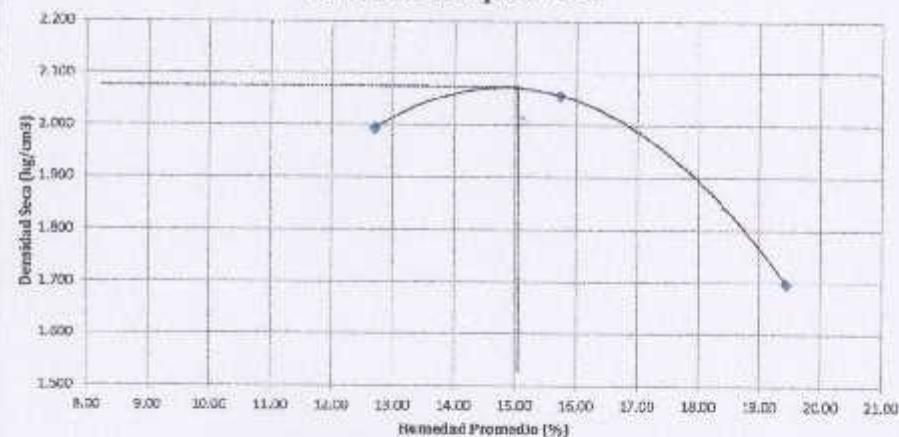
| Molde # | 1 | 2 | 3 | |
|---------------------|-------|-------|-------|-------|
| Tarro # | 41 | 56 | 58 | 55 |
| Peso húmedo + tarro | 32.88 | 31.86 | 26.93 | 25.47 |
| Peso seco + tarro | 29.67 | 28.51 | 24.08 | 22.88 |
| Peso de tarro | 5.91 | 5.95 | 6.07 | 5.74 |
| % de Humedad | 12.56 | 12.85 | 15.82 | 15.65 |
| % Promedio humedad | 12.71 | 13.74 | 15.74 | 15.44 |

Observaciones :

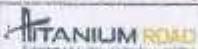
Den. Máxima = 1.425 gr/cm³
 Hum. Óptima = 15.0%

PEDRO ARCE
 LABORATORISTA

Curva de Compactación

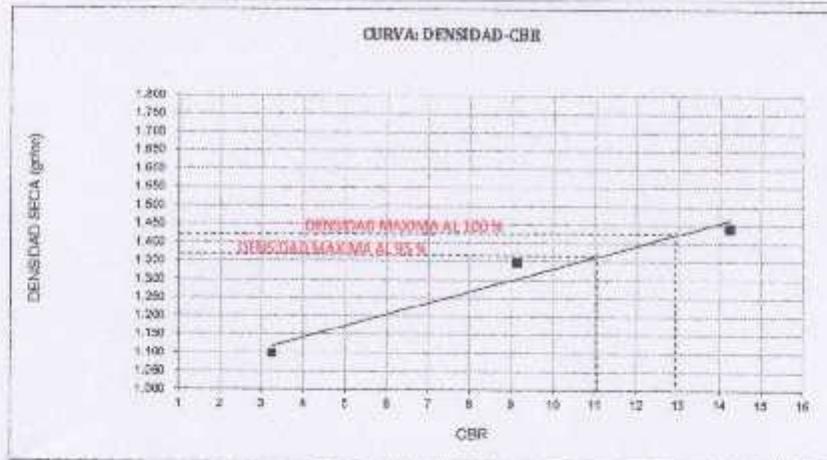
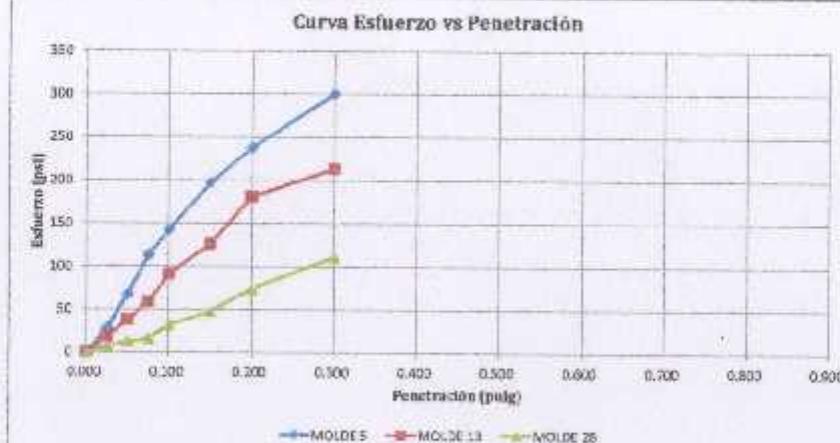


INC. FLAVIO ALBERROCIN
 SEVERITYP 1007-14-1281818



| DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO | | | | | | | | | | |
|---|--------------------------------|---------------------|--------------|-----------------|---------------------|----------------------------------|-----------------|------------|------------|-----------------|
| VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO. | | | | | | | | | | |
| SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca | | | | | | | | | | |
| FISCALIZACION: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualeco. | | | | | | | | | | |
| Ensayo: | GCR (CALIFORNIA REARING RATIO) | | | | | Coordenadas: E 750200, N 6777713 | | | | |
| Ventana: | ASTM D2107-15 | | | | | | | | | |
| Fecha de Muestreo: | 1/16/2017 | | | | | | | | | |
| Muestreado por: | Lab. Pedro Arce | | | | | | | | | |
| Revisado por: | Ing. Alonso Albaracín | | | | | | | | | |
| Lugar de Extracción: Senda Curav - Parroquia Remigio Crespo Tumal | | | | | | | | | | |
| MOLDE | | MOLDE 5 | | | MOLDE 13 | | MOLDE 28 | | | |
| Nº Capa | | 5 | | | 5 | | 1 | | | |
| Nº Capa x Capa | | 58 | | | 25 | | 10 | | | |
| Total, Muestra | | ANTES DE EXTRACCIÓN | | DESPUES | ANTES DE EXTRACCIÓN | | DESPUES | | | |
| Peso - Mínimo (gr) | 13020.00 | 13020.00 | | 13014.00 | 13241.00 | | 13641.00 | | 13954.00 | |
| Peso Molde (gr) | 9280.00 | 9280.00 | | 7380.00 | 7380.04 | | 7618.00 | | 7610.00 | |
| Peso Residuo (gr) | 3830.00 | 3830.00 | | 3461.00 | 3861.00 | | 2623.00 | | 3346.00 | |
| Vol. Molde (cc) | 2355.00 | 2355.00 | | 2712.00 | 2312.00 | | 2317.00 | | 2317.00 | |
| Densidad Muestra (gr/cc) | 1.45 | 1.45 | | 1.39 | 1.67 | | 1.22 | | 1.31 | |
| Tiempo | | 24 | 47 | 59 | 85 | 9 | 2 | 1 | 2 | |
| Filtromeda + Tierra (gr) | 19.36 | 17.62 | 22.01 | 22.93 | 27.10 | 26.80 | 24.02 | 22.70 | 28.02 | |
| Peso Suelo + Tierra (gr) | 17.90 | 16.25 | 20.91 | 20.92 | 25.29 | 24.48 | 22.10 | 20.84 | 26.85 | |
| Peso Tierra (gr) | 1.95 | 1.61 | 5.87 | 5.75 | 7.16 | 7.01 | 7.07 | 6.49 | 7.04 | |
| Peso Agua (gr) | 1.44 | 1.36 | 1.94 | 2.21 | 2.62 | 1.95 | 1.91 | 1.66 | 2.17 | |
| T. Muestra Seca | 11.95 | 10.24 | 15.01 | 14.92 | 17.07 | 17.64 | 15.25 | 13.85 | 16.66 | |
| Densidad Muestra | 13.229 | 13.405 | 13.896 | 13.896 | 13.249 | 13.108 | 12.975 | 13.975 | 13.826 | |
| Cociente/Porcentaje | 11.85% | 11.86% | 11.87% | 11.87% | 12.37% | 12.37% | 16.98% | 11.81% | 11.79% | |
| DENSIDAD SUELO | | 1.446 | 1.452 | 1.346 | 1.406 | 1.496 | 1.890 | 1.211 | | |
| ENsayo de Hinchamiento | | | | | | | | | | |
| TIEMPO | | MOLDE 5 | b = 117.93 | MOLDE 13 | b = 117.93 | MOLDE 28 | b = 117.93 | | | |
| ACERCUACIÓN | | LECTURA | HINCHAMIENTO | LECTURA | HINCHAMIENTO | LECTURA | HINCHAMIENTO | | | |
| (hs) | (hs) | DESEMPEÑO | (mm) | DESEMPEÑO | (mm) | DESEMPEÑO | (mm) | | | |
| 0 | 0 | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.000 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | |
| 24 | 1 | 15.000 | 15.00 | 12.72 | 26.000 | 26.00 | 23.05 | 34.000 | 34.00 | |
| 48 | 2 | 80.000 | 80.00 | 67.34 | 85.000 | 85.00 | 71.08 | 91.000 | 77.16 | |
| 72 | 3 | 120.000 | 256.208 | 127.19 | 184.000 | 184.00 | 139.07 | 180.000 | 152.43 | |
| ENsayo-Carga - Penetración | | | | | | | | | | |
| PENETRACIÓN | | MOLDE 5 | | | MOLDE 13 | | MOLDE 28 | | | |
| hs | (ms) | CARGA (kN) | LARGA (m) | ESFUERZO (n/mm) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESFUERZO (n/mm) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | ESFUERZO (n/mm) |
| 0.00 | 0.100 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 3.64 | 0.025 | 1.38 | 85 | 25.34 | 0.25 | 44 | 18.04 | 0.16 | 32 | 7.84 |
| 1.27 | 0.050 | 1.90 | 202.33 | 6.15 | 0.51 | 115 | 38.44 | 0.18 | 40 | 13.57 |
| 1.91 | 0.075 | 1.21 | 339.46 | 112.80 | 0.79 | 170 | 59.51 | 0.22 | 59 | 16.91 |
| 2.54 | 0.100 | 0.91 | 924.07 | 142.64 | 1.01 | 272 | 31.19 | 0.43 | 72 | 12.61 |
| 3.81 | 0.150 | 2.67 | 589.00 | 197.45 | 1.61 | 379 | 126.61 | 0.65 | 114 | 18.23 |
| 5.08 | 0.200 | 3.16 | 718.40 | 230.15 | 2.41 | 542 | 181.63 | 0.99 | 231 | 74.61 |
| 7.62 | 0.300 | 3.93 | 896.59 | 300.70 | 2.81 | 678 | 214.03 | 1.48 | 333 | 11.54 |

 TITANIUM ROAD



| PENTRG. | 0.1 (") | 0.2 (") | DENS | 0.1 | 0.2 | CBRAL 0.1" | |
|----------|---------|---------|----------|-------|-------|------------|-------|
| MOLDES | 142.46 | 236.15 | MOLDE 5 | 1.400 | 14.24 | 13.80 | 14.24 |
| MOLDE 13 | 81.39 | 180.63 | MOLDE 13 | 1.348 | 5.12 | 18.11 | 5.12 |
| MOLDE 28 | 12.41 | 74.56 | MOLDE 28 | 1.090 | 5.24 | 4.97 | 5.24 |

CB.R al 0.1" - Para el 100% de la M.D.S = 12.90
CB.R al 0.1" - Para el 95% de la M.D.S = 11.00

PEDRO ARCH
LABORATORISTA

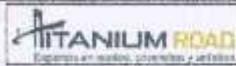
ING. FLAVIO ALARCON
SEÑORCP: 2007-14-1201818

Namangoza 1-26 y Buerán.

titaniumroad@yahoo.com



**CALICATA 9
FINAL DE LA IGLESIA HUINZHUN ALTO
PARROQUIA REMIGIO CRESPO TORAL
CANTÓN GUALACEO, AZUAY**



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CASECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIOCRESPO - HUINZHUN ALTO.

SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca

FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

Ensayo : ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Norma : ASTM D 422-63

Fecha de Muestreo : 16/01/2017

Muestreado por : Lab. Pedro Arce

Revisado por : Ing. Flavio Albaracín

Coordenadas: { 749968, 9678193 }

Material : Suelo Natural Espesor (m): 2

Calicata : 9 Estrato: 1

Lugar de Extracción: Iglesia Huinzhun Alto - Parroquia Remigio Crespo Toral

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR LAVADO

Peso Inicial de la Muestra Seca: 500.00 gr

Peso de la Muestra Despues del Lavado: 341.60 gr

Perdida por Lavado: 158.40 gr

Tolerancia: 68.320 %

CLASIFICACIÓN DE SUELOS

AASHTO = A-2-6 IG = 1

SUCS = SC

Grava = 34.94

Arena = 44.45

Finos = 20.61

CURVA GRANULOMÉTRICA



Total Retenido :

PEDRO ARCE
LABORATORISTA

ING. FLAVIO ALBARRACÍN
SENSELYT: 1007-14-1281818

PROYECTO: DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE. VIA REMIGIOCRESPO - HUINZHUN ALTO.
SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
FISCALIZACION: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualaceo.

Ensayo : LIMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD
LÍMITE LÍQUIDO Norma : ASTM D 4318 **HUMEDAD** Norma : ASTM D 2216
LÍMITE PLÁSTICO Norma : ASTM D 4319
Fecha de Muestreo : 16/01/2017
Muestreado por : Lab. Pedro Arce
Revisado por : Ing. Flavio Albaracín

Coordinadas: [749968, 9678193]

Material : Suelo Natural Espesor (m): 2
 Calicata : 9 Estrato: 1

Lugar de Extracción : Iglesia Huinzhun Alto - Parroquia Remigio Crespo Toral

LIMITES DE CONSISTENCIA y HUMEDAD NATURAL

HUMEDAD NATURAL

| Nº TARRO | Nº GOLPES | PESO HUMEDO | PESO SECO | PESO TARRO | % DE HUMEDAD | % PROMEDIO |
|----------|-----------|-------------|-----------|------------|--------------|------------|
| 10 | | 37.70 | 32.65 | 7.21 | 19.85 | |
| 11 | | 36.05 | 31.33 | 7.16 | 19.53 | |
| | | | | | 19.69 | |

LÍMITE LÍQUIDO

| | | | | | | |
|-----|----|-------|-------|------|-------|--|
| 105 | 31 | 15.26 | 13.12 | 5.59 | 28.42 | |
| 43 | 25 | 17.29 | 14.65 | 6.04 | 30.66 | |
| 108 | 20 | 14.15 | 12.21 | 6.04 | 31.44 | |
| 27 | 15 | 15.27 | 12.95 | 5.91 | 32.95 | |
| 111 | 10 | 19.12 | 15.90 | 5.98 | 33.83 | |

LÍMITE PLÁSTICO

| | | | | | | |
|----|--|------|------|------|-------|--|
| 48 | | 8.24 | 7.96 | 6.09 | 14.97 | |
| 33 | | 7.6 | 7.42 | 6.14 | 14.06 | |
| | | | | | 14.52 | |

Límites de Consistencia

Especificación

MOP-001-F-2002

Límite Líquido: LL = 30.15

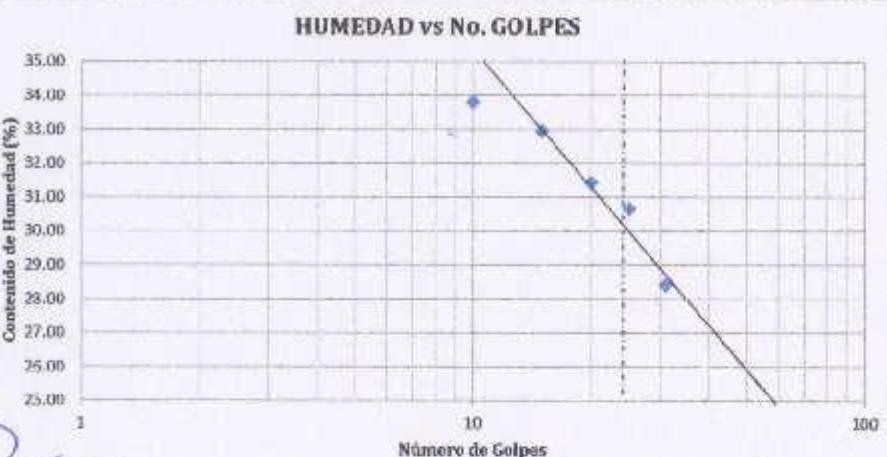
Límite Plástico: LP = 14.52

Índice de Plasticidad : IP = 15.63

Contenido de Humedad : Wh = 19.69

Grado de Consistencia : Kw = 0.67

Grado de Consistencia : Suave



PEDRO ARCE
LABORATORISTA

TITANIUM ROAD
 ING. FLAVIO ALBARACÍN
 SERSCYT: 1007-14-1281818



PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - CULAG GRANDE VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUIN ALTO.
 SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca
 FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Gualecas.

Ensayo:

PROCTOR MODIFICADO Norma: ASTM D1557

Fecha de Muestreo: 16/01/2017

Muestreado por: Lab. Pedro Arce

Revisado por: Ing. Flavio Alburquerque

Coordenadas: [749968, 9678193]

Material: Suelo Natural Espesor (m): 2
 Calicata: 0 Estrato: 1

Lugar de Extracción: [Plaza Huinchun Alto - Parroquia Remigio Crespo Taral]

| METODO B, | MOLDE # 1 | Peso | 17007 g |
|--------------------|----------------------|----------|---------|
| | # Capas / Mol - 5 | Volumen: | 2132 cc |
| PROCTOR MODIFICADO | # Golpes / Capa - 56 | Diametro | 6 pulg |

DENSIDAD DE LABORATORIO

| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|---------------------------|-------|-------|-------|-------|
| Humedad Inicial (%) | 300 | 600 | 800 | 900 |
| Peso suelo húmedo + Molde | 20819 | 21342 | 21349 | 21301 |
| Densidad Húmeda | 1.786 | 1.939 | 2.037 | 2.014 |
| Densidad Seca (Kg/cm³) | 1.674 | 1.740 | 1.775 | 1.689 |

PORCENTAJE DE HUMEDAD ÓPTIMA

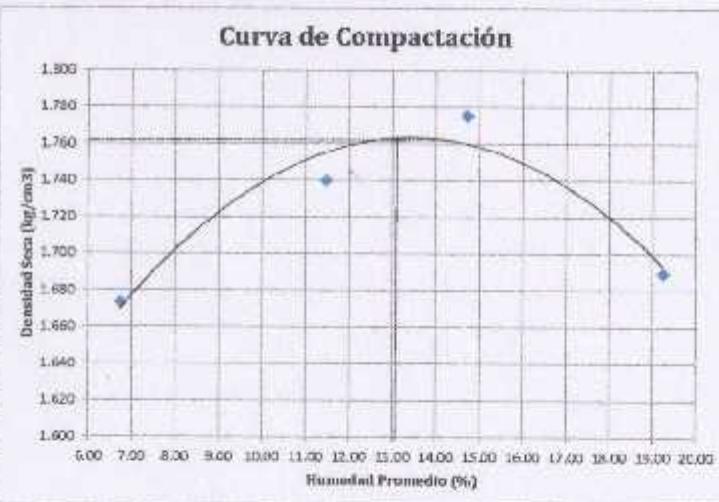
| Molde # | 1 | 2 | 3 | 4 |
|---------------------|-------|-------|-------|-------|
| Tarro # | 14 | 50 | 23 | 20 |
| Peso húmedo + tarro | 29.12 | 28.40 | 25.85 | 29.92 |
| Peso seco - tarro | 27.84 | 27 | 23.74 | 27.50 |
| Peso de tarro | 5.25 | 6.08 | 5.80 | 5.95 |
| % de Humedad | 6.76 | 6.69 | 11.76 | 11.10 |
| % Promedio humedad | 6.73 | 11.47 | 14.71 | 19.21 |

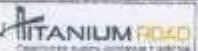
Observaciones:

Den. Máxima = 1,760 g/cm³
 Hum. Óptima = 13.0%

PEDRO ARCE
 LABORATORISTA

ING. FLAVIO ALBURQUEQUE
 FENESC/T: 1007-14-128888





PROYECTO: DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO
VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE, VIA REMIGIO CRESPO - HUINZUN ALTO.

SOLICITA: Universidad Católica de Cuenca

FISCALIZACIÓN: Universidad Católica de Cuenca - GAD Municipal de Guayaquil.

Ejercicio: GMR (CALIFORNIA BEARING RATIO)

Norma: ASTM D1883 - 16

Fecha de Muestreo: 16/01/2017

Muestreado por: Lab. Pedro Arek

Revisado por: Ing. Fausto Alvarado

Georreferencias: [749968, 9678193]

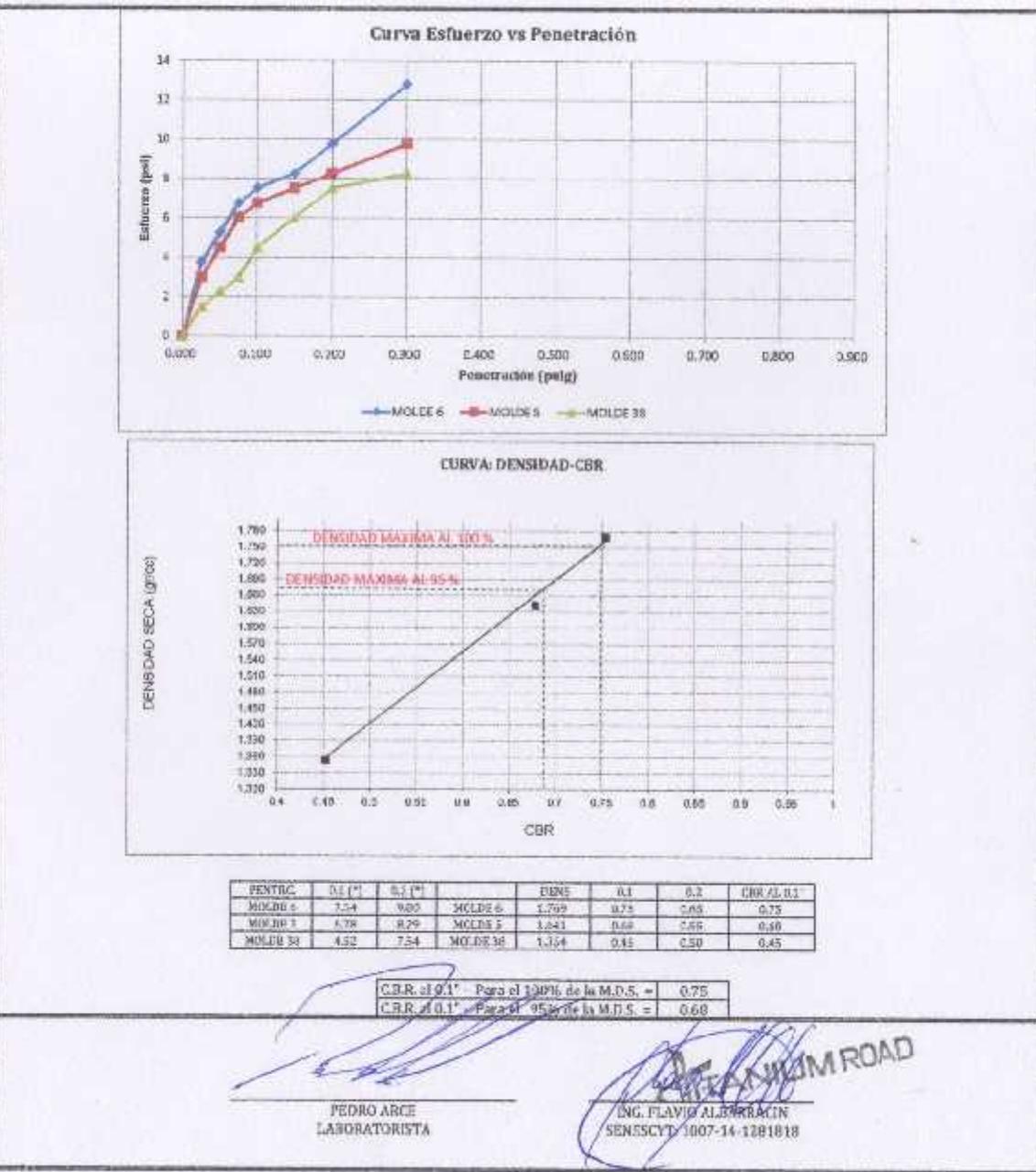
Material: Tierra Natural Espesor (m): 2

Calcareo: 9 Estrato: 1

Lugar de Extracción: Jardín Huin zun A.s.n - Parroquia Remigio Crespo Tumb

| MOLDE | MOLDE 6 | | | | MOLDE 8 | | | | MOLDE 38 | | | |
|--------------------------------|------------------|--------------|------------------|---------------|------------------|--------------|-------------------|------------|------------------|-------------------|------------------|----------|
| | Nº Capas | 5 | | 5 | | 5 | | 5 | | 5 | | |
| | | 51 | 51 | 51 | 51 | 51 | 51 | 51 | 51 | 51 | 51 | |
| COD. Muestra | ANTES DE REMOLDE | DESPUES | ANTES DE REMOLDE | DESPUES | ANTES DE REMOLDE | DESPUES | ANTES DE REMOLDE | DESPUES | ANTES DE REMOLDE | DESPUES | ANTES DE REMOLDE | DESPUES |
| P. Dens. - Molde 6(%) | 12920.00 | 12335.00 | 12817.00 | 12321.00 | 12325.00 | 12325.00 | 12325.00 | 12325.00 | 12325.00 | 12325.00 | 12325.00 | 12325.00 |
| Peso Neto (gr) | 7050.00 | 7200.00 | 7730.00 | 7750.00 | 6610.00 | 6610.00 | 6610.00 | 6610.00 | 6610.00 | 6610.00 | 6610.00 | 6610.00 |
| Peso Reduido (gr) | 4930.00 | 5245.00 | 5267.00 | 4875.00 | 3471.00 | 3471.00 | 3471.00 | 3471.00 | 3471.00 | 3471.00 | 3471.00 | 3471.00 |
| Vol. Molar (cc) | 2350.00 | 2190.00 | 2383.00 | 2356.00 | 2317.00 | 2317.00 | 2317.00 | 2317.00 | 2317.00 | 2317.00 | 2317.00 | 2317.00 |
| Densidad (g/cm³) | 2.10 | 2.21 | 2.02 | 2.02 | 1.93 | 1.93 | 1.93 | 1.93 | 1.93 | 1.93 | 1.93 | 1.93 |
| Vetas Ro | 12 | 10 | 14 | 10 | 11 | 8 | 19 | 73 | 1 | 10 | 8 | 2 |
| P.D. Neteo + Veta (gr) | 22.33 | 20.49 | 27.40 | 18.66 | 27.77 | 32.29 | 48.21 | 50.65 | 20.79 | 30.85 | 26.25 | 26.10 |
| Peso Seco + Veta (gr) | 29.33 | 18.35 | 16.10 | 16.03 | 26.72 | 29.35 | 42.07 | 40.05 | 26.61 | 28.03 | 23.82 | 23.05 |
| Peso Tare (gr) | 4.76 | 9.64 | 9.77 | 9.99 | 7.28 | 7.28 | 11.74 | 20.73 | 6.69 | 7.94 | 7.26 | 9.18 |
| Peso Agua (gr) | 2.01 | 1.74 | 2.36 | 2.63 | 2.05 | 2.20 | 2.12 | 2.63 | 2.19 | 2.36 | 2.43 | 2.35 |
| H. Volumen Seco | 13.77 | 9.39 | 9.39 | 10.08 | 18.44 | 22.70 | 14.32 | 16.28 | 19.62 | 21.01 | 16.56 | 16.31 |
| Dens. Unidad (gr/cm³) | 1.645 | 18.53% | 25.13% | 26.09% | 1.17% | 10.13% | 14.81% | 14.55% | 17.86% | 16.44% | 16.67% | 17.30% |
| Centímetro Fresa | 18.64% | 25.61% | 10.62% | 14.65% | 10.75% | 10.75% | 14.63% | 14.63% | 14.63% | 14.63% | 14.63% | 14.63% |
| DENSIDAD SECA | 1.702 | 1.727 | 1.631 | 1.696 | 1.394 | 1.394 | 1.394 | 1.394 | 1.394 | 1.394 | 1.394 | 1.394 |
| ENsayo de Encuadre | | | | | | | | | | | | |
| TIEMPO | MOLDE 6 | b = 117.93 | MOLDE 8 | b = 117.93 | MOLDE 38 | b = 117.93 | | | | | | |
| ACUMULADO | LECTURA | HINCHAMIENTO | LECTURA | HINCHAMIENTO | LECTURA | HINCHAMIENTO | | | | | | |
| (h) | (ms) | (mm) | (ms) | (mm) | (ms) | (mm) | | | | | | |
| 0 | 0 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | | | | | | |
| 24 | 1 | 150.00 | 150.00 | 127.19 | 160.00 | 164.00 | 139.07 | 195.00 | 185.00 | 186.87 | | |
| 48 | 2 | 216.00 | 214.00 | 181.46 | 220.00 | 229.00 | 186.22 | 235.00 | 235.00 | 199.25 | | |
| 72 | 3 | 600.00 | 490.00 | 568.28 | 405.00 | 382.00 | 580.58 | 325.00 | 325.00 | 395.00 | 399.31 | |
| ENsayo de Carga (DSTB 1864/00) | | | | | | | | | | | | |
| PERMEACION | | MOLDE 6 | | | | MOLDE 8 | | | | MOLDE 38 | | |
| índex | [ms] | CARGA (kN) | CARGA (kN) | TAPFER20 (ms) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | INFILTRACION (ms) | CARGA (kN) | CARGA (kN) | INFILTRACION (ms) | | |
| 0.05 | 3.000 | 0 | 0 | 0 | 0 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 0.6* | 4.036 | 4.05 | 21 | 177 | 4.04 | 0 | 3.01 | 4.12 | 4 | 4 | 1.71 | |
| 1.2* | 4.050 | 4.07 | 15.70 | 5.28 | 4.06 | 13 | 4.02 | 4.03 | 7 | 7 | 2.26 | |
| 1.9* | 4.075 | 4.09 | 20.23 | 6.70 | 4.08 | 18 | 4.03 | 4.04 | 9 | 9 | 3.61 | |
| 2.5* | 4.100 | 4.11 | 23.40 | 7.64 | 4.09 | 20 | 4.03 | 4.06 | 11 | 11 | 4.02 | |
| 3.0* | 4.115 | 4.11 | 24.73 | 8.20 | 4.10 | 22 | 4.04 | 4.08 | 18 | 18 | 6.03 | |
| 5.0* | 4.280 | 4.13 | 29.23 | 9.80 | 4.11 | 25 | 4.09 | 4.10 | 22 | 22 | 7.04 | |
| 7.0* | 4.300 | 4.17 | 38.12 | 12.81 | 4.13 | 26 | 4.03 | 4.11 | 25 | 25 | 8.29 | |

TITANIUM ROAD



ANEXO B CURVA DE MASAS

| <u>CALLE 1</u> | | | | | | | | | |
|-----------------|---------------------------|------------------------------|------------------------------|-----------------------------|--------------------------------|----------------------------------|---|------------------------------------|------------------------------|
| <u>ESTACION</u> | <u>AREA DE CORTE (m2)</u> | <u>VOLUMEN DE CORTE (m3)</u> | <u>V.CORTE REUSABLE (m3)</u> | <u>AREA DE RELLENO (m3)</u> | <u>VOLUMEN DE RELLENO (m3)</u> | <u>V.ACUMULADO DE CORTE (m3)</u> | <u>V.ACUMULADO DE CORTE REUSABLE (m3)</u> | <u>V.ACUMULADO DE RELLENO (m3)</u> | <u>V.NETO ACUMULADO (m3)</u> |
| 0+000.000 | 0.94 | 0 | 0 | 1.46 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 0+010.000 | 1.88 | 14.12 | 14.12 | 0.47 | 9.63 | 14.12 | 14.12 | 9.63 | 4.5 |
| 0+020.000 | 3.87 | 28.77 | 28.77 | 0.88 | 6.73 | 42.89 | 42.89 | 16.36 | 26.53 |
| 0+030.000 | 3.38 | 36.28 | 36.28 | 0.43 | 6.55 | 79.18 | 79.18 | 22.91 | 56.27 |
| 0+040.000 | 2.21 | 27.98 | 27.98 | 0.23 | 3.27 | 107.15 | 107.15 | 26.18 | 80.97 |
| 0+050.000 | 2.78 | 24.95 | 24.95 | 0.03 | 1.3 | 132.1 | 132.1 | 27.48 | 104.62 |
| 0+060.000 | 5.84 | 42.34 | 42.34 | 0.21 | 1.21 | 174.45 | 174.45 | 28.7 | 145.75 |
| 0+070.000 | 4.7 | 52.69 | 52.69 | 0.27 | 2.39 | 227.14 | 227.14 | 31.09 | 196.05 |
| 0+080.000 | 6.6 | 56.48 | 56.48 | 0.03 | 1.51 | 283.62 | 283.62 | 32.6 | 251.02 |
| 0+090.000 | 6.84 | 67.18 | 67.18 | 0.1 | 0.68 | 350.8 | 350.8 | 33.27 | 317.53 |
| 0+100.000 | 9.83 | 83.33 | 83.33 | 0.01 | 0.58 | 434.13 | 434.13 | 33.85 | 400.28 |
| 0+110.000 | 7.86 | 88.42 | 88.42 | 0 | 0.06 | 522.56 | 522.56 | 33.91 | 488.64 |
| 0+120.000 | 6.01 | 69.35 | 69.35 | 0 | 0 | 591.91 | 591.91 | 33.91 | 557.99 |
| 0+130.000 | 5.45 | 57.29 | 57.29 | 0 | 0 | 649.2 | 649.2 | 33.91 | 615.29 |
| 0+140.000 | 4.68 | 50.64 | 50.64 | 0 | 0 | 699.84 | 699.84 | 33.91 | 665.93 |
| 0+150.000 | 4.6 | 46.39 | 46.39 | 0.01 | 0.06 | 746.23 | 746.23 | 33.98 | 712.25 |
| 0+160.000 | 3.41 | 40.04 | 40.04 | 0.27 | 1.41 | 786.26 | 786.26 | 35.39 | 750.88 |
| 0+170.000 | 1.28 | 23.46 | 23.46 | 1.1 | 6.86 | 809.72 | 809.72 | 42.24 | 767.48 |
| 0+180.000 | 2.32 | 18.01 | 18.01 | 0 | 5.51 | 827.73 | 827.73 | 47.76 | 779.98 |
| 0+190.000 | 0.8 | 15.6 | 15.6 | 0.12 | 0.6 | 843.33 | 843.33 | 48.35 | 794.98 |
| 0+200.000 | 0.11 | 4.53 | 4.53 | 2.4 | 12.57 | 847.87 | 847.87 | 60.92 | 786.94 |
| 0+210.000 | 0 | 0.55 | 0.55 | 2.57 | 24.82 | 848.41 | 848.41 | 85.74 | 762.67 |
| 0+220.000 | 0 | 0.02 | 0.02 | 1.06 | 18.12 | 848.44 | 848.44 | 103.86 | 744.57 |
| 0+224.357 | 0.93 | 2.04 | 2.04 | 1.21 | 4.93 | 850.48 | 850.48 | 108.8 | 741.68 |

| CALLE 2 | | | | | | | | | |
|-----------|--------------------|-----------------------|-----------------------|----------------------|-------------------------|---------------------------|------------------------------------|-----------------------------|-----------------------|
| ESTACION | AREA DE CORTE (m2) | VOLUMEN DE CORTE (m3) | V.CORTE REUSABLE (m3) | AREA DE RELLENO (m3) | VOLUMEN DE RELLENO (m3) | V.ACUMULADO DE CORTE (m3) | V.ACUMULADO DE CORTE REUSABLE (m3) | V.ACUMULADO DE RELLENO (m3) | V.NETO ACUMULADO (m3) |
| 0+000.000 | 0.69 | 0 | 0 | 0.16 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 0+010.000 | 4.46 | 25.45 | 25.45 | 0 | 0.78 | 25.45 | 25.45 | 0.78 | 24.67 |
| 0+020.000 | 8.74 | 62.93 | 62.93 | 0 | 0 | 88.38 | 88.38 | 0.78 | 87.59 |
| 0+030.000 | 12.4 | 100.86 | 100.86 | 0 | 0 | 189.24 | 189.24 | 0.78 | 188.46 |
| 0+040.000 | 15.26 | 137.06 | 137.06 | 0 | 0 | 326.3 | 326.3 | 0.78 | 325.52 |
| 0+050.000 | 17.71 | 164.81 | 164.81 | 0 | 0 | 491.11 | 491.11 | 0.78 | 490.33 |
| 0+060.000 | 15.93 | 167.68 | 167.68 | 0 | 0 | 658.8 | 658.8 | 0.78 | 658.01 |
| 0+070.000 | 12.97 | 144.31 | 144.31 | 0 | 0 | 803.1 | 803.1 | 0.78 | 802.32 |
| 0+080.000 | 9.72 | 113.44 | 113.44 | 0 | 0 | 916.55 | 916.55 | 0.78 | 915.76 |
| 0+090.000 | 4.2 | 69.91 | 69.91 | 0 | 0 | 986.45 | 986.45 | 0.78 | 985.67 |
| 0+100.000 | 0.11 | 21.78 | 21.78 | 2.03 | 8.99 | 1008.23 | 1008.23 | 9.77 | 998.46 |
| 0+110.000 | 0.11 | 1.15 | 1.15 | 4.51 | 28.74 | 1009.38 | 1009.38 | 38.51 | 970.87 |
| 0+120.000 | 0.37 | 2.2 | 2.2 | 2.09 | 30.79 | 1011.58 | 1011.58 | 69.3 | 942.28 |
| 0+130.000 | 0.63 | 5.04 | 5.04 | 0.95 | 15.17 | 1016.62 | 1016.62 | 84.47 | 932.15 |
| 0+140.000 | 0.6 | 6.13 | 6.13 | 0.29 | 6.19 | 1022.75 | 1022.75 | 90.66 | 932.09 |
| 0+150.000 | 0.26 | 4.27 | 4.27 | 1.58 | 9.34 | 1027.02 | 1027.02 | 99.99 | 927.03 |
| 0+160.000 | 0.85 | 5.55 | 5.55 | 0.85 | 12.16 | 1032.57 | 1032.57 | 112.16 | 920.42 |
| 0+170.000 | 1.17 | 10.13 | 10.13 | 0.22 | 5.38 | 1042.7 | 1042.7 | 117.54 | 925.16 |
| 0+180.000 | 0.56 | 8.65 | 8.65 | 0.55 | 3.86 | 1051.35 | 1051.35 | 121.4 | 929.96 |
| 0+190.000 | 2.66 | 16.09 | 16.09 | 0 | 2.74 | 1067.44 | 1067.44 | 124.14 | 943.3 |
| 0+200.000 | 2.26 | 24.61 | 24.61 | 0.71 | 3.56 | 1092.05 | 1092.05 | 127.7 | 964.36 |
| 0+210.000 | 0.45 | 13.55 | 13.55 | 1.32 | 10.15 | 1105.6 | 1105.6 | 137.85 | 967.75 |
| 0+220.000 | 0 | 2.25 | 2.25 | 2.66 | 19.89 | 1107.85 | 1107.85 | 157.74 | 950.11 |
| 0+230.000 | 0 | 0 | 0 | 2.73 | 26.97 | 1107.85 | 1107.85 | 184.71 | 923.14 |
| 0+240.000 | 0 | 0 | 0 | 2.39 | 25.62 | 1107.86 | 1107.86 | 210.33 | 897.52 |
| 0+250.000 | 0.07 | 0.36 | 0.36 | 1.99 | 21.91 | 1108.22 | 1108.22 | 232.24 | 875.97 |
| 0+260.000 | 0.42 | 2.45 | 2.45 | 1.3 | 16.44 | 1110.67 | 1110.67 | 248.68 | 861.99 |
| 0+270.000 | 0.97 | 6.96 | 6.96 | 0.24 | 7.66 | 1117.63 | 1117.63 | 256.34 | 861.3 |
| 0+280.000 | 1.14 | 10.58 | 10.58 | 0.05 | 1.4 | 1128.21 | 1128.21 | 257.74 | 870.47 |
| 0+290.000 | 2.3 | 17.22 | 17.22 | 0 | 0.23 | 1145.43 | 1145.43 | 257.97 | 887.46 |
| 0+300.000 | 3.61 | 29.58 | 29.58 | 0 | 0 | 1175.01 | 1175.01 | 257.97 | 917.04 |
| 0+310.000 | 2.52 | 30.68 | 30.68 | 0 | 0 | 1205.68 | 1205.68 | 257.97 | 947.72 |
| 0+320.000 | 1.08 | 17.98 | 17.98 | 0.12 | 0.61 | 1223.67 | 1223.67 | 258.58 | 965.09 |
| 0+330.000 | 1.22 | 11.5 | 11.5 | 0.8 | 4.62 | 1235.17 | 1235.17 | 263.19 | 971.98 |
| 0+340.000 | 0.46 | 8.4 | 8.4 | 1.51 | 11.55 | 1243.57 | 1243.57 | 274.74 | 968.83 |
| 0+341.632 | 0.01 | 0.38 | 0.38 | 2.08 | 2.93 | 1243.96 | 1243.96 | 277.67 | 966.29 |

| CALLE A CALLE 3 | | | | | | | | | |
|-----------------|--------------------|-----------------------|-----------------------|----------------------|-------------------------|---------------------------|------------------------------------|-----------------------------|-----------------------|
| ESTACION | AREA DE CORTE (m2) | VOLUMEN DE CORTE (m3) | V.CORTE REUSABLE (m3) | AREA DE RELLENO (m3) | VOLUMEN DE RELLENO (m3) | V.ACUMULADO DE CORTE (m3) | V.ACUMULADO DE CORTE REUSABLE (m3) | V.ACUMULADO DE RELLENO (m3) | V.NETO ACUMULADO (m3) |
| 0+000.000 | 0.65 | 0 | 0 | 0.79 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 0+010.000 | 0.84 | 7.42 | 7.42 | 0.9 | 8.44 | 7.42 | 7.42 | 8.44 | -1.02 |
| 0+020.000 | 0.76 | 8 | 8 | 0.73 | 8.13 | 15.42 | 15.42 | 16.57 | -1.15 |
| 0+030.000 | 0.63 | 6.98 | 6.98 | 0.84 | 7.87 | 22.41 | 22.41 | 24.44 | -2.03 |
| 0+040.000 | 0.08 | 3.56 | 3.56 | 1.61 | 12.28 | 25.96 | 25.96 | 36.72 | -10.75 |
| 0+050.000 | 0.49 | 2.84 | 2.84 | 2.26 | 19.35 | 28.8 | 28.8 | 56.07 | -27.27 |
| 0+060.000 | 0 | 2.45 | 2.45 | 4.14 | 32 | 31.25 | 31.25 | 88.07 | -56.82 |
| 0+070.000 | 0 | 0 | 0 | 7.52 | 58.21 | 31.25 | 31.25 | 146.28 | -115.03 |
| 0+080.000 | 0.01 | 0.08 | 0.08 | 3.69 | 55.74 | 31.33 | 31.33 | 202.02 | -170.69 |
| 0+090.000 | 1.3 | 6.65 | 6.65 | 0.5 | 20.62 | 37.98 | 37.98 | 222.64 | -184.66 |
| 0+100.000 | 1.02 | 11.73 | 11.73 | 1.03 | 7.25 | 49.7 | 49.7 | 229.89 | -180.19 |
| 0+110.000 | 0.66 | 8.41 | 8.41 | 2.67 | 18.48 | 58.11 | 58.11 | 248.37 | -190.26 |
| 0+120.000 | 0.73 | 6.96 | 6.96 | 4.12 | 33.92 | 65.07 | 65.07 | 282.29 | -217.22 |
| 0+130.000 | 2.36 | 15.43 | 15.43 | 0.9 | 25.08 | 80.5 | 80.5 | 307.37 | -226.87 |
| 0+140.000 | 10.19 | 62.72 | 62.72 | 0.04 | 4.68 | 143.22 | 143.22 | 312.05 | -168.84 |
| 0+150.000 | 11.77 | 63.17 | 63.17 | 0 | 0.33 | 206.39 | 206.39 | 312.38 | -105.99 |
| 0+160.000 | 6.61 | 91.89 | 91.89 | 0 | 0 | 298.28 | 298.28 | 312.38 | -14.11 |
| 0+170.000 | 7.88 | 72.42 | 72.42 | 0 | 0 | 370.7 | 370.7 | 312.38 | 58.31 |
| 0+180.000 | 6.14 | 70.08 | 70.08 | 0 | 0 | 440.77 | 440.77 | 312.38 | 128.39 |
| 0+190.000 | 5.46 | 58.02 | 58.02 | 0 | 0 | 498.79 | 498.79 | 312.38 | 186.4 |
| 0+200.000 | 3.7 | 45.82 | 45.82 | 0 | 0 | 544.61 | 544.61 | 312.38 | 232.23 |
| 0+210.000 | 2.25 | 29.74 | 29.74 | 0 | 0.03 | 574.35 | 574.35 | 312.41 | 261.94 |
| 0+220.000 | 1.4 | 18.22 | 18.22 | 0.87 | 4.38 | 592.58 | 592.58 | 316.79 | 275.79 |
| 0+230.000 | 1.58 | 14.88 | 14.88 | 0.34 | 6.03 | 607.45 | 607.45 | 322.82 | 284.63 |
| 0+240.000 | 3.92 | 27.49 | 27.49 | 0.11 | 2.21 | 634.94 | 634.94 | 325.03 | 309.91 |
| 0+250.000 | 1.47 | 26.72 | 26.72 | 0.05 | 0.77 | 661.67 | 661.67 | 325.8 | 335.86 |
| 0+260.000 | 1.24 | 13.56 | 13.56 | 0.46 | 2.51 | 675.22 | 675.22 | 328.31 | 346.91 |
| 0+270.000 | 1.24 | 12.42 | 12.42 | 0.16 | 3.08 | 687.65 | 687.65 | 331.39 | 356.25 |
| 0+280.000 | 1.22 | 12.34 | 12.34 | 0.44 | 3 | 699.99 | 699.99 | 334.39 | 365.59 |
| 0+290.000 | 1.15 | 11.85 | 11.85 | 1 | 7.18 | 711.83 | 711.83 | 341.58 | 370.26 |
| 0+300.000 | 1.13 | 11.4 | 11.4 | 0.71 | 8.55 | 723.23 | 723.23 | 350.12 | 373.11 |
| 0+310.000 | 1.82 | 14.79 | 14.79 | 0.45 | 5.79 | 738.03 | 738.03 | 355.91 | 382.11 |
| 0+320.000 | 1.99 | 19.07 | 19.07 | 0.22 | 3.33 | 757.1 | 757.1 | 359.25 | 397.85 |
| 0+330.000 | 0.35 | 11.73 | 11.73 | 0.2 | 2.08 | 768.82 | 768.82 | 361.33 | 407.49 |
| 0+340.000 | 0.02 | 1.87 | 1.87 | 2.13 | 11.64 | 770.69 | 770.69 | 372.97 | 397.72 |
| 0+350.000 | 0 | 0.09 | 0.09 | 2.89 | 25.1 | 770.78 | 770.78 | 398.07 | 372.71 |
| 0+360.000 | 0 | 0 | 0 | 3.95 | 34.21 | 770.78 | 770.78 | 432.28 | 338.5 |
| 0+370.000 | 0 | 0 | 0 | 4.21 | 40.81 | 770.78 | 770.78 | 473.1 | 297.69 |
| 0+380.000 | 0 | 0 | 0 | 3.35 | 37.79 | 770.78 | 770.78 | 510.88 | 259.9 |
| 0+390.000 | 0.26 | 1.3 | 1.3 | 0.81 | 20.81 | 772.08 | 772.08 | 531.69 | 240.39 |
| 0+400.000 | 8.99 | 46.24 | 46.24 | 0 | 4.06 | 818.32 | 818.32 | 535.76 | 282.56 |
| 0+406.196 | 23.69 | 101.23 | 101.23 | 0 | 0 | 919.55 | 919.55 | 535.76 | 383.79 |

| <u>CALLE B</u> | | | | | | | | | |
|-----------------|---------------------------|------------------------------|------------------------------|-----------------------------|--------------------------------|----------------------------------|---|------------------------------------|------------------------------|
| <u>ESTACION</u> | <u>AREA DE CORTE (m2)</u> | <u>VOLUMEN DE CORTE (m3)</u> | <u>V.CORTE REUSABLE (m3)</u> | <u>AREA DE RELLENO (m3)</u> | <u>VOLUMEN DE RELLENO (m3)</u> | <u>V.ACUMULADO DE CORTE (m3)</u> | <u>V.ACUMULADO DE CORTE REUSABLE (m3)</u> | <u>V.ACUMULADO DE RELLENO (m3)</u> | <u>V.NETO ACUMULADO (m3)</u> |
| 0+000.000 | 1.95 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 0+010.000 | 7.81 | 48.83 | 48.83 | 0.38 | 1.88 | 48.83 | 48.83 | 1.88 | 46.94 |
| 0+020.000 | 9.22 | 85.15 | 85.15 | 0.07 | 2.22 | 133.97 | 133.97 | 4.1 | 129.87 |
| 0+030.000 | 9.39 | 93.03 | 93.03 | 0 | 0.33 | 227.01 | 227.01 | 4.44 | 222.57 |
| 0+040.000 | 8.07 | 87.33 | 87.33 | 0 | 0 | 314.33 | 314.33 | 4.44 | 309.89 |
| 0+050.000 | 4.56 | 63.15 | 63.15 | 0 | 0 | 377.48 | 377.48 | 4.44 | 373.05 |
| 0+060.000 | 0.2 | 23.8 | 23.8 | 0.24 | 1.19 | 401.28 | 401.28 | 5.63 | 395.66 |
| 0+070.000 | 4.19 | 21.98 | 21.98 | 0.19 | 2.12 | 423.26 | 423.26 | 7.74 | 415.52 |
| 0+080.000 | 4.39 | 42.88 | 42.88 | 0 | 0.93 | 466.14 | 466.14 | 8.67 | 457.47 |
| 0+090.000 | 3.79 | 40.85 | 40.85 | 0 | 0 | 507 | 507 | 8.67 | 498.33 |
| 0+100.000 | 3.7 | 37.44 | 37.44 | 0 | 0 | 544.44 | 544.44 | 8.67 | 535.77 |
| 0+110.000 | 3.95 | 38.25 | 38.25 | 0 | 0 | 582.69 | 582.69 | 8.67 | 574.02 |
| 0+120.000 | 4.55 | 42.5 | 42.5 | 0 | 0 | 625.19 | 625.19 | 8.67 | 616.52 |
| 0+122.741 | 3.66 | 11.26 | 11.26 | 0 | 0 | 636.46 | 636.46 | 8.67 | 627.79 |

| <u>CALLE C</u> | | | | | | | | | |
|-----------------|---------------------------|------------------------------|------------------------------|-----------------------------|--------------------------------|----------------------------------|---|------------------------------------|------------------------------|
| <u>ESTACION</u> | <u>AREA DE CORTE (m2)</u> | <u>VOLUMEN DE CORTE (m3)</u> | <u>V.CORTE REUSABLE (m3)</u> | <u>AREA DE RELLENO (m3)</u> | <u>VOLUMEN DE RELLENO (m3)</u> | <u>V.ACUMULADO DE CORTE (m3)</u> | <u>V.ACUMULADO DE CORTE REUSABLE (m3)</u> | <u>V.ACUMULADO DE RELLENO (m3)</u> | <u>V.NETO ACUMULADO (m3)</u> |
| 0+000.000 | 0.99 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 0+010.000 | 0.32 | 6.55 | 6.55 | 1.67 | 8.37 | 6.55 | 6.55 | 8.37 | -1.81 |
| 0+020.000 | 0.08 | 2 | 2 | 2.12 | 18.99 | 8.55 | 8.55 | 27.36 | -18.8 |
| 0+030.000 | 0.09 | 0.87 | 0.87 | 2.35 | 22.39 | 9.42 | 9.42 | 49.74 | -40.32 |
| 0+040.000 | 0.18 | 1.36 | 1.36 | 2.03 | 21.92 | 10.78 | 10.78 | 71.66 | -60.88 |
| 0+050.000 | 0.39 | 2.84 | 2.84 | 1.7 | 18.65 | 13.62 | 13.62 | 90.31 | -76.69 |
| 0+060.000 | 3.5 | 19.45 | 19.45 | 0.01 | 8.56 | 33.07 | 33.07 | 98.87 | -65.8 |
| 0+062.332 | 1.93 | 6.33 | 6.33 | 0.01 | 0.03 | 39.4 | 39.4 | 98.9 | -59.5 |

| CALLE D - VIA GULAG GRANDE | | | | | | | | | |
|----------------------------|--------------------|-----------------------|-----------------------|----------------------|-------------------------|---------------------------|------------------------------------|-----------------------------|-----------------------|
| ESTACION | AREA DE CORTE (m2) | VOLUMEN DE CORTE (m3) | V.CORTE REUSABLE (m3) | AREA DE RELLENO (m3) | VOLUMEN DE RELLENO (m3) | V.ACUMULADO DE CORTE (m3) | V.ACUMULADO DE CORTE REUSABLE (m3) | V.ACUMULADO DE RELLENO (m3) | V.NETO ACUMULADO (m3) |
| 0+000.000 | 0.34 | 0 | 0 | 0.78 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 0+010.000 | 2.65 | 14.96 | 14.96 | 0.02 | 3.97 | 14.96 | 14.96 | 3.97 | 10.99 |
| 0+020.000 | 3.3 | 29.65 | 29.65 | 0.04 | 0.26 | 44.61 | 44.61 | 4.23 | 40.38 |
| 0+030.000 | 4.65 | 39.43 | 39.43 | 0 | 0.19 | 84.04 | 84.04 | 4.42 | 79.61 |
| 0+040.000 | 7.56 | 61.15 | 61.15 | 0 | 0 | 145.18 | 145.18 | 4.42 | 140.76 |
| 0+050.000 | 9.16 | 84.31 | 84.31 | 0 | 0 | 229.5 | 229.5 | 4.42 | 225.07 |
| 0+060.000 | 9.01 | 91.8 | 91.8 | 0 | 0 | 321.29 | 321.29 | 4.42 | 316.87 |
| 0+070.000 | 7.45 | 82.39 | 82.39 | 0 | 0 | 403.68 | 403.68 | 4.42 | 399.26 |
| 0+080.000 | 5.8 | 66.26 | 66.26 | 0 | 0 | 469.94 | 469.94 | 4.42 | 465.52 |
| 0+090.000 | 3.77 | 47.84 | 47.84 | 0 | 0 | 517.79 | 517.79 | 4.42 | 513.36 |
| 0+100.000 | 2.41 | 30.86 | 30.86 | 0 | 0 | 548.65 | 548.65 | 4.42 | 544.23 |
| 0+110.000 | 4.09 | 32.19 | 32.19 | 0 | 0 | 580.84 | 580.84 | 4.42 | 576.42 |
| 0+120.000 | 2.89 | 34.79 | 34.79 | 0 | 0 | 615.62 | 615.62 | 4.42 | 611.2 |
| 0+130.000 | 9.08 | 60.68 | 60.68 | 0 | 0 | 676.31 | 676.31 | 4.42 | 671.89 |
| 0+140.000 | 14.66 | 118.7 | 118.7 | 0 | 0 | 795.01 | 795.01 | 4.42 | 790.59 |
| 0+150.000 | 16.79 | 157.24 | 157.24 | 0 | 0 | 952.25 | 952.25 | 4.42 | 947.83 |
| 0+160.000 | 15.32 | 160.55 | 160.55 | 0 | 0 | 1112.81 | 1112.81 | 4.42 | 1108.38 |
| 0+170.000 | 18.06 | 167.56 | 167.56 | 0 | 0 | 1280.37 | 1280.37 | 4.42 | 1275.95 |
| 0+180.000 | 22.14 | 201.63 | 201.63 | 0 | 0 | 1482 | 1482 | 4.42 | 1477.57 |
| 0+190.000 | 17.58 | 199.01 | 199.01 | 0 | 0 | 1681 | 1681 | 4.42 | 1676.58 |
| 0+200.000 | 11.07 | 143.43 | 143.43 | 0 | 0 | 1824.43 | 1824.43 | 4.42 | 1820.01 |
| 0+210.000 | 5.22 | 81.42 | 81.42 | 0 | 0 | 1905.85 | 1905.85 | 4.42 | 1901.43 |
| 0+220.000 | 0.25 | 27.33 | 27.33 | 0.36 | 1.81 | 1933.18 | 1933.18 | 6.23 | 1926.95 |
| 0+230.000 | 0.18 | 2.13 | 2.13 | 2.69 | 15.27 | 1935.31 | 1935.31 | 21.51 | 1913.8 |
| 0+240.000 | 0 | 0.88 | 0.88 | 4.87 | 37.8 | 1936.19 | 1936.19 | 59.3 | 1876.89 |
| 0+250.000 | 0.01 | 0.05 | 0.05 | 4.19 | 45.28 | 1936.24 | 1936.24 | 104.58 | 1831.66 |
| 0+260.000 | 0.07 | 0.41 | 0.41 | 2.78 | 34.82 | 1936.66 | 1936.66 | 139.41 | 1797.25 |
| 0+270.000 | 0 | 0.36 | 0.36 | 3.32 | 30.49 | 1937.02 | 1937.02 | 169.9 | 1767.12 |
| 0+280.000 | 2.44 | 14.27 | 14.27 | 1.27 | 24.31 | 1951.29 | 1951.29 | 194.2 | 1757.09 |
| 0+290.000 | 0.9 | 19.13 | 19.13 | 2.85 | 20.03 | 1970.42 | 1970.42 | 214.23 | 1756.19 |
| 0+300.000 | 1.64 | 13.49 | 13.49 | 1.5 | 21.32 | 1983.91 | 1983.91 | 235.55 | 1748.37 |
| 0+310.000 | 4.78 | 32.09 | 32.09 | 0.91 | 12.07 | 2016.01 | 2016.01 | 247.62 | 1768.39 |
| 0+320.000 | 6.27 | 55.23 | 55.23 | 0.06 | 4.88 | 2071.24 | 2071.24 | 252.5 | 1818.74 |
| 0+330.000 | 7.59 | 69.28 | 69.28 | 0 | 0.32 | 2140.51 | 2140.51 | 252.82 | 1887.69 |
| 0+340.000 | 8.69 | 81.4 | 81.4 | 0.1 | 0.52 | 2221.92 | 2221.92 | 253.34 | 1968.58 |
| 0+350.000 | 12.26 | 105.48 | 105.48 | 0 | 0.7 | 2327.39 | 2327.39 | 254.04 | 2073.36 |
| 0+360.000 | 24.6 | 184.37 | 184.37 | 0 | 0 | 2511.76 | 2511.76 | 254.04 | 2257.72 |
| 0+370.000 | 35.67 | 301.36 | 301.36 | 0 | 0 | 2813.12 | 2813.12 | 254.04 | 2559.09 |
| 0+380.000 | 40.73 | 382.03 | 382.03 | 0 | 0 | 3195.15 | 3195.15 | 254.04 | 2941.12 |
| 0+390.000 | 40.84 | 407.88 | 407.88 | 0 | 0 | 3603.03 | 3603.03 | 254.04 | 3349 |
| 0+400.000 | 35.36 | 381.02 | 381.02 | 0 | 0 | 3984.05 | 3984.05 | 254.04 | 3730.02 |
| 0+410.000 | 27.05 | 312.05 | 312.05 | 0 | 0 | 4296.1 | 4296.1 | 254.04 | 4042.06 |
| 0+420.000 | 20.58 | 238.16 | 238.16 | 0 | 0 | 4534.26 | 4534.26 | 254.04 | 4280.22 |
| 0+430.000 | 13.99 | 172.88 | 172.88 | 0 | 0 | 4707.13 | 4707.13 | 254.04 | 4453.1 |
| 0+440.000 | 9.35 | 116.33 | 116.33 | 0 | 0 | 4823.46 | 4823.46 | 254.04 | 4569.42 |
| 0+450.000 | 6.88 | 80.82 | 80.82 | 0 | 0 | 4904.28 | 4904.28 | 254.04 | 4650.24 |
| 0+460.000 | 7.52 | 71.59 | 71.59 | 0 | 0 | 4975.87 | 4975.87 | 254.04 | 4721.83 |
| 0+470.000 | 9.17 | 82.92 | 82.92 | 0 | 0 | 5058.79 | 5058.79 | 254.04 | 4804.75 |
| 0+480.000 | 13.84 | 114.31 | 114.31 | 0 | 0 | 5173.1 | 5173.1 | 254.04 | 4919.06 |
| 0+490.000 | 9.61 | 117.25 | 117.25 | 0 | 0 | 5290.35 | 5290.35 | 254.04 | 5036.31 |
| 0+500.000 | 8.82 | 92.16 | 92.16 | 0 | 0.04 | 5382.51 | 5382.51 | 254.08 | 5128.43 |
| 0+510.000 | 7.84 | 83.34 | 83.34 | 0 | 0.04 | 5465.84 | 5465.84 | 254.12 | 5211.72 |
| 0+520.000 | 3.68 | 57.63 | 57.63 | 0.9 | 4.49 | 5523.47 | 5523.47 | 258.62 | 5264.85 |
| 0+530.000 | 1.87 | 27.78 | 27.78 | 4.13 | 25.17 | 5551.25 | 5551.25 | 283.78 | 5267.47 |
| 0+540.000 | 0.17 | 10.22 | 10.22 | 6.94 | 55.38 | 5561.47 | 5561.47 | 339.17 | 5222.31 |
| 0+550.000 | 0.43 | 2.99 | 2.99 | 6.85 | 68.95 | 5564.47 | 5564.47 | 408.12 | 5156.35 |
| 0+560.000 | 0.53 | 4.77 | 4.77 | 6.58 | 67.14 | 5569.24 | 5569.24 | 475.26 | 5093.98 |
| 0+570.000 | 0.55 | 5.38 | 5.38 | 6.68 | 66.32 | 5574.62 | 5574.62 | 541.58 | 5033.03 |
| 0+580.000 | 0.52 | 5.47 | 5.47 | 6.58 | 65.94 | 5580.08 | 5580.08 | 607.52 | 4972.56 |
| 0+590.000 | 0.05 | 3.04 | 3.04 | 7.52 | 69.54 | 5583.13 | 5583.13 | 677.06 | 4906.07 |
| 0+600.000 | 0.52 | 3.05 | 3.05 | 6.29 | 68.58 | 5586.17 | 5586.17 | 745.64 | 4840.54 |
| 0+610.000 | 1.14 | 8.85 | 8.85 | 4.27 | 52.43 | 5595.02 | 5595.02 | 798.07 | 4796.95 |
| 0+620.000 | 1.89 | 15.51 | 15.51 | 2.16 | 31.99 | 5610.53 | 5610.53 | 830.06 | 4780.47 |
| 0+630.000 | 5.94 | 39.15 | 39.15 | 0.16 | 11.6 | 5649.68 | 5649.68 | 841.65 | 4808.02 |
| 0+640.000 | 12.2 | 90.67 | 90.67 | 0 | 0.81 | 5740.35 | 5740.35 | 842.47 | 4897.88 |
| 0+650.000 | 13.87 | 123.62 | 123.62 | 0 | 0 | 5863.98 | 5863.98 | 842.47 | 5021.51 |
| 0+660.000 | 21.54 | 155.32 | 155.32 | 0 | 0 | 6019.3 | 6019.3 | 842.47 | 5176.83 |
| 0+670.000 | 23.33 | 195.49 | 195.49 | 0 | 0 | 6214.79 | 6214.79 | 842.47 | 5372.32 |
| 0+680.000 | 15.33 | 171.4 | 171.4 | 0.64 | 3.77 | 6386.19 | 6386.19 | 846.24 | 5539.96 |
| 0+690.000 | 12.94 | 136.68 | 136.68 | 0.06 | 3.74 | 6522.87 | 6522.87 | 849.98 | 5672.89 |
| 0+700.000 | 11.85 | 123.95 | 123.95 | 0.04 | 0.48 | 6646.82 | 6646.82 | 850.46 | 5796.36 |
| 0+710.000 | 15.28 | 137.91 | 137.91 | 0 | 0.17 | 6784.73 | 6784.73 | 850.63 | 5934.1 |
| 0+720.000 | 14.86 | 156.28 | 156.28 | 0 | 0 | 6941.01 | 6941.01 | 850.63 | 6090.38 |
| 0+730.000 | 12.38 | 140.88 | 140.88 | 0.07 | 0.34 | 7081.89 | 7081.89 | 850.97 | 6230.92 |
| 0+740.000 | 13.69 | 130.34 | 130.34 | 0.11 | 0.94 | 7212.23 | 7212.23 | 851.92 | 6360.32 |
| 0+750.000 | 16.52 | 151.03 | 151.03 | 0 | 0.61 | 7363.27 | 7363.27 | 852.53 | 6510.74 |
| 0+760.000 | 14.1 | 138.01 | 138.01 | 0 | 0.04 | 7501.28 | 7501.28 | 852.57 | 6648.71 |
| 0+770.000 | 17.31 | 142.98 | 142.98 | 0 | 0 | 7644.26 | 7644.26 | 852.57 | 6791.69 |
| 0+780.000 | 14.94 | 146.93 | 146.93 | 0.04 | 0.2 | 7791.2 | 7791.2 | 852.78 | 6938.42 |
| 0+790.000 | 10.58 | 115.75 | 115.75 | 1.18 | 6.83 | 7906.94 | 7906.94 | 859.61 | 7047.34 |
| 0+800.000 | 7.12 | 84.11 | 84.11 | 0.22 | 7.54 | 7991.05 | 7991.05 | 867.15 | 7123.9 |
| 0+810.000 | 8.5 | 78.1 | 78.1 | 0.03 | 1.26 | 8069.15 | 8069.15 | 868.4 | 7200.75 |
| 0+820.000 | 15.22 | 118.57 | 118.57 | 0.74 | 3.86 | 8187.72 | 8187.72 | 872.26 | 7315.46 |

| | | | | | | | | | |
|-----------|-------|--------|--------|-------|--------|----------|----------|---------|----------|
| 0+830.000 | 13.54 | 143.81 | 143.81 | 3.35 | 20.47 | 8331.53 | 8331.53 | 892.73 | 7438.8 |
| 0+840.000 | 13.96 | 137.52 | 137.52 | 8.16 | 57.57 | 8469.05 | 8469.05 | 950.3 | 7518.75 |
| 0+850.000 | 0 | 69.81 | 69.81 | 13.64 | 109.02 | 8538.86 | 8538.86 | 1059.32 | 7479.54 |
| 0+860.000 | 0 | 0 | 0 | 19.91 | 162.83 | 8538.86 | 8538.86 | 1222.15 | 7316.71 |
| 0+870.000 | 0 | 0 | 0 | 27.31 | 228.68 | 8538.86 | 8538.86 | 1450.83 | 7088.03 |
| 0+880.000 | 0 | 0 | 0 | 36.6 | 312.45 | 8538.86 | 8538.86 | 1763.28 | 6775.58 |
| 0+890.000 | 0 | 0 | 0 | 42.58 | 391.91 | 8538.86 | 8538.86 | 2155.19 | 6383.67 |
| 0+900.000 | 0 | 0 | 0 | 50.27 | 463.44 | 8538.86 | 8538.86 | 2618.63 | 5920.23 |
| 0+910.000 | 0 | 0 | 0 | 60.1 | 553.28 | 8538.86 | 8538.86 | 3171.91 | 5366.95 |
| 0+920.000 | 0 | 0 | 0 | 55.55 | 580.51 | 8538.86 | 8538.86 | 3752.42 | 4786.45 |
| 0+930.000 | 0 | 0 | 0 | 48.72 | 521.55 | 8538.86 | 8538.86 | 4273.97 | 4264.89 |
| 0+940.000 | 0 | 0 | 0 | 40.71 | 445.21 | 8538.86 | 8538.86 | 4719.18 | 3819.68 |
| 0+950.000 | 0 | 0 | 0 | 32.34 | 361.54 | 8538.86 | 8538.86 | 5080.73 | 3458.13 |
| 0+960.000 | 0 | 0 | 0 | 22.98 | 272.68 | 8538.86 | 8538.86 | 5353.41 | 3185.45 |
| 0+970.000 | 0 | 0 | 0 | 18.51 | 205.94 | 8538.86 | 8538.86 | 5559.35 | 2979.51 |
| 0+980.000 | 0 | 0 | 0 | 13.02 | 157.67 | 8538.86 | 8538.86 | 5717.02 | 2821.84 |
| 0+990.000 | 0.05 | 0.25 | 0.25 | 8.01 | 105.14 | 8539.11 | 8539.11 | 5822.16 | 2716.94 |
| 1+000.000 | 0.09 | 0.72 | 0.72 | 6.89 | 74.47 | 8539.82 | 8539.82 | 5896.64 | 2643.19 |
| 1+010.000 | 0.28 | 1.86 | 1.86 | 6 | 64.43 | 8541.68 | 8541.68 | 5961.07 | 2580.61 |
| 1+020.000 | 0.13 | 2.01 | 2.01 | 6.51 | 62.52 | 8543.69 | 8543.69 | 6023.59 | 2520.1 |
| 1+030.000 | 0.24 | 1.81 | 1.81 | 5.39 | 59.46 | 8545.5 | 8545.5 | 6083.05 | 2462.45 |
| 1+040.000 | 0.39 | 3.13 | 3.13 | 3.84 | 46.12 | 8548.63 | 8548.63 | 6129.17 | 2419.46 |
| 1+050.000 | 0.87 | 6.29 | 6.29 | 2.52 | 31.77 | 8554.92 | 8554.92 | 6160.94 | 2393.98 |
| 1+060.000 | 1.06 | 9.67 | 9.67 | 1.5 | 20.07 | 8564.6 | 8564.6 | 6181.01 | 2383.59 |
| 1+070.000 | 3.66 | 23.64 | 23.64 | 0.45 | 9.74 | 8588.24 | 8588.24 | 6190.75 | 2397.49 |
| 1+080.000 | 6.59 | 51.29 | 51.29 | 0 | 2.27 | 8639.53 | 8639.53 | 6193.02 | 2446.51 |
| 1+090.000 | 8.86 | 77.27 | 77.27 | 0 | 0.03 | 8716.8 | 8716.8 | 6193.05 | 2523.75 |
| 1+100.000 | 9.97 | 94.17 | 94.17 | 0 | 0 | 8810.97 | 8810.97 | 6193.05 | 2617.92 |
| 1+110.000 | 10.52 | 102.49 | 102.49 | 0 | 0 | 8913.45 | 8913.45 | 6193.05 | 2720.4 |
| 1+120.000 | 10.98 | 107.52 | 107.52 | 0 | 0 | 9020.98 | 9020.98 | 6193.05 | 2827.92 |
| 1+130.000 | 10.94 | 109.63 | 109.63 | 0 | 0 | 9130.6 | 9130.6 | 6193.05 | 2937.55 |
| 1+140.000 | 15.83 | 133.86 | 133.86 | 0 | 0 | 9264.46 | 9264.46 | 6193.05 | 3071.41 |
| 1+150.000 | 16.45 | 161.41 | 161.41 | 0 | 0 | 9425.87 | 9425.87 | 6193.05 | 3232.82 |
| 1+160.000 | 14.05 | 154.07 | 154.07 | 0 | 0 | 9579.94 | 9579.94 | 6193.05 | 3386.89 |
| 1+170.000 | 4.18 | 92.39 | 92.39 | 0 | 0 | 9672.32 | 9672.32 | 6193.05 | 3479.27 |
| 1+180.000 | 0.13 | 21.84 | 21.84 | 3.02 | 15.08 | 9694.16 | 9694.16 | 6208.13 | 3486.03 |
| 1+190.000 | 0 | 0.67 | 0.67 | 8.11 | 55.7 | 9694.83 | 9694.83 | 6263.82 | 3431.01 |
| 1+200.000 | 0 | 0 | 0 | 12.33 | 102.34 | 9694.83 | 9694.83 | 6366.17 | 3328.66 |
| 1+210.000 | 0 | 0 | 0 | 9.71 | 109.78 | 9694.83 | 9694.83 | 6475.94 | 3218.89 |
| 1+220.000 | 5.3 | 27 | 27 | 1.34 | 54.53 | 9721.83 | 9721.83 | 6530.47 | 3191.36 |
| 1+230.000 | 10.02 | 78.07 | 78.07 | 0.31 | 7.98 | 9799.9 | 9799.9 | 6538.45 | 3261.45 |
| 1+240.000 | 9.34 | 98.4 | 98.4 | 0.18 | 2.38 | 9898.3 | 9898.3 | 6540.83 | 3357.47 |
| 1+250.000 | 7.5 | 84.2 | 84.2 | 0.04 | 1.11 | 9982.5 | 9982.5 | 6541.94 | 3440.56 |
| 1+260.000 | 5.75 | 66.25 | 66.25 | 0.01 | 0.28 | 10048.75 | 10048.75 | 6542.22 | 3506.53 |
| 1+270.000 | 5.33 | 55.39 | 55.39 | 0.47 | 2.41 | 10104.14 | 10104.14 | 6544.63 | 3559.51 |
| 1+280.000 | 6.6 | 59.67 | 59.67 | 0.02 | 2.45 | 10163.82 | 10163.82 | 6547.08 | 3616.73 |
| 1+290.000 | 7.86 | 72.32 | 72.32 | 0.01 | 0.17 | 10236.14 | 10236.14 | 6547.25 | 3688.89 |
| 1+300.000 | 8.14 | 81.51 | 81.51 | 0 | 0.07 | 10317.65 | 10317.65 | 6547.32 | 3770.33 |
| 1+310.000 | 8.95 | 87.2 | 87.2 | 0.03 | 0.15 | 10404.85 | 10404.85 | 6547.47 | 3857.38 |
| 1+320.000 | 10.41 | 98.16 | 98.16 | 0 | 0.15 | 10503.01 | 10503.01 | 6547.62 | 3955.4 |
| 1+330.000 | 12.07 | 113.51 | 113.51 | 0 | 0 | 10616.52 | 10616.52 | 6547.62 | 4068.91 |
| 1+340.000 | 14.52 | 135.43 | 135.43 | 0.08 | 0.36 | 10751.95 | 10751.95 | 6547.97 | 4203.98 |
| 1+350.000 | 17.42 | 163.61 | 163.61 | 0.02 | 0.47 | 10915.56 | 10915.56 | 6548.44 | 4367.12 |
| 1+360.000 | 14.8 | 163.9 | 163.9 | 0.08 | 0.49 | 11079.47 | 11079.47 | 6548.93 | 4530.54 |
| 1+370.000 | 11.96 | 133.79 | 133.79 | 0.12 | 0.96 | 11213.26 | 11213.26 | 6549.9 | 4663.37 |
| 1+380.000 | 10.33 | 111.46 | 111.46 | 0.12 | 1.16 | 11324.73 | 11324.73 | 6551.06 | 4773.67 |
| 1+390.000 | 10.34 | 103.38 | 103.38 | 0 | 0.58 | 11428.1 | 11428.1 | 6551.64 | 4876.46 |
| 1+400.000 | 8.26 | 93.02 | 93.02 | 0 | 0 | 11521.13 | 11521.13 | 6551.64 | 4969.48 |
| 1+410.000 | 6.13 | 71.95 | 71.95 | 0.02 | 0.11 | 11593.07 | 11593.07 | 6551.75 | 5041.33 |
| 1+420.000 | 4.25 | 52.17 | 52.17 | 0.53 | 2.74 | 11645.25 | 11645.25 | 6554.49 | 5090.75 |
| 1+430.000 | 1.27 | 28.14 | 28.14 | 3.88 | 21.7 | 11673.39 | 11673.39 | 6576.19 | 5097.2 |
| 1+440.000 | 0 | 6.54 | 6.54 | 7.64 | 56.99 | 11679.93 | 11679.93 | 6633.18 | 5046.75 |
| 1+450.000 | 0 | 0 | 0 | 9.32 | 84.23 | 11679.93 | 11679.93 | 6717.41 | 4962.51 |
| 1+460.000 | 0 | 0 | 0 | 8.34 | 87.83 | 11679.93 | 11679.93 | 6805.24 | 4874.69 |
| 1+470.000 | 0 | 0 | 0 | 4.67 | 64.74 | 11679.93 | 11679.93 | 6869.98 | 4809.95 |
| 1+480.000 | 0.09 | 0.46 | 0.46 | 1.27 | 29.58 | 11680.39 | 11680.39 | 6899.55 | 4780.83 |
| 1+490.000 | 3.62 | 18.57 | 18.57 | 0 | 6.38 | 11698.95 | 11698.95 | 6905.93 | 4793.02 |
| 1+500.000 | 9.44 | 65.29 | 65.29 | 0 | 0.02 | 11764.25 | 11764.25 | 6905.95 | 4858.3 |
| 1+510.000 | 14.67 | 120.52 | 120.52 | 0 | 0 | 11884.77 | 11884.77 | 6905.95 | 4978.82 |
| 1+520.000 | 20.55 | 176.11 | 176.11 | 0 | 0 | 12060.88 | 12060.88 | 6905.95 | 5154.92 |
| 1+530.000 | 25.7 | 231.28 | 231.28 | 0 | 0 | 12292.15 | 12292.15 | 6905.95 | 5386.2 |
| 1+540.000 | 27.69 | 266.94 | 266.94 | 0 | 0 | 12559.09 | 12559.09 | 6905.95 | 5653.14 |
| 1+550.000 | 30.78 | 292.33 | 292.33 | 0 | 0 | 12851.43 | 12851.43 | 6905.95 | 5945.48 |
| 1+560.000 | 34.98 | 323.98 | 323.98 | 0 | 0 | 13175.41 | 13175.41 | 6905.95 | 6269.46 |
| 1+570.000 | 44.37 | 365.62 | 365.62 | 0 | 0 | 13541.03 | 13541.03 | 6905.95 | 6635.08 |
| 1+580.000 | 48.19 | 430.93 | 430.93 | 0 | 0 | 13971.96 | 13971.96 | 6905.95 | 7066.01 |
| 1+590.000 | 47.3 | 450.07 | 450.07 | 0 | 0 | 14422.03 | 14422.03 | 6905.95 | 7516.08 |
| 1+600.000 | 54.01 | 481.11 | 481.11 | 0 | 0 | 14903.14 | 14903.14 | 6905.95 | 7997.19 |
| 1+610.000 | 56.83 | 532.25 | 532.25 | 0 | 0 | 15435.39 | 15435.39 | 6905.95 | 8529.44 |
| 1+620.000 | 58.14 | 564.29 | 564.29 | 0 | 0 | 15999.68 | 15999.68 | 6905.95 | 9093.73 |
| 1+630.000 | 52.52 | 553.3 | 553.3 | 0 | 0 | 16552.98 | 16552.98 | 6905.95 | 9647.03 |
| 1+640.000 | 39.15 | 458.34 | 458.34 | 0 | 0 | 17011.32 | 17011.32 | 6905.95 | 10105.37 |
| 1+650.000 | 27.56 | 333.54 | 333.54 | 0 | 0 | 17344.86 | 17344.86 | 6905.95 | 10438.91 |
| 1+660.000 | 18.03 | 226.5 | 226.5 | 0 | 0 | 17571.36 | 17571.36 | 6905.95 | 10665.41 |
| 1+670.000 | 9.59 | 136.79 | 136.79 | 0 | 0 | 17708.15 | 17708.15 | 6905.95 | 10802.2 |
| 1+680.000 | 4.48 | 70.63 | 70.63 | 0.02 | 0.08 | 17778.78 | 17778.78 | 6906.03 | 10872.75 |
| 1+690.000 | 1.19 | 28.35 | 28.35 | 3.62 | 18.16 | 17807.13 | 17807.13 | 6924.2 | 10882.93 |
| 1+700.000 | 0.31 | 7.51 | 7.51 | 4.47 | 40.42 | 17814.64 | 17814.64 | 6964.62 | 10850.02 |
| 1+710.000 | 0.33 | 3.11 | 3.11 | 6.99 | 57.93 | 17817.75 | 17817.75 | 7022.55 | 10795.2 |

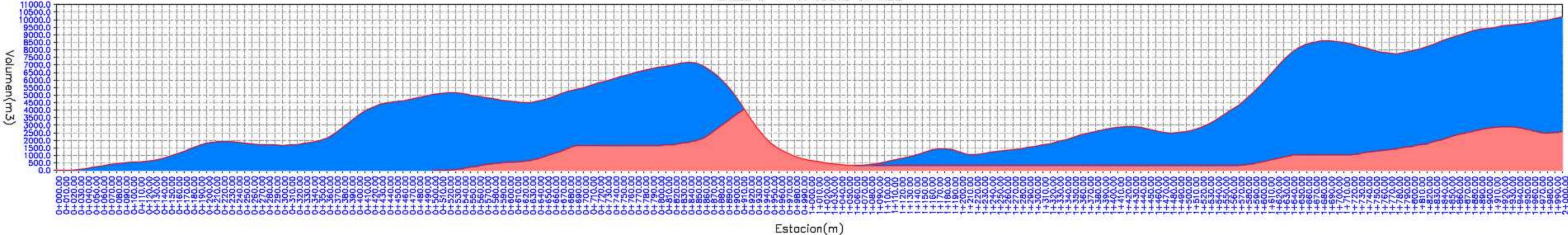
| | | | | | | | | | |
|-----------|-------|--------|--------|-------|--------|----------|----------|---------|----------|
| 1+720.000 | 0.49 | 3.89 | 3.89 | 9.69 | 85.82 | 17821.64 | 17821.64 | 7108.37 | 10713.27 |
| 1+730.000 | 0.47 | 4.62 | 4.62 | 10.25 | 101.87 | 17826.25 | 17826.25 | 7210.24 | 10616.01 |
| 1+740.000 | 0.49 | 4.79 | 4.79 | 10.38 | 103.15 | 17831.04 | 17831.04 | 7313.39 | 10517.65 |
| 1+750.000 | 0.72 | 6.03 | 6.03 | 9.75 | 100.65 | 17837.07 | 17837.07 | 7414.04 | 10423.03 |
| 1+760.000 | 1.81 | 12.61 | 12.61 | 9.61 | 96.78 | 17849.68 | 17849.68 | 7510.82 | 10338.86 |
| 1+770.000 | 4.25 | 30.28 | 30.28 | 7.36 | 84.83 | 17879.96 | 17879.96 | 7595.66 | 10284.31 |
| 1+780.000 | 6.9 | 53.45 | 53.45 | 3.05 | 52.73 | 17933.41 | 17933.41 | 7648.38 | 10285.03 |
| 1+790.000 | 11.2 | 83.18 | 83.18 | 0.13 | 16.38 | 18016.59 | 18016.59 | 7664.76 | 10351.83 |
| 1+800.000 | 13.41 | 114.96 | 114.96 | 0 | 0.68 | 18131.55 | 18131.55 | 7665.44 | 10466.11 |
| 1+810.000 | 11.82 | 120.3 | 120.3 | 0 | 0 | 18251.85 | 18251.85 | 7665.44 | 10586.41 |
| 1+820.000 | 17.29 | 144.08 | 144.08 | 0 | 0 | 18395.92 | 18395.92 | 7665.44 | 10730.49 |
| 1+830.000 | 20.84 | 190.65 | 190.65 | 0 | 0 | 18586.58 | 18586.58 | 7665.44 | 10921.14 |
| 1+840.000 | 18.07 | 194.56 | 194.56 | 0 | 0 | 18781.13 | 18781.13 | 7665.44 | 11115.7 |
| 1+850.000 | 18.69 | 183.82 | 183.82 | 0 | 0 | 18964.96 | 18964.96 | 7665.44 | 11299.52 |
| 1+860.000 | 17.92 | 183.06 | 183.06 | 0 | 0 | 19148.02 | 19148.02 | 7665.44 | 11482.58 |
| 1+870.000 | 14.27 | 160.92 | 160.92 | 0 | 0 | 19308.95 | 19308.95 | 7665.44 | 11643.51 |
| 1+880.000 | 10.98 | 126.22 | 126.22 | 0 | 0 | 19435.17 | 19435.17 | 7665.44 | 11769.73 |
| 1+890.000 | 10.91 | 109.42 | 109.42 | 0 | 0 | 19544.59 | 19544.59 | 7665.44 | 11879.15 |
| 1+900.000 | 6 | 84.01 | 84.01 | 0 | 0 | 19628.6 | 19628.6 | 7665.44 | 11963.16 |
| 1+910.000 | 9.41 | 68.33 | 68.33 | 0 | 0 | 19696.93 | 19696.93 | 7665.44 | 12031.49 |
| 1+920.000 | 8.96 | 79.19 | 79.19 | 1.48 | 7.91 | 19776.12 | 19776.12 | 7673.34 | 12102.78 |
| 1+930.000 | 6.38 | 64.61 | 64.61 | 0.05 | 8.17 | 19840.73 | 19840.73 | 7681.52 | 12159.22 |
| 1+940.000 | 8.27 | 66.3 | 66.3 | 0 | 0.26 | 19907.04 | 19907.04 | 7681.78 | 12225.26 |
| 1+950.000 | 7.67 | 79.75 | 79.75 | 0 | 0 | 19986.78 | 19986.78 | 7681.78 | 12305 |
| 1+960.000 | 6.04 | 68.56 | 68.56 | 0 | 0 | 20055.34 | 20055.34 | 7681.78 | 12373.56 |
| 1+970.000 | 7.57 | 68.03 | 68.03 | 0 | 0 | 20123.37 | 20123.37 | 7681.78 | 12441.59 |
| 1+980.000 | 7.85 | 77.12 | 77.12 | 0 | 0 | 20200.49 | 20200.49 | 7681.78 | 12518.71 |
| 1+990.000 | 9.73 | 87.92 | 87.92 | 0 | 0 | 20288.41 | 20288.41 | 7681.78 | 12606.63 |
| 2+000.000 | 14.54 | 121.37 | 121.37 | 0 | 0 | 20409.77 | 20409.77 | 7681.78 | 12727.99 |

| VIA HUINZHUN ALTO 1 | | | | | | | | | |
|---------------------|--------------------|-----------------------|-----------------------|----------------------|-------------------------|----------------------------|-------------------------------------|------------------------------|-----------------------|
| ESTACION | AREA DE CORTE (m2) | VOLUMEN DE CORTE (m3) | V.CORTE REUSABLE (m3) | AREA DE RELLENO (m3) | VOLUMEN DE RELLENO (m3) | V.ACUMULAD O DE CORTE (m3) | V.ACUMULAD O DE CORTE REUSABLE (m3) | V.ACUMULAD O DE RELLENO (m3) | V.NETO ACUMULADO (m3) |
| 0+000.000 | 7.75 | 0 | 0 | 0.04 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 0+010.000 | 13.23 | 104.91 | 104.91 | 0.97 | 5.08 | 104.91 | 5.08 | 99.83 | |
| 0+020.000 | 12.67 | 129.53 | 129.53 | 4.36 | 26.64 | 234.44 | 234.44 | 31.72 | 202.72 |
| 0+030.000 | 18.16 | 158.7 | 158.7 | 6.66 | 87.31 | 393.14 | 393.14 | 119.03 | 274.11 |
| 0+040.000 | 13.01 | 162.6 | 162.6 | 0 | 69.65 | 555.74 | 555.74 | 188.68 | 367.05 |
| 0+050.000 | 17.88 | 155.51 | 155.51 | 0 | 0 | 711.25 | 711.25 | 188.68 | 522.57 |
| 0+060.000 | 25.94 | 227.77 | 227.77 | 0 | 0 | 939.02 | 939.02 | 188.68 | 750.33 |
| 0+070.000 | 19.13 | 216.77 | 216.77 | 0 | 0 | 1155.79 | 1155.79 | 188.68 | 967.11 |
| 0+080.000 | 18.97 | 176.65 | 176.65 | 0 | 0 | 1332.44 | 1332.44 | 188.68 | 1143.76 |
| 0+090.000 | 23.49 | 190.07 | 190.07 | 0 | 0 | 1522.51 | 1522.51 | 188.68 | 1333.82 |
| 0+100.000 | 21.99 | 226.18 | 226.18 | 0 | 0 | 1748.69 | 1748.69 | 188.68 | 1560 |
| 0+110.000 | 25.49 | 237.42 | 237.42 | 0 | 0 | 1986.1 | 1986.1 | 188.68 | 1797.42 |
| 0+120.000 | 18.45 | 218.05 | 218.05 | 0 | 0 | 2204.16 | 2204.16 | 188.68 | 2015.47 |
| 0+130.000 | 14.85 | 163.87 | 163.87 | 0 | 0 | 2368.02 | 2368.02 | 188.68 | 2179.34 |
| 0+140.000 | 10.22 | 124.22 | 124.22 | 0.14 | 0.69 | 2492.24 | 2492.24 | 189.37 | 2302.87 |
| 0+150.000 | 11.24 | 107.28 | 107.28 | 0.67 | 4.04 | 2599.53 | 2599.53 | 193.41 | 2406.12 |
| 0+160.000 | 15.54 | 133.89 | 133.89 | 1.26 | 9.67 | 2733.42 | 2733.42 | 203.08 | 2530.33 |
| 0+170.000 | 21.74 | 186.37 | 186.37 | 0.51 | 8.88 | 2919.79 | 2919.79 | 211.96 | 2707.83 |
| 0+180.000 | 20.18 | 192.15 | 192.15 | 0.33 | 4.41 | 3111.94 | 3111.94 | 216.37 | 2895.57 |
| 0+190.000 | 18.99 | 179.77 | 179.77 | 1.53 | 9.87 | 3291.71 | 3291.71 | 226.24 | 3065.47 |
| 0+200.000 | 24.52 | 200.12 | 200.12 | 1.04 | 13.62 | 3491.84 | 3491.84 | 239.86 | 3251.97 |
| 0+210.000 | 24.73 | 237.58 | 237.58 | 0.07 | 5.68 | 3729.41 | 3729.41 | 245.54 | 3483.87 |
| 0+220.000 | 18.84 | 217.86 | 217.86 | 0.07 | 0.69 | 3947.27 | 3947.27 | 246.23 | 3701.04 |
| 0+230.000 | 19.7 | 192.67 | 192.67 | 0.67 | 3.7 | 4139.94 | 4139.94 | 249.93 | 3890.01 |
| 0+240.000 | 22.93 | 213.11 | 213.11 | 0.59 | 6.31 | 4353.05 | 4353.05 | 256.24 | 4096.81 |
| 0+250.000 | 23.75 | 233.37 | 233.37 | 0.84 | 7.13 | 4586.42 | 4586.42 | 263.37 | 4323.05 |
| 0+260.000 | 18.57 | 194.33 | 194.33 | 0.01 | 4.41 | 4780.75 | 4780.75 | 267.78 | 4512.97 |
| 0+270.000 | 29.07 | 220.02 | 220.02 | 0 | 0.06 | 5000.77 | 5000.77 | 267.85 | 4732.92 |
| 0+280.000 | 35.9 | 301.77 | 301.77 | 0 | 0 | 5302.54 | 5302.54 | 267.85 | 5034.69 |
| 0+290.000 | 45.85 | 395.69 | 395.69 | 0 | 0 | 5698.22 | 5698.22 | 267.85 | 5430.38 |
| 0+300.000 | 66.53 | 561.9 | 561.9 | 0 | 0 | 6260.12 | 6260.12 | 267.85 | 5992.28 |
| 0+310.000 | 55.19 | 608.63 | 608.63 | 0.28 | 1.4 | 6868.75 | 6868.75 | 269.25 | 6599.5 |
| 0+320.000 | 42.26 | 487.25 | 487.25 | 4.36 | 23.19 | 7355.99 | 7355.99 | 292.44 | 7063.55 |
| 0+330.000 | 35.58 | 389.2 | 389.2 | 3.03 | 36.93 | 7745.2 | 7745.2 | 329.37 | 7415.82 |
| 0+340.000 | 47.72 | 398.82 | 398.82 | 0.22 | 14.78 | 8144.02 | 8144.02 | 344.15 | 7799.87 |
| 0+350.000 | 33.28 | 386.88 | 386.88 | 0 | 0.96 | 8530.89 | 8530.89 | 345.11 | 8185.78 |
| 0+360.000 | 26.7 | 292.8 | 292.8 | 0 | 0 | 8823.69 | 8823.69 | 345.11 | 8478.57 |
| 0+370.000 | 25.71 | 257.55 | 257.55 | 0 | 0 | 9081.23 | 9081.23 | 345.11 | 8736.12 |
| 0+380.000 | 16.44 | 210.75 | 210.75 | 0 | 0 | 9291.98 | 9291.98 | 345.11 | 8946.87 |
| 0+390.000 | 6.68 | 115.59 | 115.59 | 0 | 0 | 9407.57 | 9407.57 | 345.11 | 9062.45 |
| 0+400.000 | 0.25 | 35.52 | 35.52 | 0.77 | 3.99 | 9443.09 | 9443.09 | 349.1 | 9093.99 |
| 0+410.000 | 0 | 1.13 | 1.13 | 5.38 | 31.02 | 9444.22 | 9444.22 | 380.12 | 9064.1 |
| 0+420.000 | 0 | 0 | 0 | 8.88 | 71.96 | 9444.22 | 9444.22 | 452.08 | 8992.14 |
| 0+430.000 | 0 | 0 | 0 | 11.72 | 104.21 | 9444.22 | 9444.22 | 556.28 | 8887.94 |
| 0+440.000 | 0 | 0 | 0 | 15.1 | 134.1 | 9444.22 | 9444.22 | 690.39 | 8753.83 |
| 0+450.000 | 0 | 0 | 0 | 20.66 | 178.77 | 9444.22 | 9444.22 | 869.16 | 8575.06 |
| 0+460.000 | 0 | 0 | 0 | 26.95 | 238.02 | 9444.22 | 9444.22 | 1107.17 | 8337.04 |
| 0+470.000 | 0 | 0 | 0 | 30.33 | 283.49 | 9444.22 | 9444.22 | 1390.66 | 8053.56 |
| 0+480.000 | 0 | 0 | 0 | 30.56 | 300.49 | 9444.22 | 9444.22 | 1691.15 | 7753.07 |
| 0+490.000 | 0 | 0 | 0 | 28.81 | 289.94 | 9444.22 | 9444.22 | 1981.09 | 7463.12 |
| 0+500.000 | 0 | 0 | 0 | 30.34 | 286.04 | 9444.22 | 9444.22 | 2267.13 | 7177.09 |
| 0+510.000 | 0 | 0 | 0 | 29.17 | 285.87 | 9444.22 | 9444.22 | 2553 | 6891.21 |
| 0+520.000 | 0.09 | 0.45 | 0.45 | 18.23 | 237.02 | 9444.67 | 9444.67 | 2790.02 | 6654.65 |
| 0+530.000 | 3.28 | 15.15 | 15.15 | 7.2 | 133.77 | 9459.82 | 9459.82 | 2923.79 | 6536.03 |
| 0+540.000 | 3.41 | 27.55 | 27.55 | 4.35 | 61.73 | 9487.37 | 9487.37 | 2985.52 | 6501.85 |
| 0+550.000 | 3.35 | 28.18 | 28.18 | 5.18 | 53.17 | 9515.55 | 9515.55 | 3038.69 | 6476.86 |
| 0+560.000 | 4.39 | 35.77 | 35.77 | 2.85 | 42.96 | 9551.32 | 9551.32 | 3081.65 | 6469.67 |
| 0+570.000 | 7.25 | 58.22 | 58.22 | 2.26 | 25.56 | 9609.54 | 9609.54 | 3107.2 | 6502.34 |
| 0+580.000 | 9.21 | 82.33 | 82.33 | 0.41 | 13.34 | 9691.87 | 9691.87 | 3120.55 | 6571.32 |
| 0+590.000 | 12.37 | 93.24 | 93.24 | 0.02 | 2.43 | 9785.11 | 9785.11 | 3122.98 | 6662.12 |
| 0+600.000 | 11.54 | 94.86 | 94.86 | 0 | 0.11 | 9879.96 | 9879.96 | 3123.09 | 6756.87 |
| 0+610.000 | 120.65 | 928.58 | 928.58 | 0 | 0 | 10808.55 | 10808.55 | 3123.09 | 7685.46 |
| 0+620.000 | 109.53 | 1615.93 | 1615.93 | 0.13 | 0.38 | 12424.48 | 12424.48 | 3123.47 | 9301.01 |
| 0+630.000 | 52.44 | 720.11 | 720.11 | 1.01 | 6.24 | 13144.59 | 13144.59 | 3129.71 | 10014.88 |
| 0+640.000 | 22.87 | 235.09 | 235.09 | 0 | 6.31 | 13379.67 | 13379.67 | 3136.01 | 10243.66 |
| 0+650.000 | 17.3 | 124.05 | 124.05 | 0 | 0 | 13503.72 | 13503.72 | 3136.02 | 10367.7 |
| 0+660.000 | 19.59 | 133.05 | 133.05 | 0 | 0 | 13636.77 | 13636.77 | 3136.02 | 10500.76 |
| 0+670.000 | 17.61 | 186.01 | 186.01 | 0 | 0 | 13822.78 | 13822.78 | 3136.02 | 10686.76 |
| 0+680.000 | 19.67 | 166.47 | 166.47 | 0 | 0 | 13989.25 | 13989.25 | 3136.02 | 10853.24 |
| 0+690.000 | 25.18 | 197.82 | 197.82 | 0 | 0 | 14187.07 | 14187.07 | 3136.02 | 11051.06 |
| 0+700.000 | 22.93 | 215.43 | 215.43 | 0 | 0 | 14402.5 | 14402.5 | 3136.02 | 11266.49 |
| 0+710.000 | 18.38 | 198.08 | 198.08 | 0 | 0 | 14600.59 | 14600.59 | 3136.02 | 11464.57 |
| 0+720.000 | 11.62 | 149.98 | 149.98 | 0 | 0 | 14750.57 | 14750.57 | 3136.02 | 11614.55 |
| 0+730.000 | 4.19 | 79.01 | 79.01 | 0.02 | 0.09 | 14829.58 | 14829.58 | 3136.11 | 11693.47 |
| 0+740.000 | 0.41 | 22.97 | 22.97 | 2.29 | 11.54 | 14852.55 | 14852.55 | 3147.65 | 11704.9 |
| 0+750.000 | 0 | 2.04 | 2.04 | 6.92 | 46.05 | 14854.59 | 14854.59 | 3193.7 | 11660.89 |
| 0+760.000 | 0 | 0 | 0 | 11.43 | 91.55 | 14854.59 | 14854.59 | 3285.25 | 11569.34 |
| 0+770.000 | 0 | 0 | 0 | 17.04 | 141.89 | 14854.59 | 14854.59 | 3427.13 | 11427.46 |
| 0+780.000 | 0 | 0 | 0 | 18.01 | 174.3 | 14854.59 | 14854.59 | 3601.43 | 11253.16 |
| 0+790.000 | 0 | 0 | 0 | 14.63 | 162 | 14854.59 | 14854.59 | 3763.43 | 11091.16 |
| 0+800.000 | 0.02 | 0.12 | 0.12 | 13.18 | 138.05 | 14854.71 | 14854.71 | 3901.47 | 10953.24 |
| 0+810.000 | 0 | 0.12 | 0.12 | 14.29 | 136.62 | 14854.83 | 14854.83 | 4038.09 | 10816.74 |
| 0+820.000 | 0 | 0 | 0 | 10.57 | 123.83 | 14854.83 | 14854.83 | 4161.92 | 10692.91 |

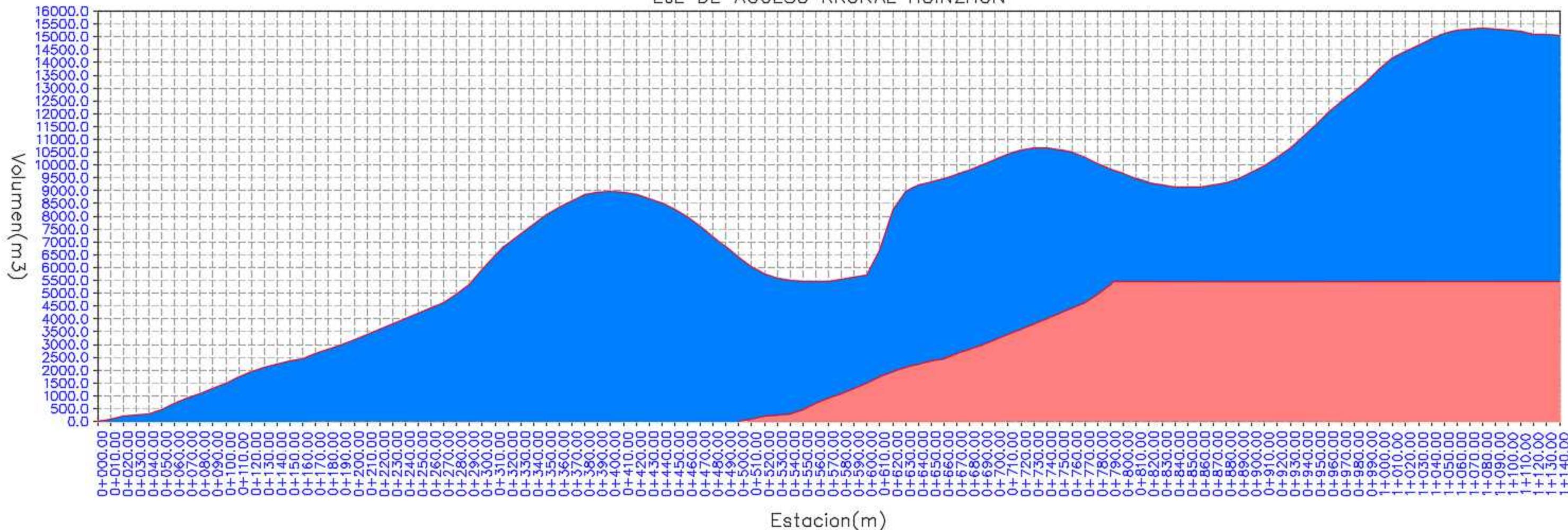
| | | | | | | | | | |
|-----------|-------|--------|--------|------|-------|----------|----------|---------|----------|
| 0+830.000 | 0.71 | 3.62 | 3.62 | 6.72 | 86.17 | 14858.45 | 14858.45 | 4248.09 | 10610.36 |
| 0+840.000 | 1.15 | 9.31 | 9.31 | 3.93 | 53.27 | 14867.76 | 14867.76 | 4301.35 | 10566.41 |
| 0+850.000 | 0.96 | 10.56 | 10.56 | 1.69 | 28.14 | 14878.32 | 14878.32 | 4329.49 | 10548.83 |
| 0+860.000 | 4.76 | 28.63 | 28.63 | 0.04 | 8.67 | 14906.95 | 14906.95 | 4338.16 | 10568.78 |
| 0+870.000 | 9.17 | 69.65 | 69.65 | 0 | 0.2 | 14976.59 | 14976.59 | 4338.37 | 10638.23 |
| 0+880.000 | 10.64 | 99.04 | 99.04 | 0 | 0 | 15075.63 | 15075.63 | 4338.37 | 10737.27 |
| 0+890.000 | 21.6 | 161.56 | 161.56 | 0 | 0 | 15237.19 | 15237.19 | 4338.37 | 10898.83 |
| 0+900.000 | 26.49 | 243.51 | 243.51 | 0 | 0 | 15480.7 | 15480.7 | 4338.37 | 11142.33 |
| 0+910.000 | 25.85 | 265.67 | 265.67 | 0 | 0 | 15746.37 | 15746.37 | 4338.37 | 11408 |
| 0+920.000 | 34.02 | 304.81 | 304.81 | 0 | 0 | 16051.18 | 16051.18 | 4338.37 | 11712.82 |
| 0+930.000 | 43.75 | 398.41 | 398.41 | 0 | 0 | 16449.59 | 16449.59 | 4338.37 | 12111.23 |
| 0+940.000 | 43.87 | 452.81 | 452.81 | 0 | 0 | 16902.4 | 16902.4 | 4338.37 | 12564.03 |
| 0+950.000 | 45.22 | 464.81 | 464.81 | 0 | 0 | 17367.21 | 17367.21 | 4338.37 | 13028.85 |
| 0+960.000 | 45.52 | 466.49 | 466.49 | 0 | 0 | 17833.7 | 17833.7 | 4338.37 | 13495.33 |
| 0+970.000 | 40.17 | 428.42 | 428.42 | 0 | 0 | 18262.12 | 18262.12 | 4338.37 | 13923.76 |
| 0+980.000 | 36.16 | 381.66 | 381.66 | 0 | 0 | 18643.79 | 18643.79 | 4338.37 | 14305.42 |
| 0+990.000 | 41.03 | 385.95 | 385.95 | 0 | 0 | 19029.74 | 19029.74 | 4338.37 | 14691.37 |
| 1+000.000 | 58 | 495.14 | 495.14 | 0 | 0 | 19524.88 | 19524.88 | 4338.37 | 15186.51 |
| 1+010.000 | 24.93 | 414.65 | 414.65 | 0 | 0 | 19939.53 | 19939.53 | 4338.37 | 15601.16 |
| 1+020.000 | 24.77 | 251.17 | 251.17 | 0 | 0 | 20190.7 | 20190.7 | 4338.37 | 15852.33 |
| 1+030.000 | 27.93 | 268.87 | 268.87 | 0 | 0 | 20459.57 | 20459.57 | 4338.37 | 16121.21 |
| 1+040.000 | 22.28 | 255.19 | 255.19 | 0 | 0 | 20714.76 | 20714.76 | 4338.37 | 16376.39 |
| 1+050.000 | 15.39 | 188.58 | 188.58 | 0 | 0 | 20903.33 | 20903.33 | 4338.37 | 16564.97 |
| 1+060.000 | 9.53 | 123.06 | 123.06 | 0 | 0 | 21026.39 | 21026.39 | 4338.37 | 16688.03 |
| 1+070.000 | 2.75 | 60.35 | 60.35 | 0 | 0 | 21086.74 | 21086.74 | 4338.37 | 16748.38 |
| 1+080.000 | 1.3 | 20.27 | 20.27 | 0.89 | 4.46 | 21107.01 | 21107.01 | 4342.82 | 16764.18 |
| 1+090.000 | 1.63 | 14.69 | 14.69 | 3.44 | 21.65 | 21121.7 | 21121.7 | 4364.48 | 16757.22 |
| 1+100.000 | 1.26 | 14.45 | 14.45 | 4.51 | 39.75 | 21136.15 | 21136.15 | 4404.23 | 16731.92 |
| 1+110.000 | 0 | 6.28 | 6.28 | 7.82 | 61.65 | 21142.43 | 21142.43 | 4465.87 | 16676.56 |
| 1+120.000 | 0.02 | 0.11 | 0.11 | 5.69 | 67.54 | 21142.54 | 21142.54 | 4533.41 | 16609.13 |
| 1+130.000 | 1.68 | 8.52 | 8.52 | 1.43 | 35.58 | 21151.06 | 21151.06 | 4568.99 | 16582.07 |
| 1+140.000 | 2.14 | 19.12 | 19.12 | 4.14 | 27.85 | 21170.18 | 21170.18 | 4596.84 | 16573.34 |

| VIA HUINZHUN ALTO 2 | | | | | | | | | |
|---------------------|--------------------|-----------------------|-----------------------|----------------------|-------------------------|----------------------------|-------------------------------------|------------------------------|-----------------------|
| ESTACION | AREA DE CORTE (m2) | VOLUMEN DE CORTE (m3) | V.CORTE REUSABLE (m3) | AREA DE RELLENO (m3) | VOLUMEN DE RELLENO (m3) | V.ACUMULAD O DE CORTE (m3) | V.ACUMULAD O DE CORTE REUSABLE (m3) | V.ACUMULAD O DE RELLENO (m3) | V.NETO ACUMULADO (m3) |
| 0+000.000 | 0.5 | 0 | 0 | 16.57 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 |
| 0+010.000 | 1.02 | 7.58 | 7.58 | 1.35 | 89.61 | 7.58 | 7.58 | 89.61 | -82.04 |
| 0+020.000 | 4.02 | 25.19 | 25.19 | 0 | 6.74 | 32.77 | 32.77 | 96.35 | -63.59 |
| 0+030.000 | 4.35 | 41.82 | 41.82 | 0 | 0 | 74.58 | 74.58 | 96.36 | -21.78 |
| 0+040.000 | 4.12 | 42.32 | 42.32 | 0 | 0.04 | 116.9 | 116.9 | 96.4 | 20.5 |
| 0+050.000 | 4.19 | 41.76 | 41.76 | 0 | 0.03 | 158.66 | 158.66 | 96.44 | 62.23 |
| 0+060.000 | 4.99 | 46.34 | 46.34 | 0 | 0 | 205.01 | 205.01 | 96.44 | 108.57 |
| 0+070.000 | 3.43 | 42.38 | 42.38 | 0.01 | 0.05 | 247.38 | 247.38 | 96.49 | 150.89 |
| 0+080.000 | 1.58 | 25.02 | 25.02 | 0.55 | 2.79 | 272.4 | 272.4 | 99.28 | 173.13 |
| 0+090.000 | 1.34 | 14.6 | 14.6 | 0.64 | 5.93 | 287 | 287 | 105.21 | 181.79 |
| 0+100.000 | 3.16 | 22.49 | 22.49 | 0.25 | 4.43 | 309.48 | 309.48 | 109.64 | 199.85 |
| 0+110.000 | 7.23 | 51.94 | 51.94 | 0.32 | 2.81 | 361.43 | 361.43 | 112.45 | 248.98 |
| 0+120.000 | 6.52 | 68.74 | 68.74 | 0 | 1.62 | 430.17 | 430.17 | 114.07 | 316.1 |
| 0+130.000 | 9.78 | 77.97 | 77.97 | 0.01 | 0.12 | 508.14 | 508.14 | 114.18 | 393.96 |
| 0+140.000 | 14.64 | 116.78 | 116.78 | 0.97 | 5.15 | 624.92 | 624.92 | 119.33 | 505.59 |
| 0+150.000 | 16.59 | 148.43 | 148.43 | 1.61 | 13.52 | 773.35 | 773.35 | 132.85 | 640.5 |
| 0+160.000 | 11.64 | 133.77 | 133.77 | 1.12 | 14.33 | 907.13 | 907.13 | 147.18 | 759.94 |
| 0+170.000 | 10.14 | 103.14 | 103.14 | 1.58 | 14.15 | 1010.27 | 1010.27 | 161.33 | 848.94 |
| 0+180.000 | 11.78 | 106.28 | 106.28 | 1.1 | 13.73 | 1116.55 | 1116.55 | 175.06 | 941.49 |
| 0+190.000 | 8.86 | 103.19 | 103.19 | 0.45 | 7.72 | 1219.74 | 1219.74 | 182.78 | 1036.95 |
| 0+200.000 | 10.59 | 97.23 | 97.23 | 0 | 2.23 | 1316.96 | 1316.96 | 185.01 | 1131.96 |
| 0+210.000 | 13.49 | 120.38 | 120.38 | 0 | 0 | 1437.35 | 1437.35 | 185.01 | 1252.34 |
| 0+220.000 | 12.36 | 130.81 | 130.81 | 0 | 0 | 1568.16 | 1568.16 | 185.01 | 1383.15 |
| 0+230.000 | 7.15 | 99.88 | 99.88 | 0 | 0 | 1668.04 | 1668.04 | 185.01 | 1483.03 |
| 0+240.000 | 5.31 | 62.41 | 62.41 | 0 | 0 | 1730.45 | 1730.45 | 185.01 | 1545.44 |
| 0+250.000 | 6.92 | 61.73 | 61.73 | 0 | 0 | 1792.18 | 1792.18 | 185.01 | 1607.17 |
| 0+260.000 | 6.86 | 70.47 | 70.47 | 0 | 0 | 1862.65 | 1862.65 | 185.01 | 1677.64 |
| 0+270.000 | 7.08 | 71.26 | 71.26 | 0 | 0 | 1933.91 | 1933.91 | 185.01 | 1748.9 |
| 0+280.000 | 8.54 | 78.84 | 78.84 | 0 | 0 | 2012.75 | 2012.75 | 185.01 | 1827.74 |
| 0+290.000 | 13.15 | 107.71 | 107.71 | 0 | 0 | 2120.46 | 2120.46 | 185.01 | 1935.45 |
| 0+300.000 | 17.24 | 151.18 | 151.18 | 0 | 0 | 2271.64 | 2271.64 | 185.01 | 2086.63 |
| 0+310.000 | 17.32 | 173.73 | 173.73 | 0 | 0 | 2445.36 | 2445.36 | 185.01 | 2260.36 |
| 0+320.000 | 13.86 | 159.09 | 159.09 | 0 | 0 | 2604.45 | 2604.45 | 185.01 | 2419.45 |
| 0+330.000 | 6.9 | 105.52 | 105.52 | 0 | 0 | 2709.97 | 2709.97 | 185.01 | 2524.97 |
| 0+340.000 | 1.25 | 40.76 | 40.76 | 1.6 | 7.98 | 2750.74 | 2750.74 | 192.99 | 2557.75 |
| 0+350.000 | 0.81 | 10.33 | 10.33 | 2.09 | 18.42 | 2761.07 | 2761.07 | 211.41 | 2549.66 |
| 0+360.000 | 1.41 | 11.13 | 11.13 | 1.81 | 19.48 | 2772.2 | 2772.2 | 230.89 | 2541.3 |
| 0+370.000 | 2.88 | 21.47 | 21.47 | 1.52 | 16.66 | 2793.66 | 2793.66 | 247.56 | 2546.1 |
| 0+380.000 | 7.19 | 50.36 | 50.36 | 1.4 | 14.62 | 2844.02 | 2844.02 | 262.18 | 2581.84 |
| 0+390.000 | 12.99 | 100.9 | 100.9 | 1.08 | 12.4 | 2944.92 | 2944.92 | 274.58 | 2670.33 |
| 0+400.000 | 18.3 | 156.45 | 156.45 | 0.51 | 7.96 | 3101.37 | 3101.37 | 282.55 | 2818.83 |
| 0+410.000 | 22.88 | 198.61 | 198.61 | 0 | 2.62 | 3299.98 | 3299.98 | 285.17 | 3014.81 |
| 0+420.000 | 23.98 | 221.33 | 221.33 | 0 | 0 | 3521.31 | 3521.31 | 285.17 | 3236.14 |
| 0+430.000 | 25.81 | 237.23 | 237.23 | 0 | 0 | 3758.54 | 3758.54 | 285.17 | 3473.37 |
| 0+440.000 | 28.05 | 258.71 | 258.71 | 0 | 0 | 4017.25 | 4017.25 | 285.17 | 3732.08 |
| 0+450.000 | 22.8 | 244.93 | 244.93 | 0 | 0 | 4262.18 | 4262.18 | 285.17 | 3977.01 |
| 0+460.000 | 19.27 | 202.7 | 202.7 | 0 | 0 | 4464.87 | 4464.87 | 285.17 | 4179.7 |
| 0+470.000 | 17.01 | 174.31 | 174.31 | 0 | 0 | 4639.18 | 4639.18 | 285.17 | 4354.01 |
| 0+480.000 | 20.13 | 177.62 | 177.62 | 0 | 0 | 4816.8 | 4816.8 | 285.17 | 4531.63 |
| 0+490.000 | 21.01 | 196.61 | 196.61 | 0 | 0 | 5013.4 | 5013.4 | 285.17 | 4728.23 |
| 0+500.000 | 25.67 | 222.96 | 222.96 | 0 | 0 | 5236.37 | 5236.37 | 285.17 | 4951.2 |
| 0+510.000 | 30.62 | 272.26 | 272.26 | 0 | 0 | 5508.62 | 5508.62 | 285.17 | 5223.45 |
| 0+520.000 | 24.34 | 274.78 | 274.78 | 0 | 0 | 5783.4 | 5783.4 | 285.17 | 5498.23 |
| 0+530.000 | 17.1 | 207.18 | 207.18 | 0 | 0 | 5990.58 | 5990.58 | 285.17 | 5705.41 |
| 0+540.000 | 11.39 | 142.45 | 142.45 | 0 | 0 | 6133.03 | 6133.03 | 285.17 | 5847.86 |
| 0+550.000 | 10.37 | 108.79 | 108.79 | 0.01 | 0.07 | 6241.82 | 6241.82 | 285.24 | 5956.58 |
| 0+560.000 | 17.21 | 138.71 | 138.71 | 0 | 0.07 | 6380.54 | 6380.54 | 285.31 | 6095.23 |
| 0+570.000 | 26.13 | 221.85 | 221.85 | 0 | 0 | 6602.39 | 6602.39 | 285.31 | 6317.08 |
| 0+580.000 | 29.96 | 286.85 | 286.85 | 0 | 0 | 6889.25 | 6889.25 | 285.31 | 6603.94 |
| 0+590.000 | 30.53 | 308.86 | 308.86 | 0 | 0 | 7198.1 | 7198.1 | 285.31 | 6912.79 |
| 0+600.000 | 30.83 | 313.42 | 313.42 | 0 | 0 | 7511.52 | 7511.52 | 285.31 | 7226.22 |
| 0+610.000 | 24.59 | 282.95 | 282.95 | 0 | 0 | 7794.47 | 7794.47 | 285.31 | 7509.17 |
| 0+620.000 | 17.55 | 214.55 | 214.55 | 0 | 0 | 8009.03 | 8009.03 | 285.31 | 7723.72 |
| 0+630.000 | 10.57 | 143.65 | 143.65 | 0 | 0 | 8152.68 | 8152.68 | 285.31 | 7867.37 |
| 0+640.000 | 5.7 | 83.8 | 83.8 | 0.06 | 0.28 | 8236.48 | 8236.48 | 285.58 | 7950.9 |
| 0+650.000 | 4.57 | 53.04 | 53.04 | 0.29 | 1.67 | 8289.52 | 8289.52 | 287.25 | 8002.27 |
| 0+660.000 | 3.9 | 43.63 | 43.63 | 0.7 | 4.69 | 8333.14 | 8333.14 | 291.94 | 8041.2 |
| 0+670.000 | 4.44 | 42.76 | 42.76 | 0.54 | 5.91 | 8375.9 | 8375.9 | 297.85 | 8078.05 |
| 0+680.000 | 3.54 | 39.88 | 39.88 | 0.66 | 6.04 | 8415.78 | 8415.78 | 303.89 | 8111.89 |
| 0+690.000 | 3.8 | 36.67 | 36.67 | 0.39 | 5.28 | 8452.45 | 8452.45 | 309.16 | 8143.29 |
| 0+700.000 | 5.23 | 45.12 | 45.12 | 0.17 | 2.82 | 8497.57 | 8497.57 | 311.98 | 8185.59 |
| 0+710.000 | 5.72 | 54.74 | 54.74 | 0.01 | 0.91 | 8552.31 | 8552.31 | 312.89 | 8239.42 |
| 0+720.000 | 12.02 | 88.72 | 88.72 | 0 | 0.06 | 8641.03 | 8641.03 | 312.95 | 8328.07 |
| 0+730.000 | 13.12 | 125.73 | 125.73 | 0.09 | 0.44 | 8766.75 | 8766.75 | 313.39 | 8453.36 |
| 0+740.000 | 16.08 | 146.03 | 146.03 | 0.04 | 0.62 | 8912.79 | 8912.79 | 314.01 | 8598.78 |
| 0+750.000 | 12.1 | 143.29 | 143.29 | 0 | 0.22 | 9056.08 | 9056.08 | 314.23 | 8741.84 |
| 0+760.000 | 12.02 | 122.92 | 122.92 | 0.01 | 0.09 | 9178.99 | 9178.99 | 314.33 | 8864.67 |
| 0+770.000 | 11.58 | 120.71 | 120.71 | 0.23 | 1.15 | 9299.7 | 9299.7 | 315.47 | 8984.23 |
| 0+780.000 | 8.3 | 100.96 | 100.96 | 1.06 | 6.28 | 9400.66 | 9400.66 | 321.76 | 9078.91 |
| 0+790.000 | 5.78 | 70.41 | 70.41 | 0.39 | 7.24 | 9471.08 | 9471.08 | 329 | 9142.08 |
| 0+800.000 | 4.09 | 49.37 | 49.37 | 3.42 | 19.07 | 9520.45 | 9520.45 | 348.07 | 9172.38 |

CALLE D – VIA GULAG GRANDE

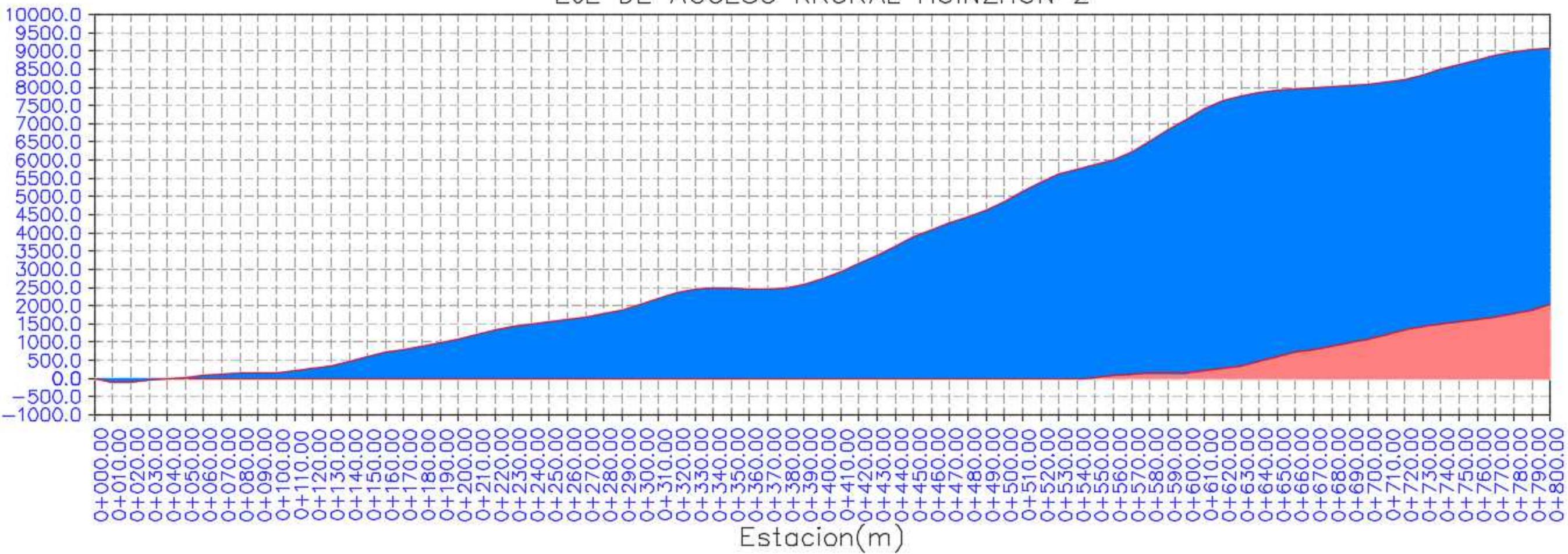


EJE DE ACCESO RRURAL HUINZHUN

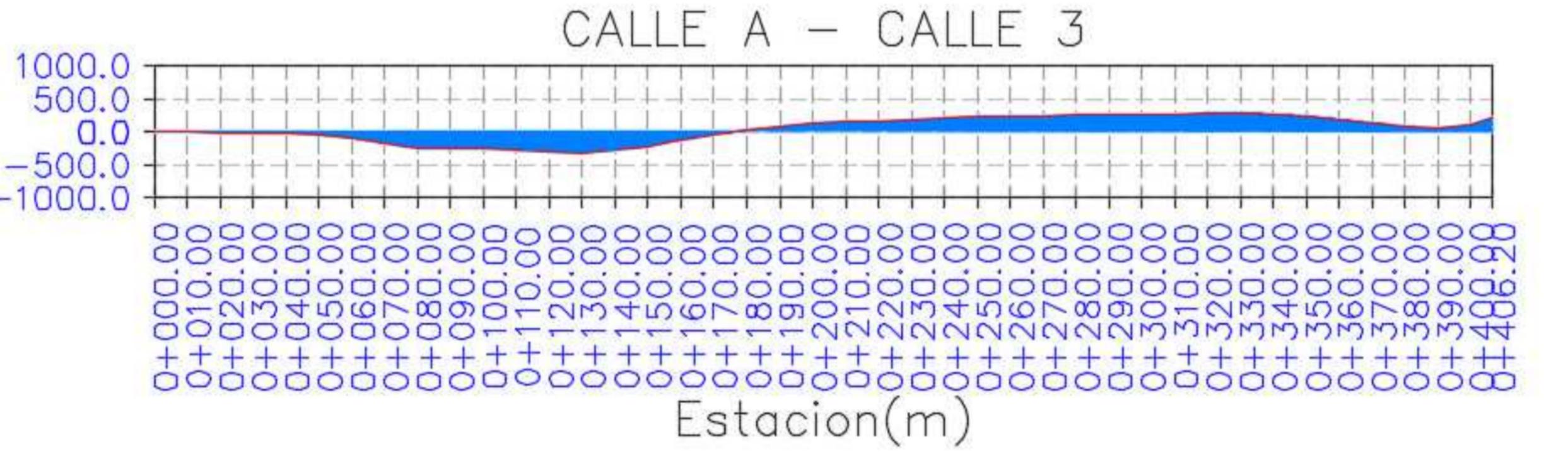


EJE DE ACCESO RRURAL HUINZHUN 2

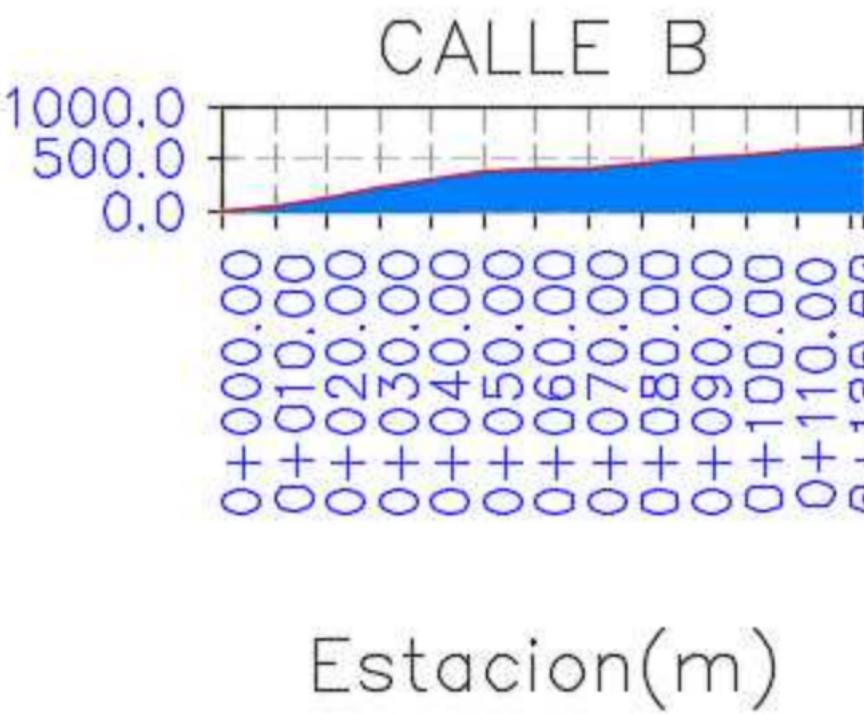
Volumen(m³)

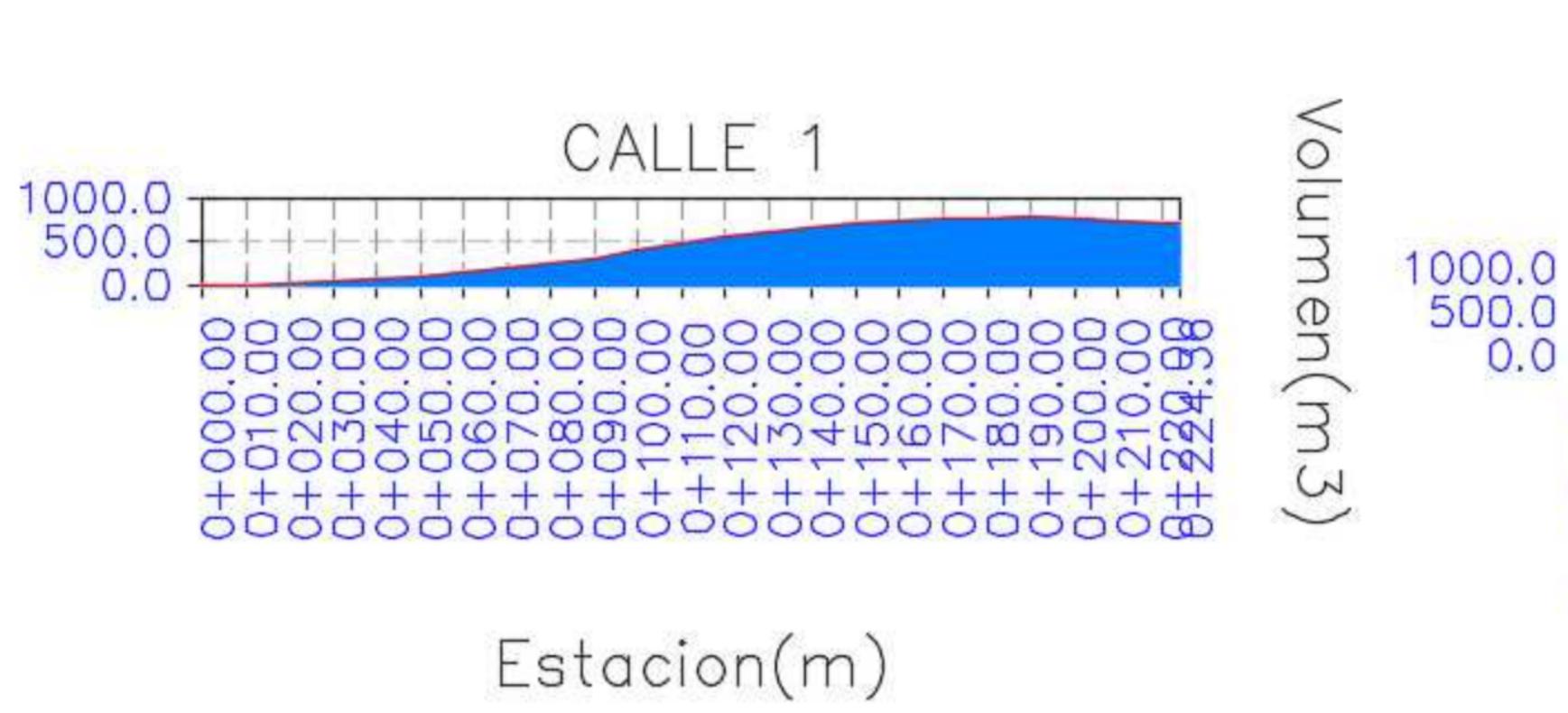
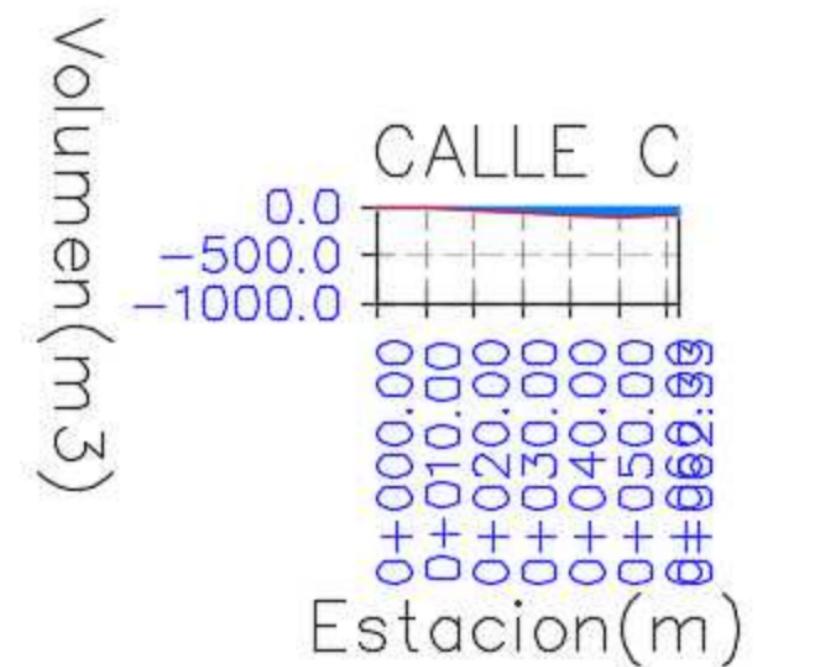


Volumen(m^3)

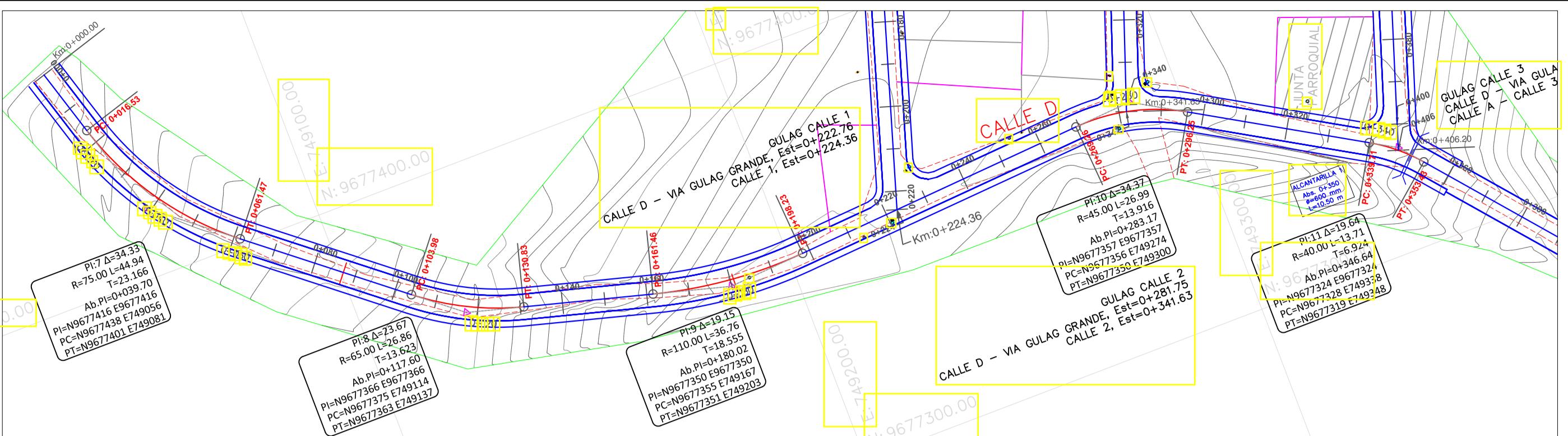


Volumen(m^3)



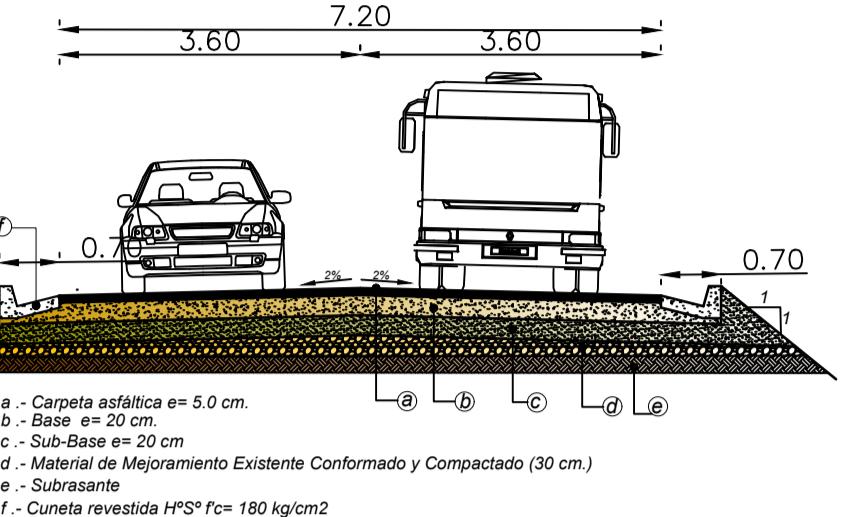


ANEXO C PLANOS

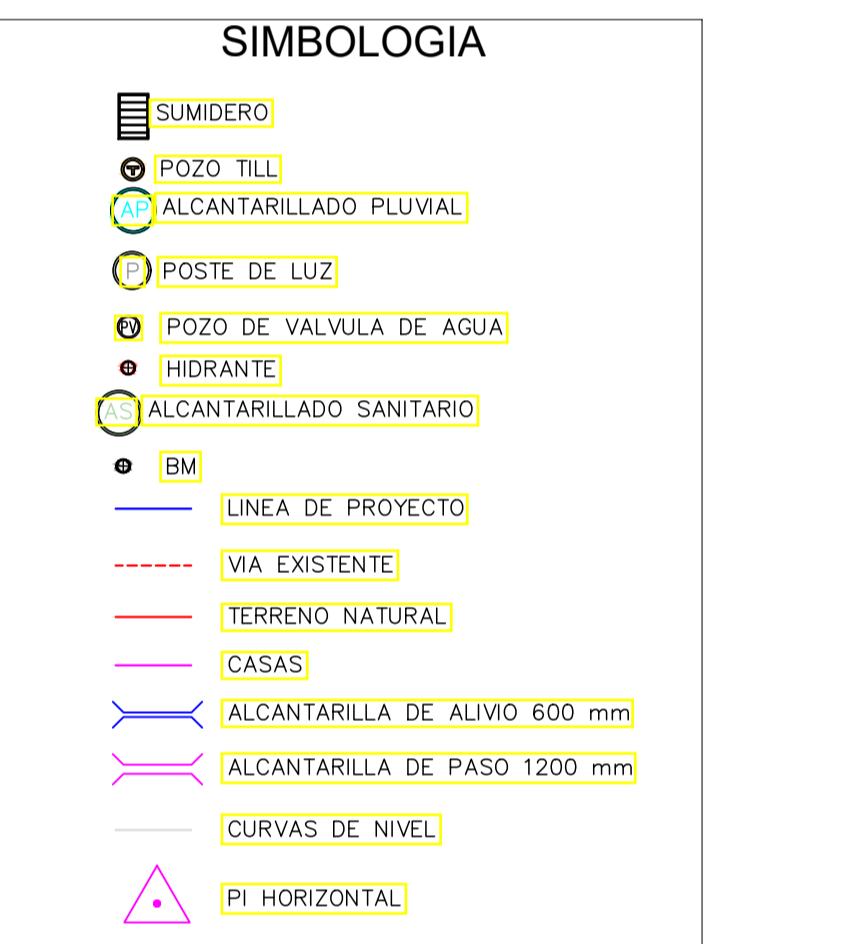
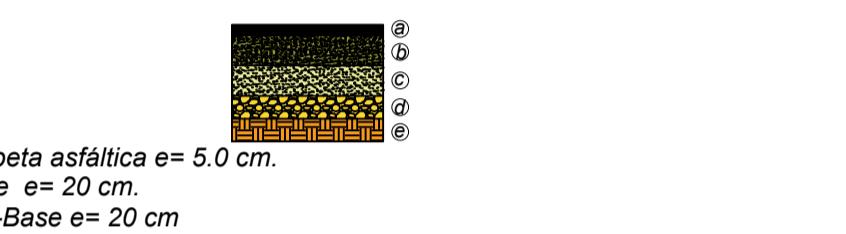


| CUADRO DE ELEMENTOS DE CURVA | | | | | | | |
|------------------------------|---------------|-------|------|------|----------|----------|----------|
| NÚMERO PI | DIRECCIÓN | LC | E | M | Pi | PC | PT |
| PI: 7 | S33° 55' 55"E | 44.27 | 3.50 | 3.34 | 0+039.70 | 0+016.53 | 0+061.47 |
| PI: 8 | S62° 56' 02"E | 26.67 | 1.41 | 1.38 | 0+117.60 | 0+103.98 | 0+130.83 |
| PI: 9 | S84° 20' 44"E | 36.59 | 1.55 | 1.53 | 0+180.02 | 0+161.46 | 0+198.23 |
| PI: 10 | S76° 44' 09"E | 26.59 | 2.10 | 2.01 | 0+283.17 | 0+269.26 | 0+296.25 |
| PI: 11 | S49° 43' 51"E | 13.64 | 0.59 | 0.59 | 0+346.64 | 0+339.71 | 0+353.43 |

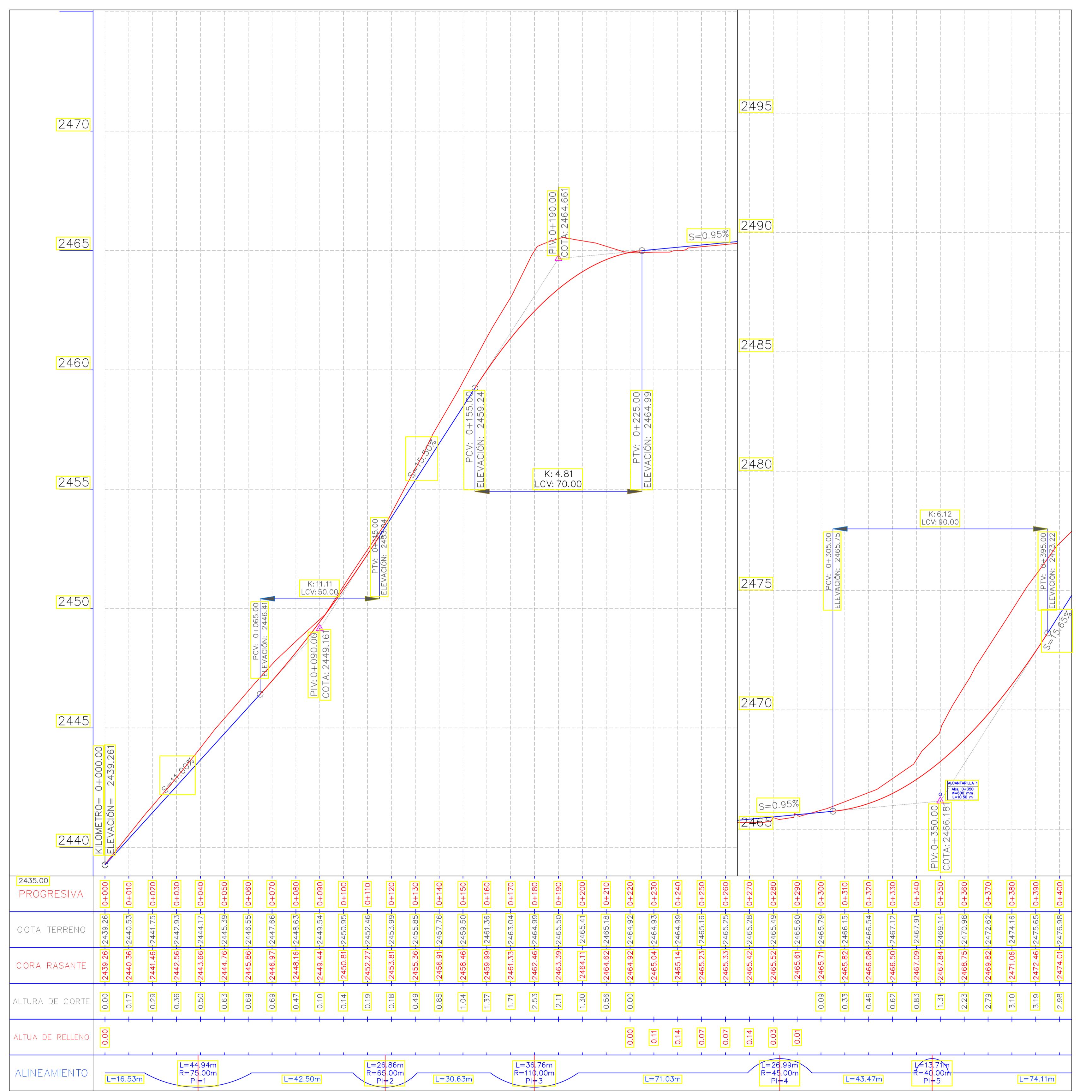
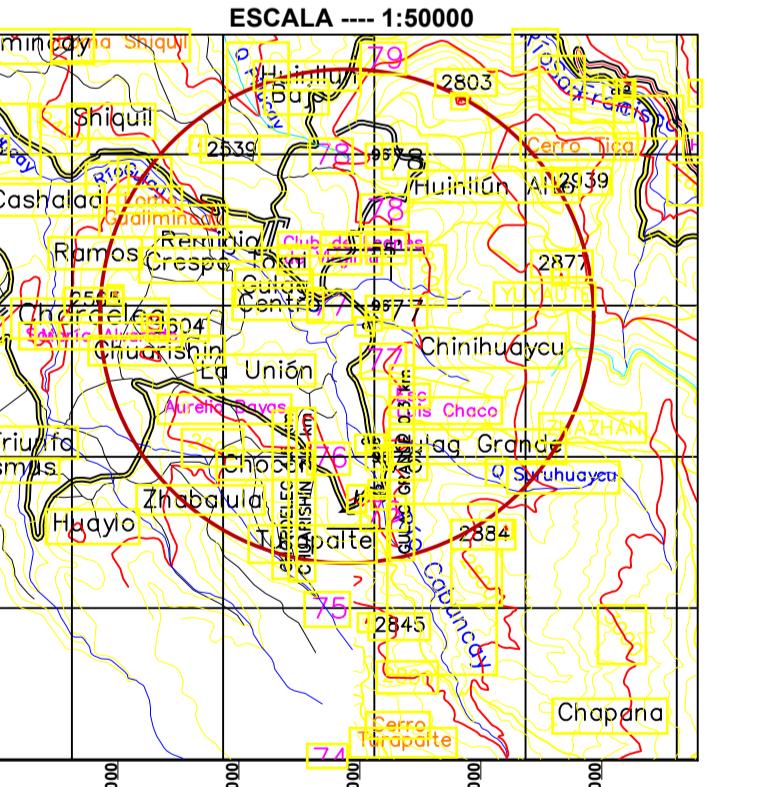
SECCION TRANSVERSAL VIA GULAG GRANDE



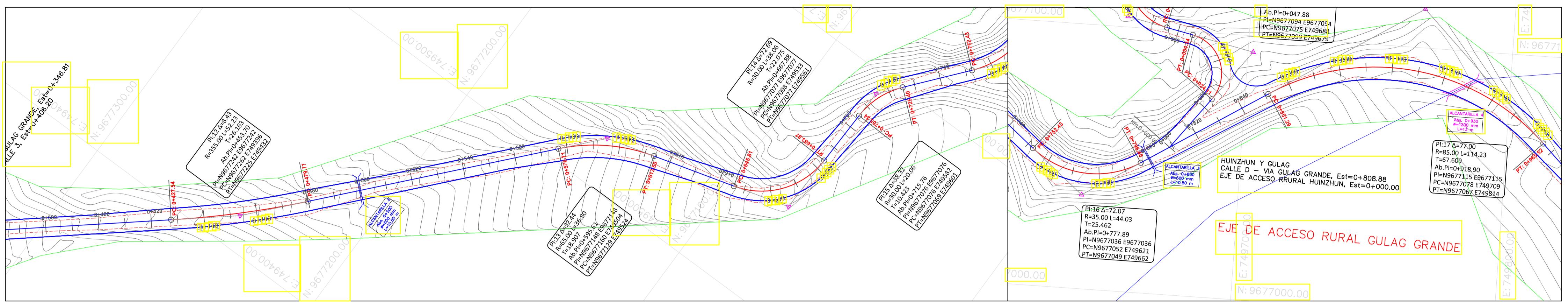
ESTRUCTURA DE PAVIMENTO
CABECERA PARROQUIAL Y VIA A GULAG GRANDE



UBICACION
CARTA GEOGRAFICA GUALACEO NV - E3
Y CARTA GEOGRAFICA MARIANO MORENO NV - E4
ESCALA 1:50000

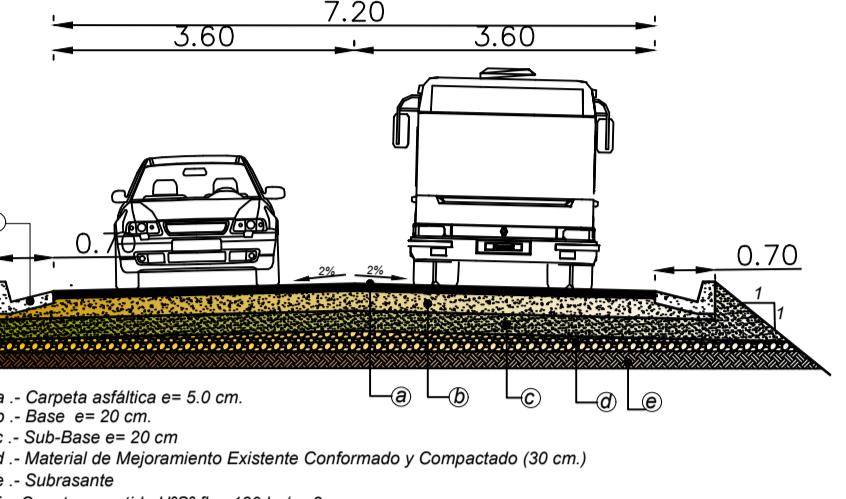


| | |
|--|--|
| UNIVERSIDAD CATÓLICA DE CUENCA COMUNIDAD EDUCATIVA AL SERVICIO DEL PUEBLO | ALCALDIA DE GUALACEO La hacemos todos! |
| ESCALA 1 = 1000 | |
| REVISION: | DISEÑO: PEDRO INIGUEZ SEBASTIAN CHAVEZ |
| | DIBUJO: PEDRO INIGUEZ SEBASTIAN CHAVEZ |
| | DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE VIA REMIGIO CRESPO - HUINZUN ALTO. |
| CALLE D - VIA GULAG GRANDE | FECHA: JUNIO 2017 |
| CONTIENE: TOPOGRAFIA PERFIL ABSCISA 0+000 A 0+400 | LAMINA: 1 / 14 |

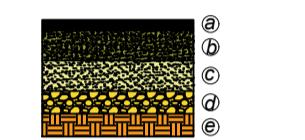


| CUADRO DE ELEMENTOS DE CURVA | | | | | | | | |
|------------------------------|---------------|--------|-------|-------|----------|----------|----------|--|
| NÚMERO PI | DIRECCIÓN | LC | E | M | PI | PC | PT | |
| PI:12 | S44° 07' 32"E | 52.18 | 0.96 | 0.96 | 0+453.70 | 0+427.54 | 0+479.77 | |
| PI:13 | S32° 07' 20"E | 36.31 | 2.69 | 2.59 | 0+595.61 | 0+576.71 | 0+613.50 | |
| PI:14 | S52° 15' 03"E | 35.56 | 7.25 | 5.84 | 0+667.88 | 0+645.81 | 0+683.87 | |
| PI:15 | S69° 26' 18"E | 19.69 | 1.76 | 1.66 | 0+715.76 | 0+705.34 | 0+725.40 | |
| PI:16 | S86° 18' 53"E | 41.18 | 8.28 | 6.70 | 0+777.89 | 0+752.43 | 0+796.45 | |
| PI:17 | S83° 51' 07"E | 105.82 | 23.61 | 18.48 | 0+918.90 | 0+851.29 | 0+965.52 | |

SECCION TRANSVERSAL VIA GULAG GRANDE



ESTRUCTURA DE PAVIMENTO
CABECERA PARROQUIAL Y VIA A GULAG GRANDE

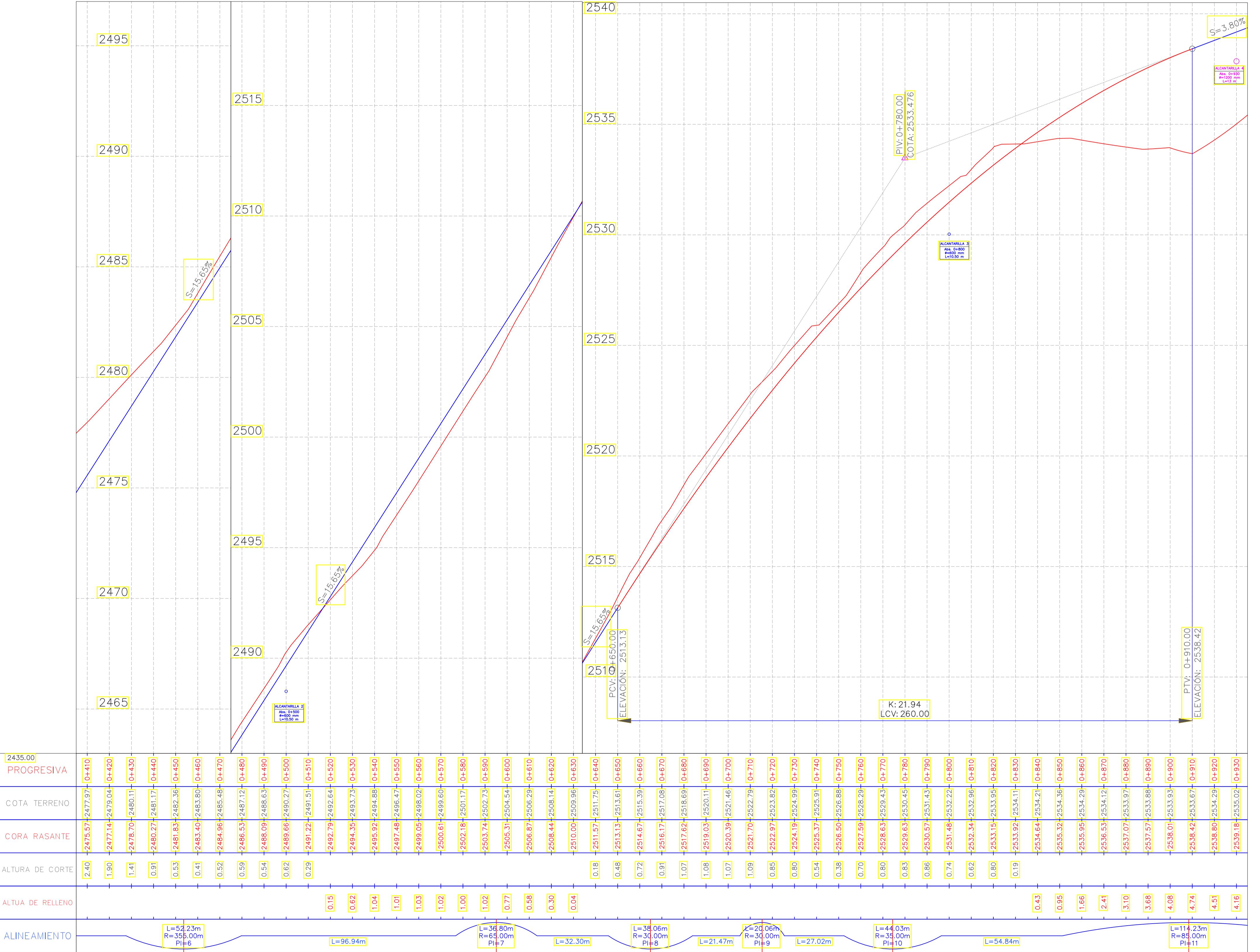


a - Carpeta asfáltica e= 5.0 cm.
b - Base e= 20 cm.
c - Sub-Base e= 20 cm
d - Material de Mejoramiento Existente Conformado y Compactado (30 cm).
e - Subrasante

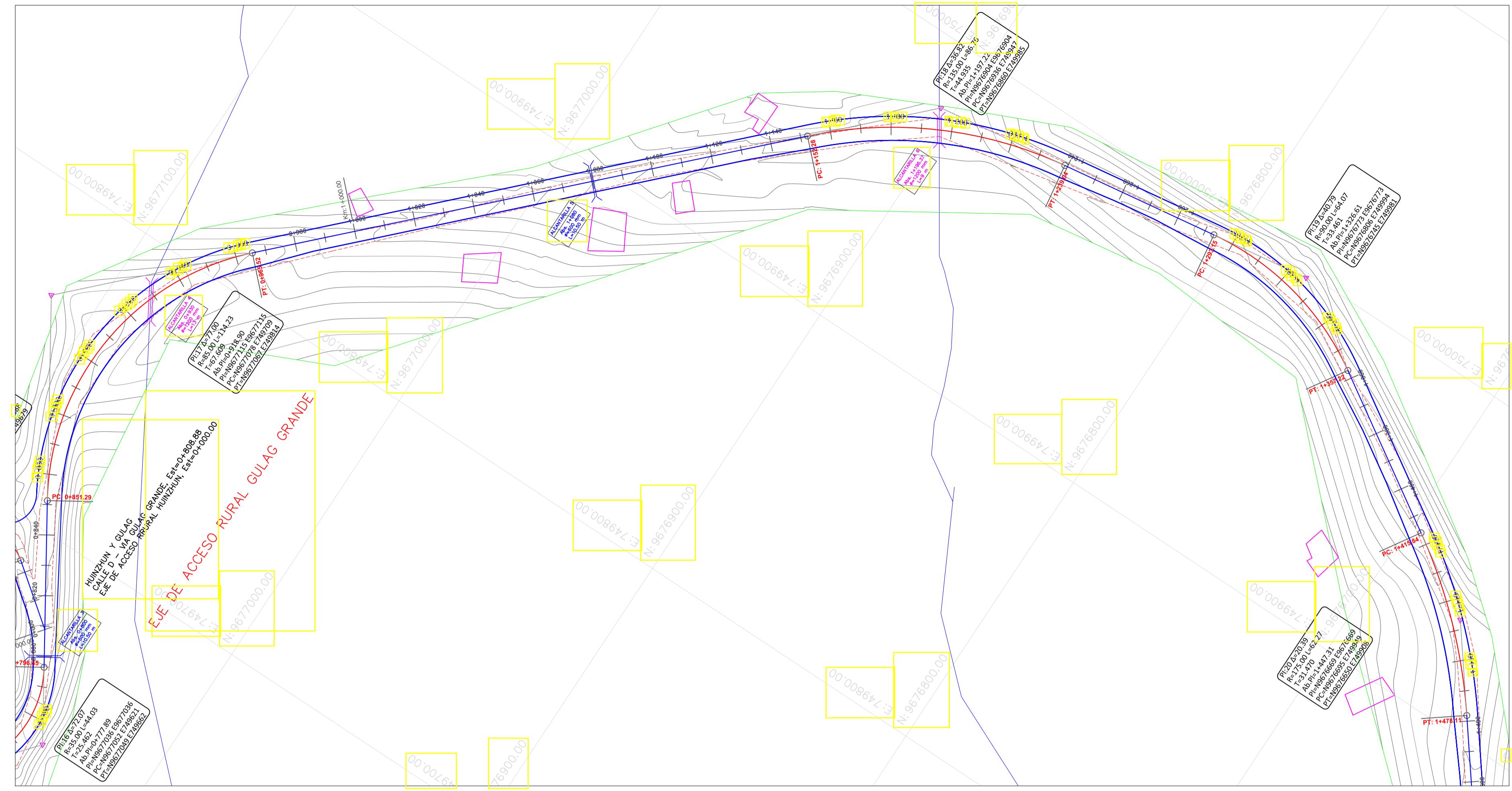
SIMBOLOGIA

| | | |
|--------------------------|-------------------------------|------------------------------|
| SUMIDEROS | POZO TILL | ALCANTARILLADO PLUVIAL |
| POSTE DE LUZ | POZO DE VALVULA DE AGUA | HIDRANTE |
| ALCANTARILLADO SANITARIO | ALCANTARILLADO SANITARIO | |
| BM | LNEA DE PROYECTO | VIA EXISTENTE |
| | TERRENO NATURAL | CASAS |
| | ALCANTARILLA DE ALIVIO 600 mm | ALCANTARILLA DE PASO 1200 mm |
| | CURVAS DE NIVEL | |
| | PI HORIZONTAL | |

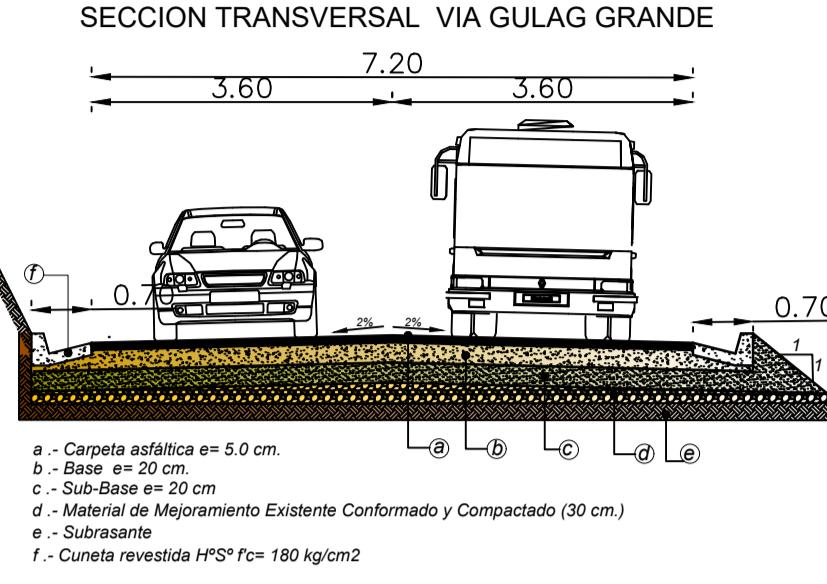
UBICACION



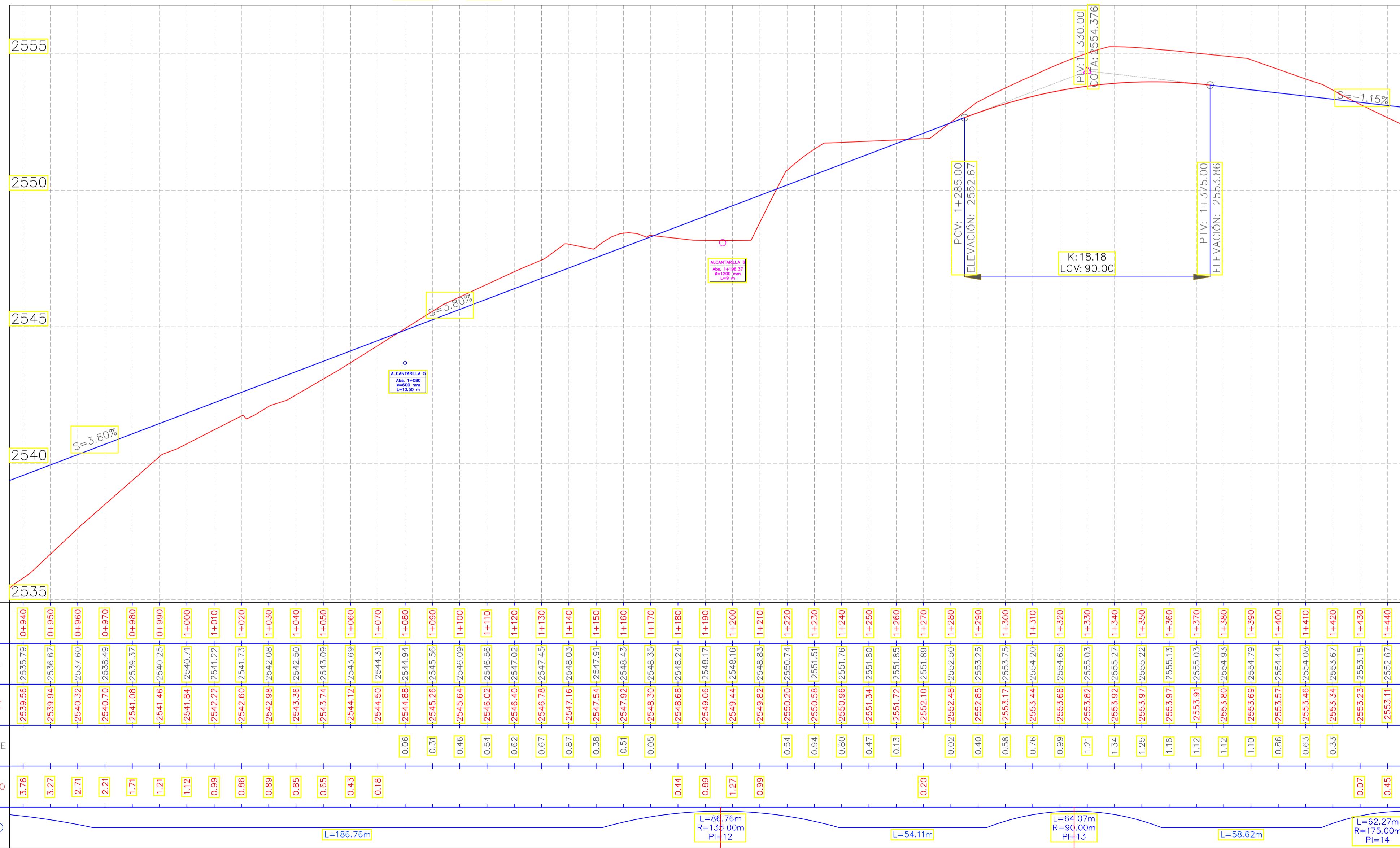
| | |
|---|---|
| UNIVERSIDAD CATÓLICA DE CUENCA | ALCALDIA DE GUALACEO |
| COMUNIDAD EDUCATIVA AL SERVICIO DEL PUEBLO | La hacemos todos! |
| ESCALA ----- 1 = 1000 | |
| REVISION: | DISEÑO: PEDRO INIGUEZ SEBASTIAN CHAVEZ |
| | DIBUJO: PEDRO INIGUEZ SEBASTIAN CHAVEZ |
| | DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO. |
| | ING.MSC.CESAR MALDONADO N. DIRECTOR DE TESIS |
| VIA GULAG GRANDE | FECHA: JUNIO 2017 |
| CONTIENE: TOPOGRAFIA PERFILE ABSCISA 0+400 A 0+930 | LAMINA: 2 / 14 |



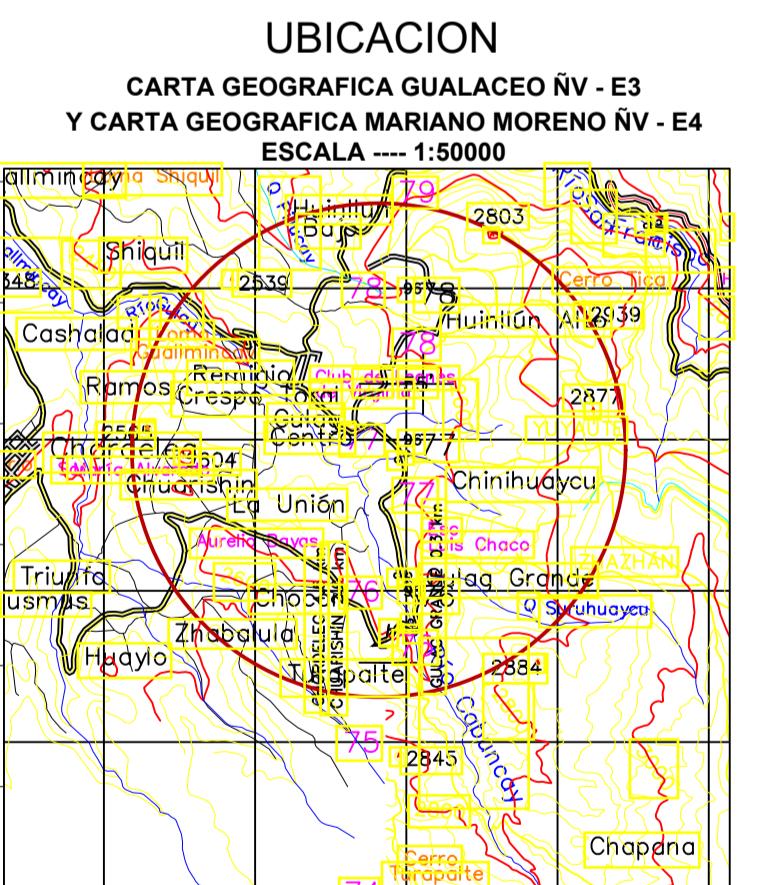
| CUADRO DE ELEMENTOS DE CURVA | | | | | | | | | |
|------------------------------|---------------|--------|-------|-------|----------|----------|----------|--|--|
| NÚMERO PI | DIRECCIÓN | LC | E | M | Pi | PC | PT | | |
| PI:17 | S83° 51' 07"E | 105.82 | 23.61 | 18.48 | 0+918.90 | 0+851.29 | 0+965.52 | | |
| PI:18 | S26° 56' 35"E | 85.27 | 7.28 | 6.91 | 1+197.22 | 1+152.28 | 1+239.04 | | |
| PI:19 | S11° 51' 42"W | 62.73 | 6.02 | 5.64 | 1+326.61 | 1+293.15 | 1+357.22 | | |
| PI:20 | S42° 27' 02"W | 61.95 | 2.81 | 2.76 | 1+447.31 | 1+415.84 | 1+478.11 | | |



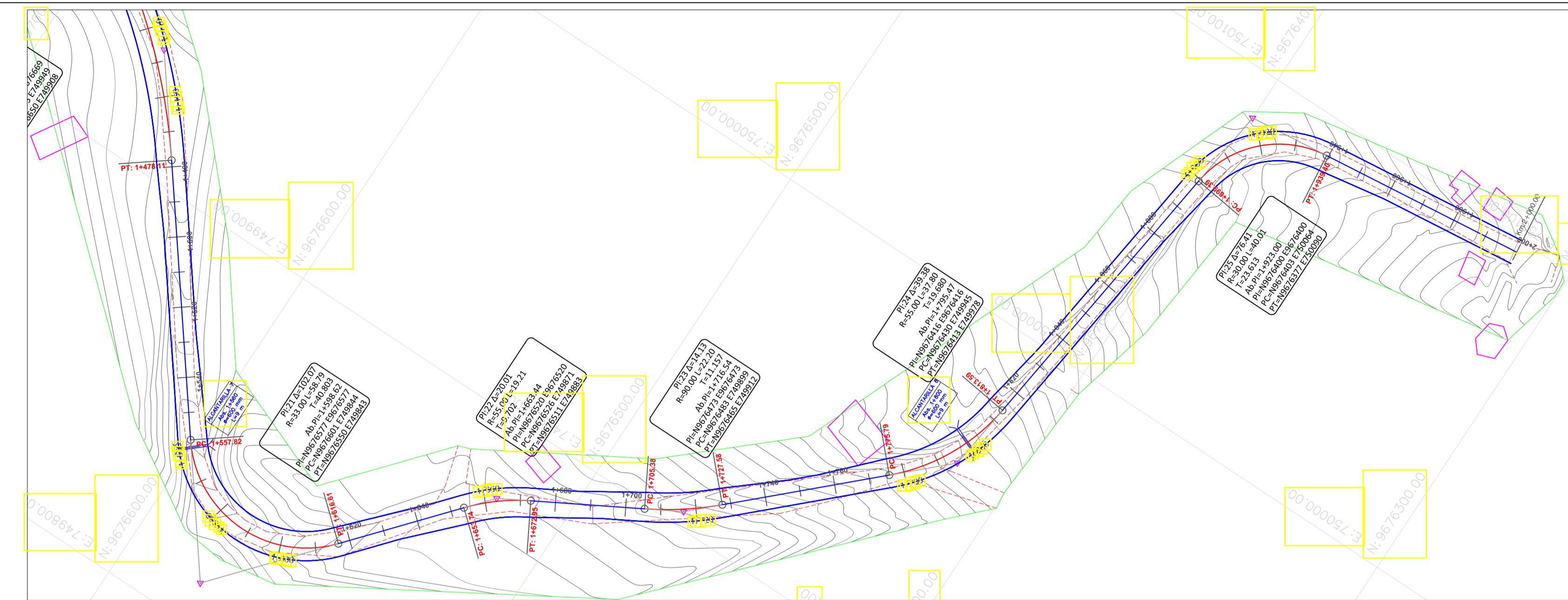
| ESTRUCTURA DE PAVIMENTO CABECERA PARROQUIAL Y VIA A GULAG GRANDE | | | | | | | | | |
|--|---|---|---|---|---|---|---|---|---|
| a | b | c | d | e | f | g | h | i | j |
| Carpetas asfálticas e = 5.0 cm. | | | | | | | | | |
| Base e = 20 cm. | | | | | | | | | |
| Sub-Base e = 20 cm | | | | | | | | | |
| Materiales Mejoramiento Existente Conformado y Compactado (30 cm.) | | | | | | | | | |
| Subrasante | | | | | | | | | |
| Cuneta revestida HSS fcc = 180 kg/cm2 | | | | | | | | | |



| SÍMBOLOGIA | | | | | | | | | |
|--------------------------|--------------------------|--------------------------|--------------------------|--------------------------|--------------------------|------------------------------|------------------------------|------------------------------|-------------------------------|
| SUMIDEROS | POZO TILL | ALCANTARILLADO PLUVIAL | POSTE DE LUZ | POZO DE VALVULA DE AGUA | HIDRANTE | ALCANTARILLADO SANITARIO | BM | LÍNEA DE PROYECTO | VIA EXISTENTE |
| POZO TILL | ALCANTARILLADO PLUVIAL | POSTE DE LUZ | POZO DE VALVULA DE AGUA | HIDRANTE | ALCANTARILLADO SANITARIO | BM | LÍNEA DE PROYECTO | VIA EXISTENTE | TERRENO NATURAL |
| ALCANTARILLADO PLUVIAL | POSTE DE LUZ | POZO DE VALVULA DE AGUA | HIDRANTE | ALCANTARILLADO SANITARIO | BM | LÍNEA DE PROYECTO | VIA EXISTENTE | TERRENO NATURAL | CASAS |
| POSTE DE LUZ | POZO DE VALVULA DE AGUA | HIDRANTE | ALCANTARILLADO SANITARIO | BM | LÍNEA DE PROYECTO | VIA EXISTENTE | TERRENO NATURAL | CASAS | ALCANTARILLA DE ALIVIO 600 mm |
| POZO DE VALVULA DE AGUA | HIDRANTE | ALCANTARILLADO SANITARIO | BM | LÍNEA DE PROYECTO | VIA EXISTENTE | TERRENO NATURAL | CASAS | ALCANTARILLA DE PASO 1200 mm | ALCANTARILLA DE PASO 1200 mm |
| HIDRANTE | ALCANTARILLADO SANITARIO | BM | LÍNEA DE PROYECTO | VIA EXISTENTE | TERRENO NATURAL | CASAS | ALCANTARILLA DE PASO 1200 mm | ALCANTARILLA DE PASO 1200 mm | CURVAS DE NIVEL |
| ALCANTARILLADO SANITARIO | BM | LÍNEA DE PROYECTO | VIA EXISTENTE | TERRENO NATURAL | CASAS | ALCANTARILLA DE PASO 1200 mm | ALCANTARILLA DE PASO 1200 mm | CURVAS DE NIVEL | PI HORIZONTAL |

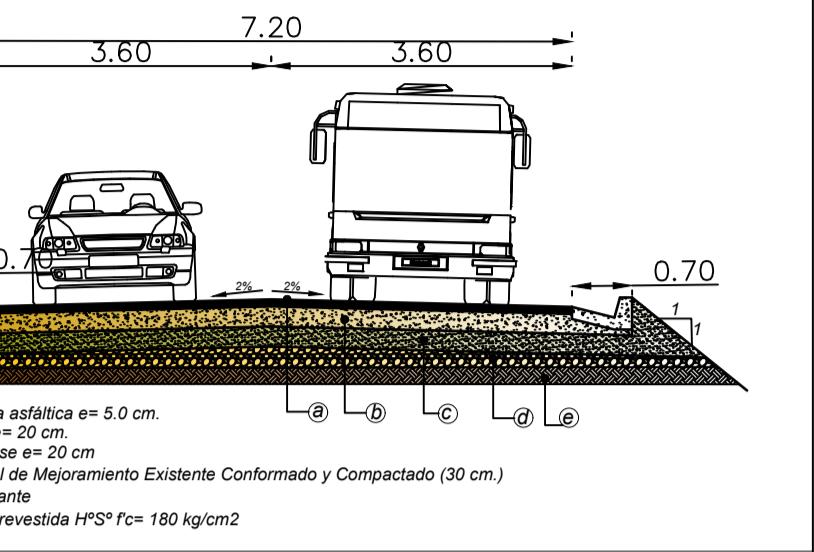


| | | |
|---|--|---|
| UNIVERSIDAD CATÓLICA DE CUENCA COMUNIDAD EDUCATIVA AL SERVICIO DEL PUEBLO | ESCALA 1 = 1000 | DISEÑO: PEDRO INIGUEZ SEBASTIAN CHAVEZ |
| | | |
| REVISIÓN: | DIBUJO: PEDRO INIGUEZ SEBASTIAN CHAVEZ | ING.MSC.CESAR MALDONADO N. DIRECTOR DE TESIS |
| | | |
| DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO. | VIA GULAG GRANDE | FECHA: JUNIO 2017 |
| | | |
| CONTIENE: TOPOGRAFIA PERFIL ABSCISA 0+930 A 1+440 | LAMINA: | 3 / 14 |
| | | |



| CUADRO DE ELEMENTOS DE CURVA | | | | | | | | | |
|------------------------------|---------------|-------|-------|-------|----------|----------|----------|--|--|
| NÚMERO PI | DIRECCIÓN | LC | E | M | Pi | PC | PT | | |
| PI: 21 | S1° 36' 34"W | 51.32 | 19.48 | 12.25 | 1+598.62 | 1+557.82 | 1+616.61 | | |
| PI: 22 | S39° 25' 18"E | 19.11 | 0.85 | 0.84 | 1+663.44 | 1+653.74 | 1+672.95 | | |
| PI: 23 | S36° 29' 03"E | 22.14 | 0.69 | 0.68 | 1+716.54 | 1+705.38 | 1+727.58 | | |
| PI: 24 | S63° 14' 21"E | 37.06 | 3.42 | 3.22 | 1+795.47 | 1+775.79 | 1+813.59 | | |
| PI: 25 | S44° 43' 19"E | 37.11 | 8.18 | 6.43 | 1+923.00 | 1+899.39 | 1+939.40 | | |

SECCION TRANSVERSAL VIA GULAG GRANDE



ESTRUCTURA DE PAVIMENTO
CABECERA PARROQUIAL Y VIA A GULAG GRANDE

a - Carpeta asfáltica e = 5.0 cm.
b - Base e= 20 cm.
c - Sub-Base e= 20 cm
d - Material de Mejoramiento Existente Conformado y Compactado (30 cm.)
e - Subrasante
f - Cuneta revestida HSS fC= 180 kg/cm2

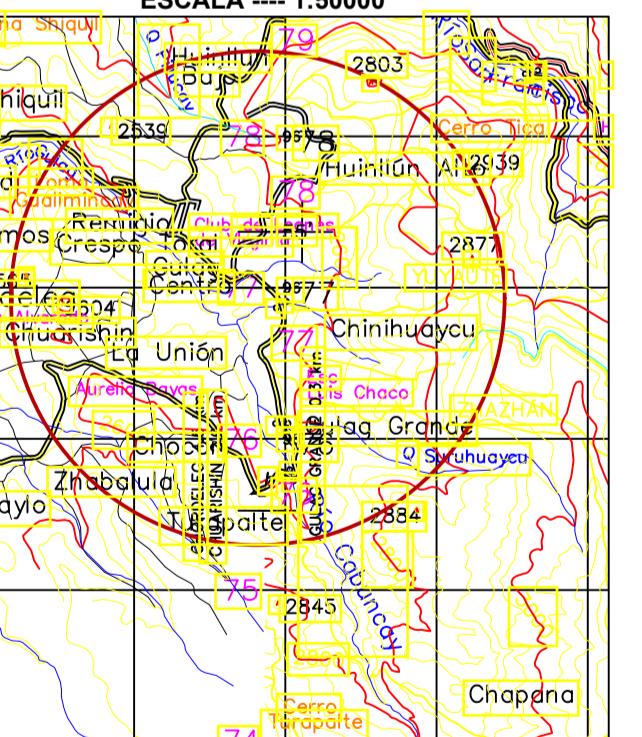
SIMBOLOGIA

| | | |
|--------------------------|-------------------------------|------------------------|
| SUMIDEROS | POZO TILL | ALCANTARILLADO PLUVIAL |
| POSTE DE LUZ | POZO DE VALVULA DE AGUA | HIDRANTE |
| ALCANTARILLADO SANITARIO | | |
| BM | LINEA DE PROYECTO | VIA EXISTENTE |
| | | TERRENO NATURAL |
| | CASAS | |
| | ALCANTARILLA DE ALIVIO 600 mm | |
| | ALCANTARILLA DE PASO 1200 mm | |
| | CURVAS DE NIVEL | |
| | PI HORIZONTAL | |

UBICACION

CARTA GEOGRAFICA GUALACEO NV - E3
Y CARTA GEOGRAFICA MARIANO MORENO NV - E4

ESCALA --- 1:50000



UNIVERSIDAD
CATÓLICA DE CUENCA
COMUNIDAD EDUCATIVA AL SERVICIO DEL PUEBLO

ESCALA ----- 1 = 1000

DISEÑO: PEDRO INIGUEZ
SEBASTIAN CHAVEZ

DIBUJO: PEDRO INIGUEZ
SEBASTIAN CHAVEZ

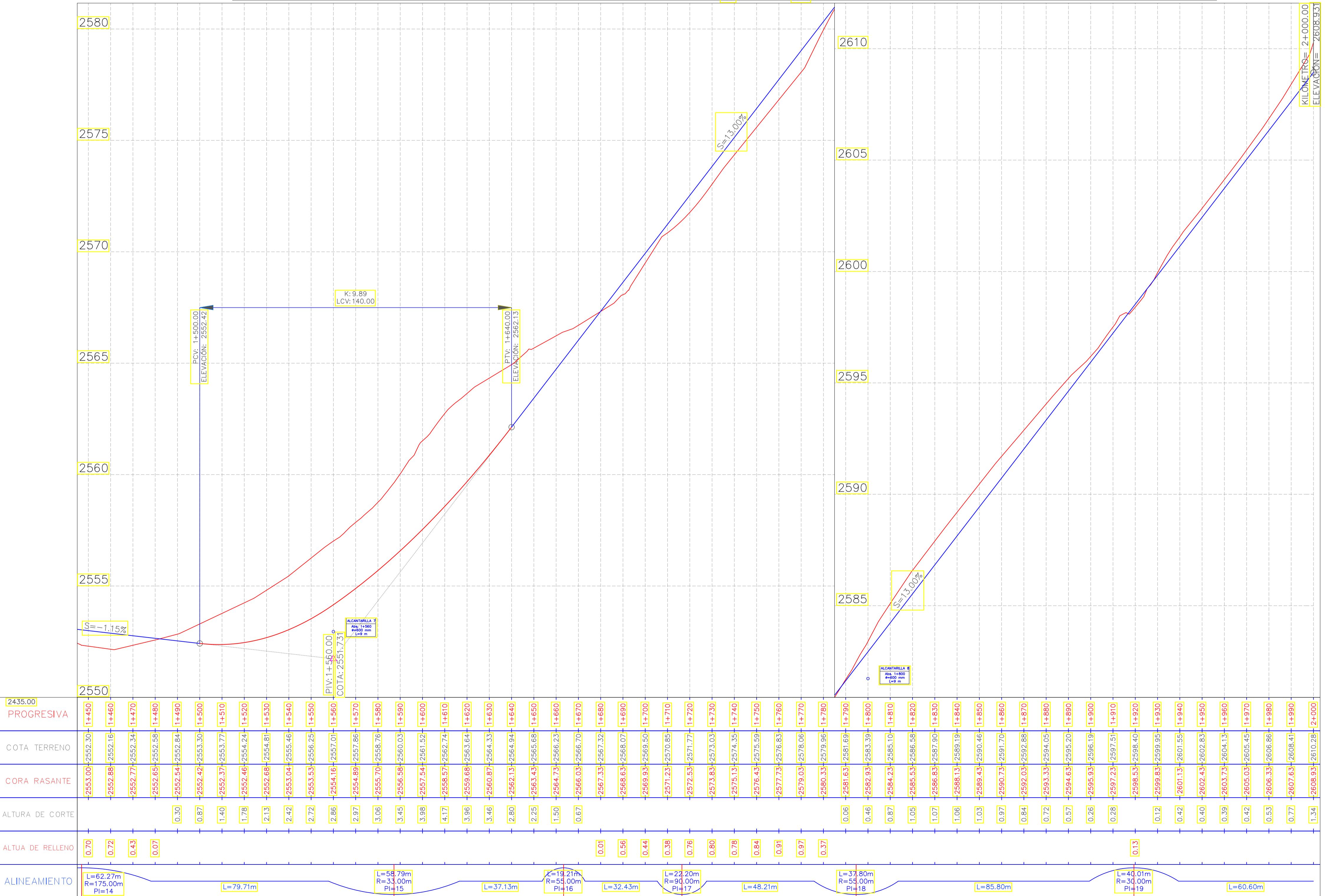
DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO:
CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO
VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE
VIA REMIGIO CRESPO - HUINCHUN ALTO.

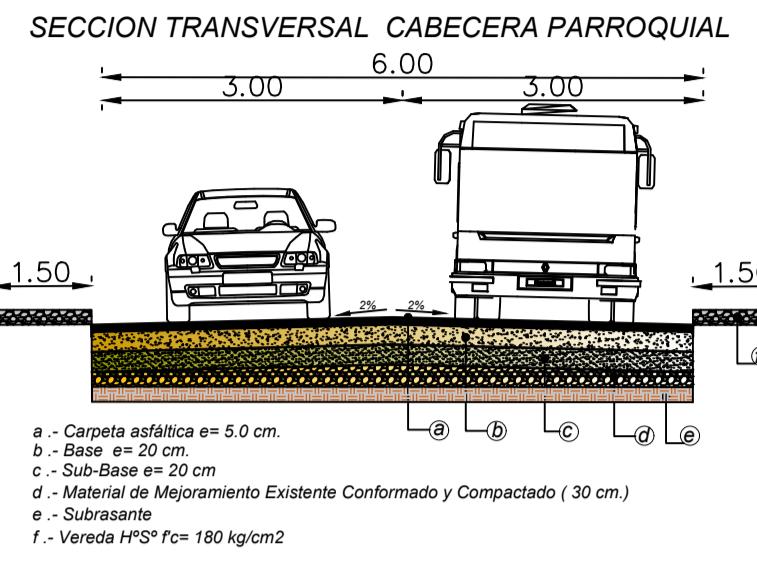
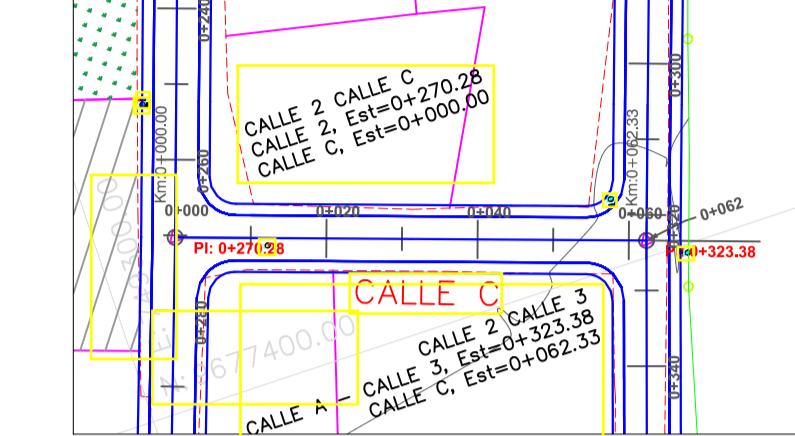
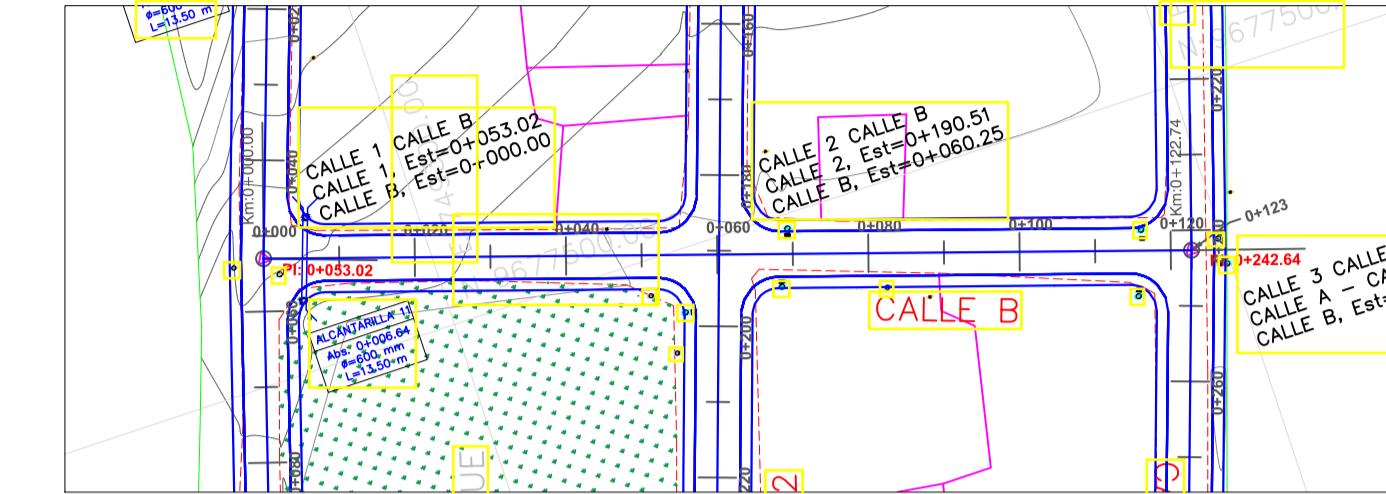
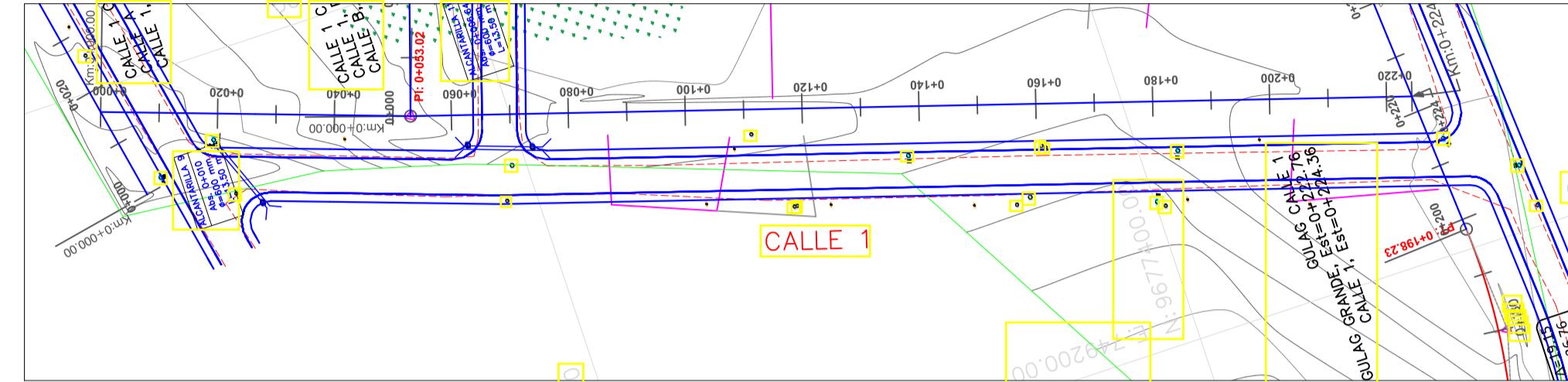
VIA GULAG GRANDE

FECHA: JUNIO 2017

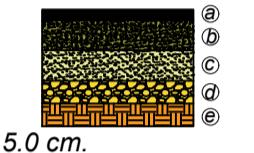
CONTIENE: TOPOGRAFIA
PERFIL
ABSCISA 1+440 A 2+000

LAMINA: 4 / 14

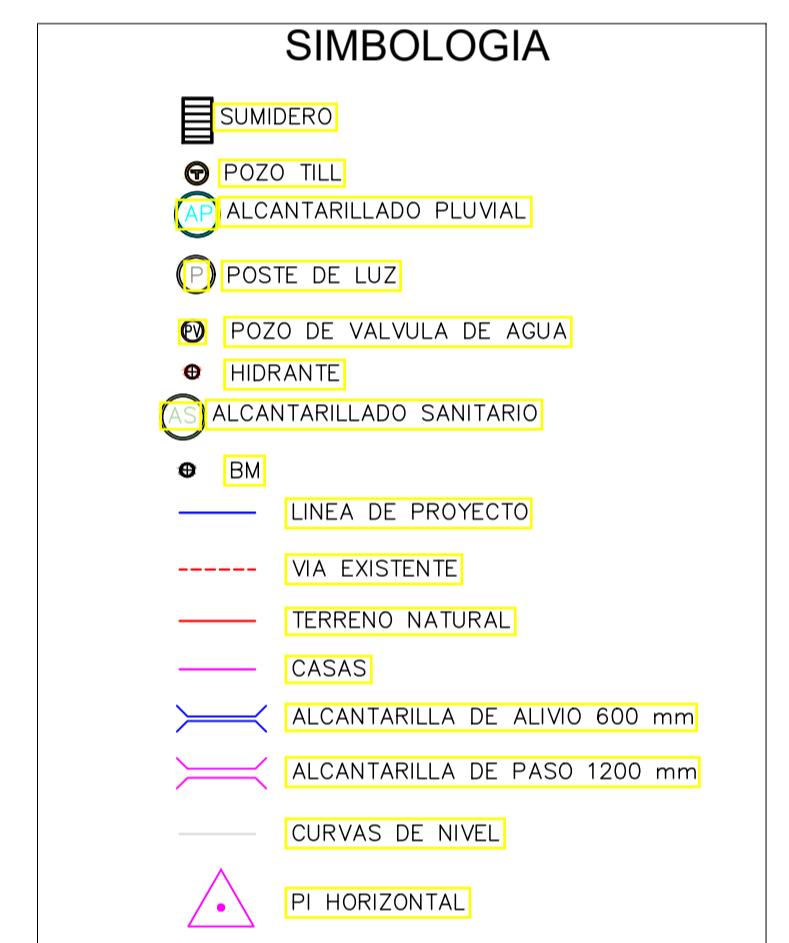
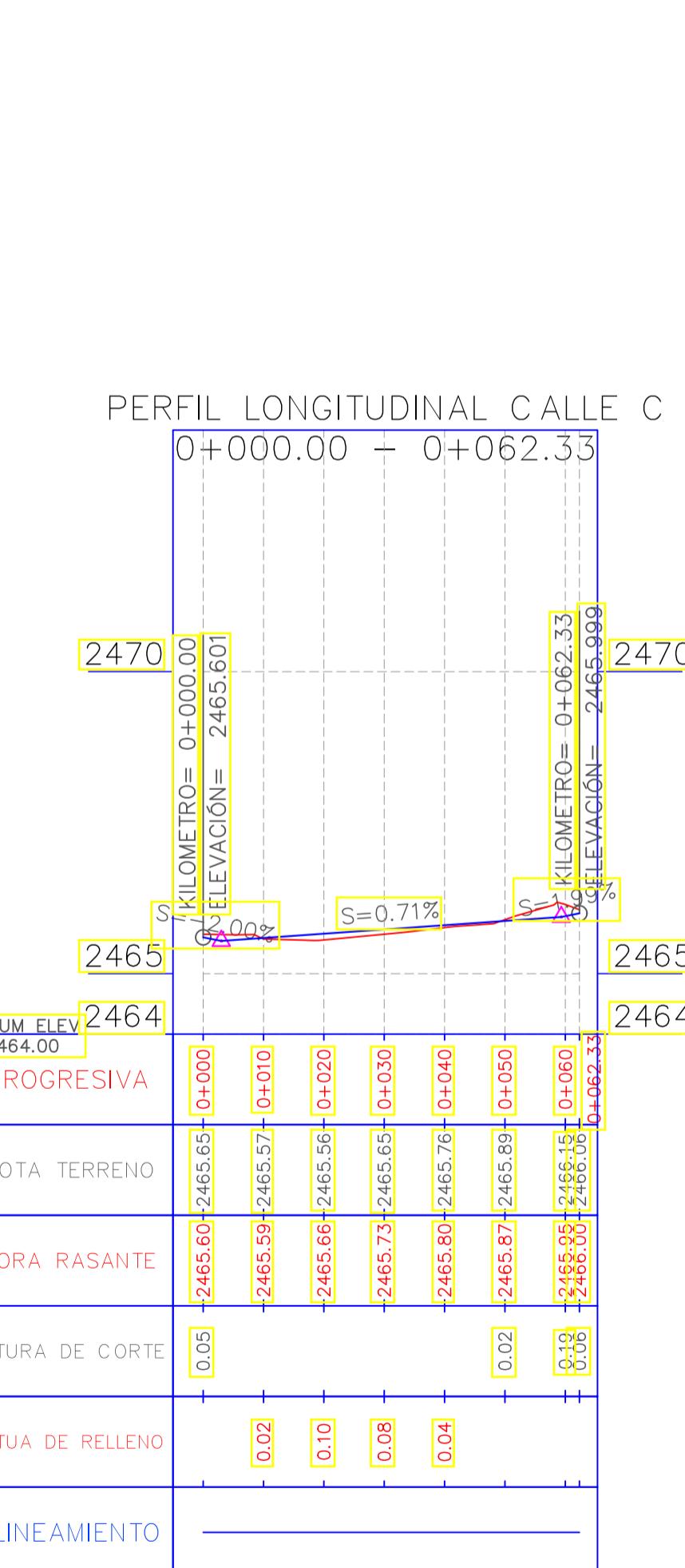
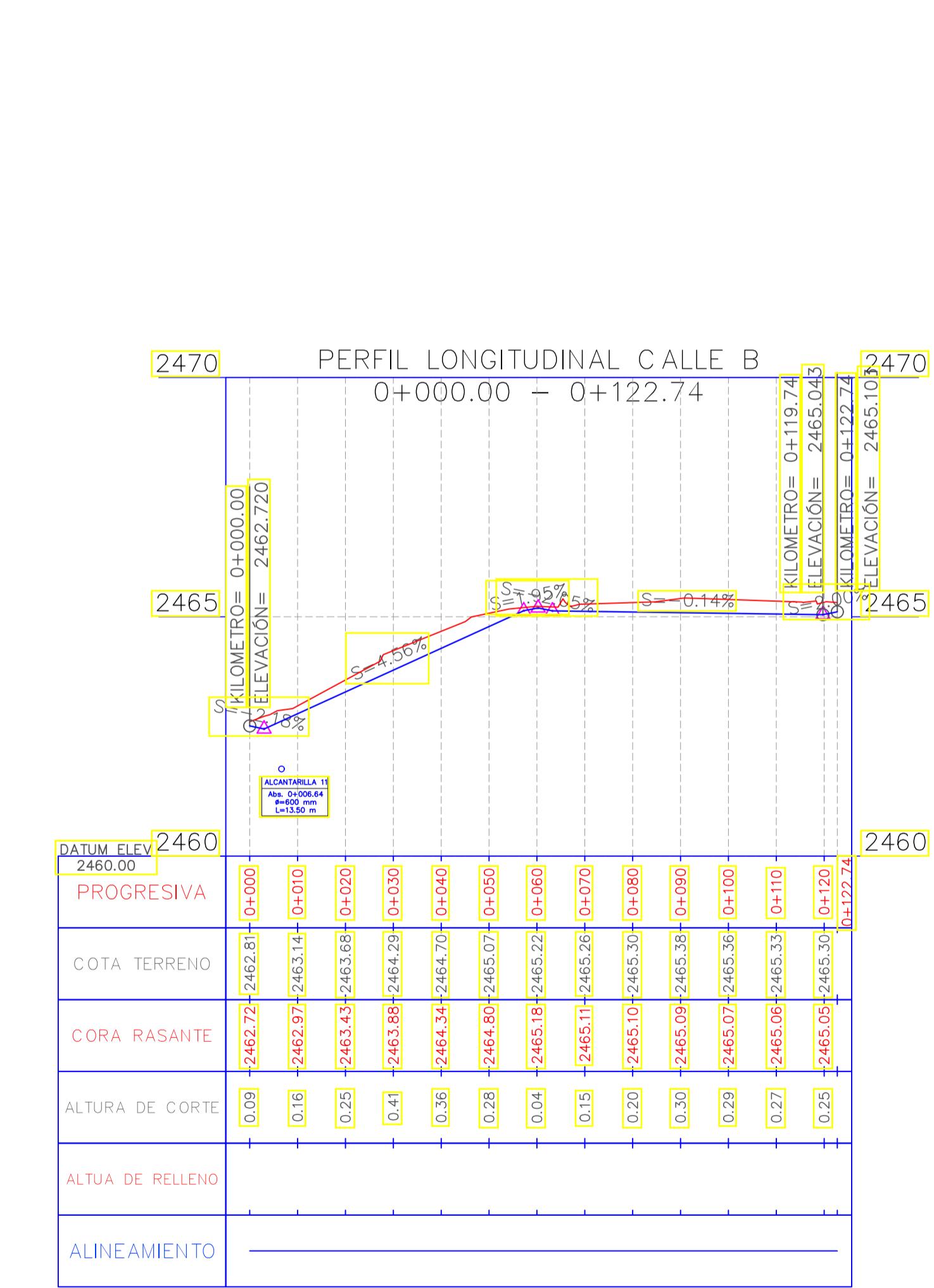
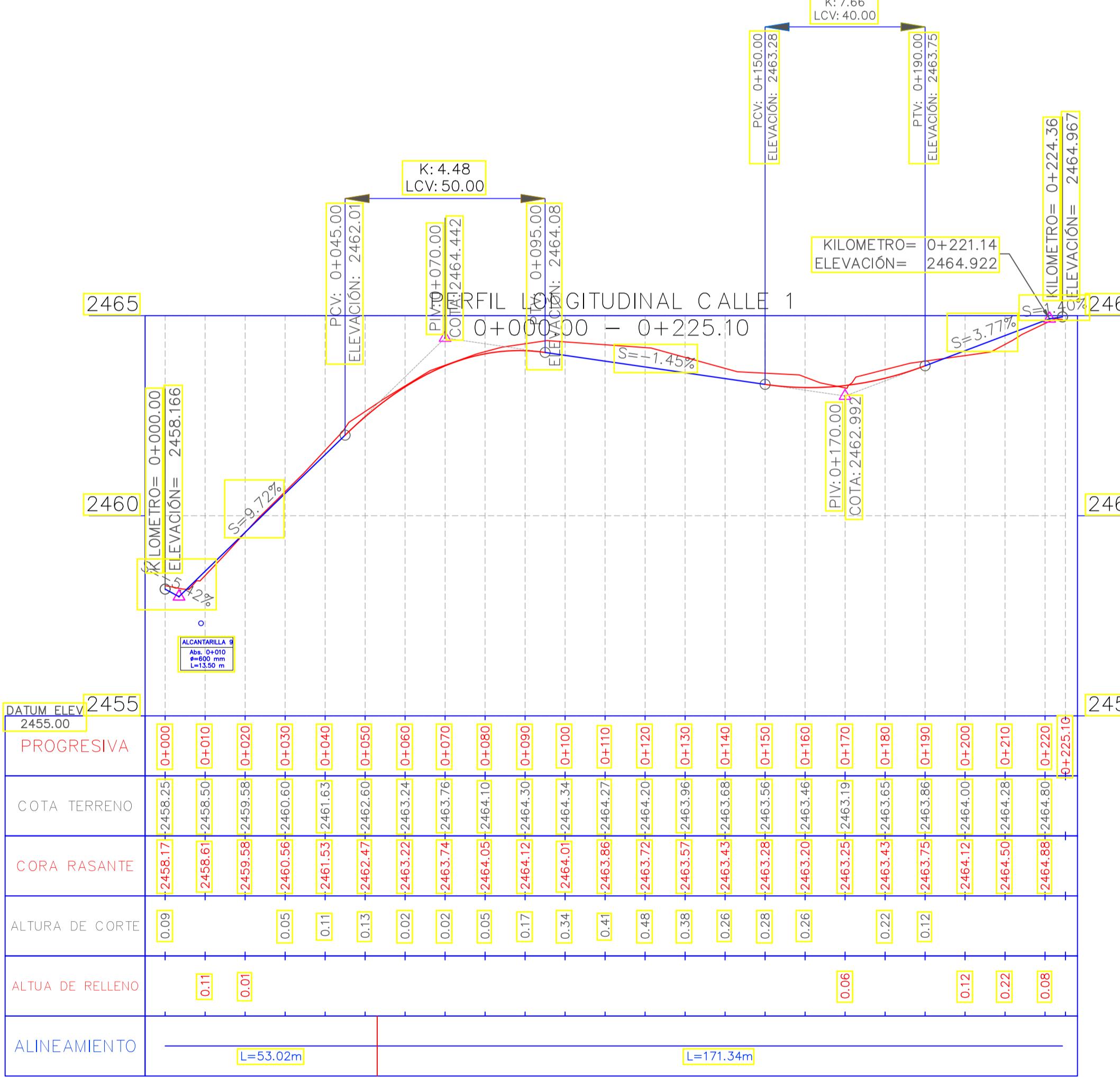




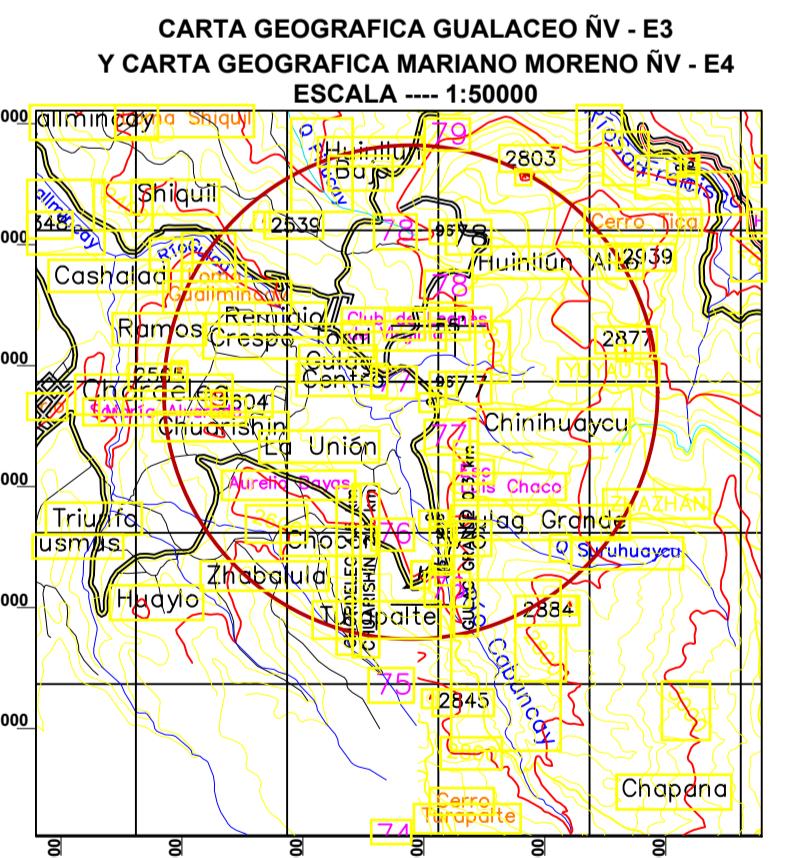
ESTRUCTURA DE PAVIMENTO
CABECERA PARROQUIAL Y VIA A GULAG GRANDE



a - Carpeta asfáltica e = 5.0 cm.
b - Base e = 20 cm.
c - Sub-Base e = 20 cm
d - Material de Mejoramiento Existente Conformado y Compactado (30 cm.)
e - Subrasante



UBICACION



UNIVERSIDAD
CATÓLICA DE CUENCA
COMUNIDAD EDUCATIVA AL SERVICIO DEL PUEBLO



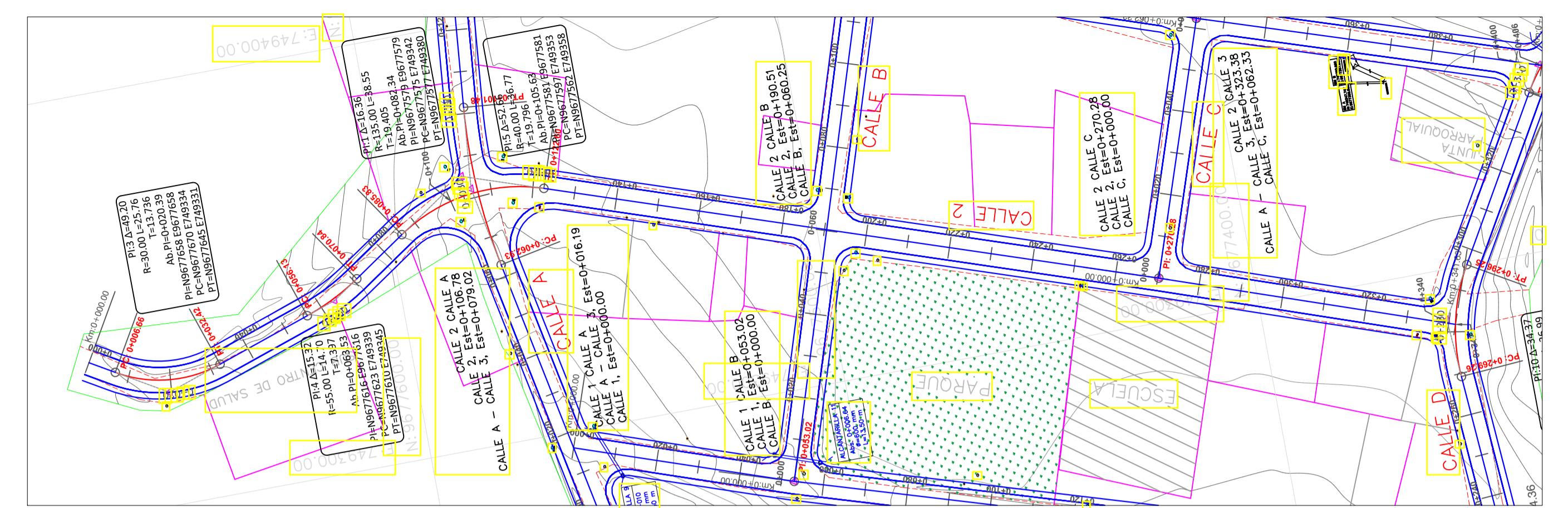
ESCALA 1 = 1000

REVISION:
DISEÑO: PEDRO ÍÑIGUEZ
SEBASTIÁN CHAVEZ
DIBUJO: PEDRO ÍÑIGUEZ
SEBASTIÁN CHAVEZ

DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO:
CABECERA PARROQUIAL
VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE
VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO

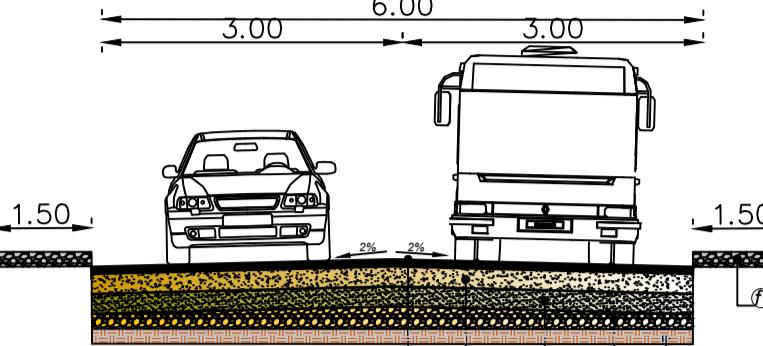
CALLE 1 - CALLE B - CALLE C FECHA:
JUNIO 2017

CONTIENE: TOPOGRAFÍA
PERFIL
ABSISA 0+000 A 0+225.10 - 0+000 A 0+122.74 - 0+000 A 0+062.33 LAMINA:
5 / 14



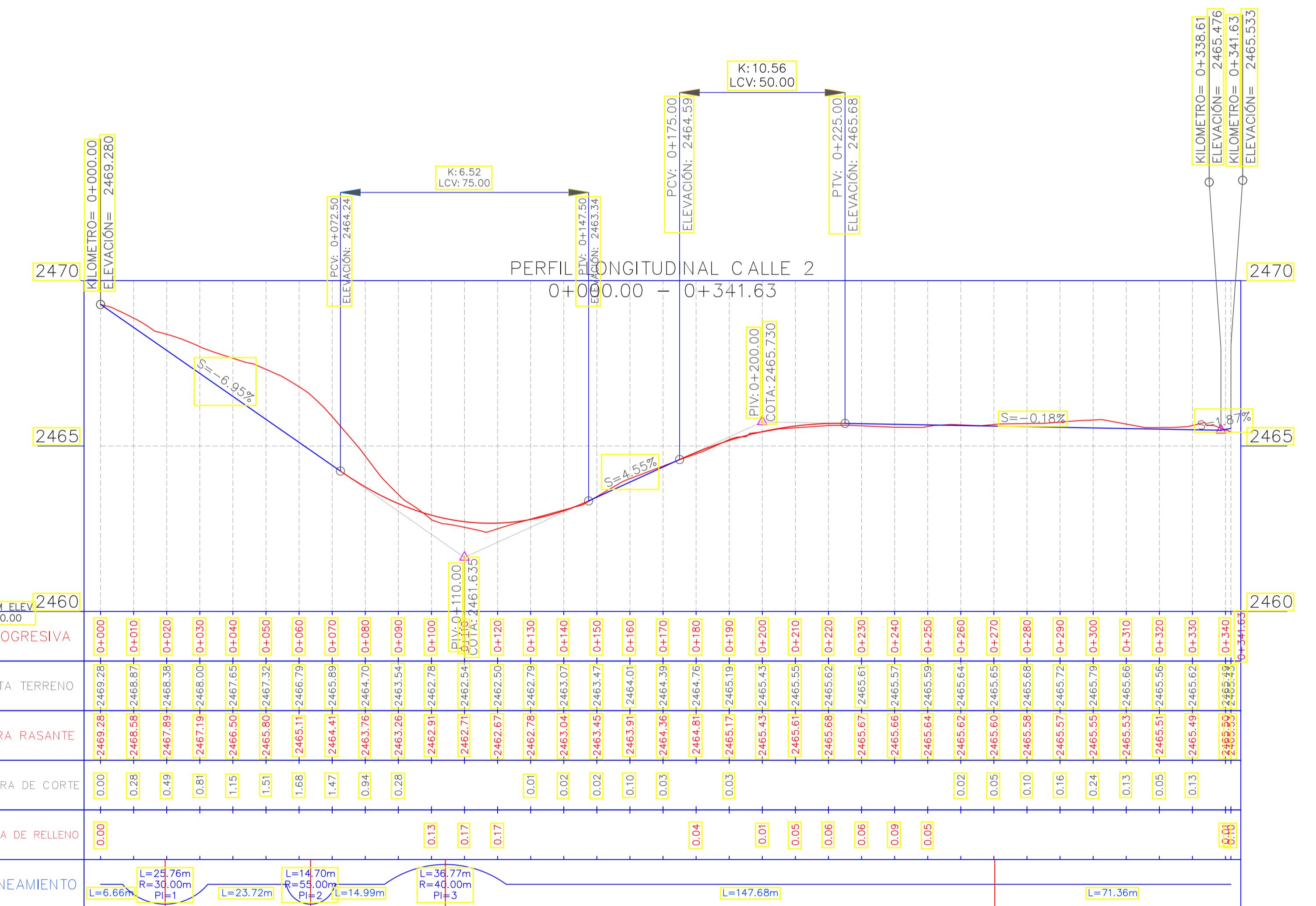
| CUADRO DE ELEMENTOS DE CURVA | | | | | | | | |
|------------------------------|---------------|-------|------|------|----------|----------|----------|--|
| NÚMERO PI | DIRECCIÓN | LC | E | M | Pi | PC | PT | |
| PI: 3 | S6° 05' 03"W | 24.98 | 3.00 | 2.72 | 0+020.39 | 0+006.66 | 0+032.42 | |
| PI: 4 | S26° 10' 37"E | 14.66 | 0.50 | 0.49 | 0+063.53 | 0+056.13 | 0+070.84 | |
| PI: 5 | S7° 30' 18"E | 35.48 | 4.63 | 4.15 | 0+105.63 | 0+085.83 | 0+122.60 | |

SECCION TRANSVERSAL CABECERA PARROQUIAL



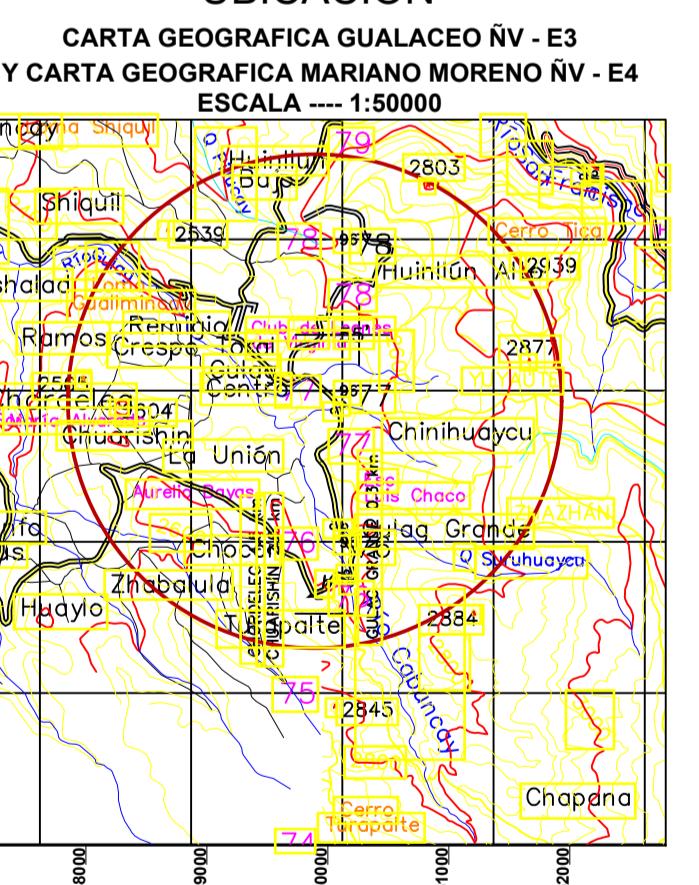
ESTRUCTURA DE PAVIMENTO
CABECERA PARROQUIAL Y VIA A GULAG GRANDE

a - Carpeta asfáltica e = 5.0 cm.
b - Base e = 20 cm.
c - Sub-Base e = 20 cm
d - Material de Mejoramiento Existente Conformado y Compactado (30 cm.)
e - Subrasante
f - Vereda HFS f= 180 kg/cm2

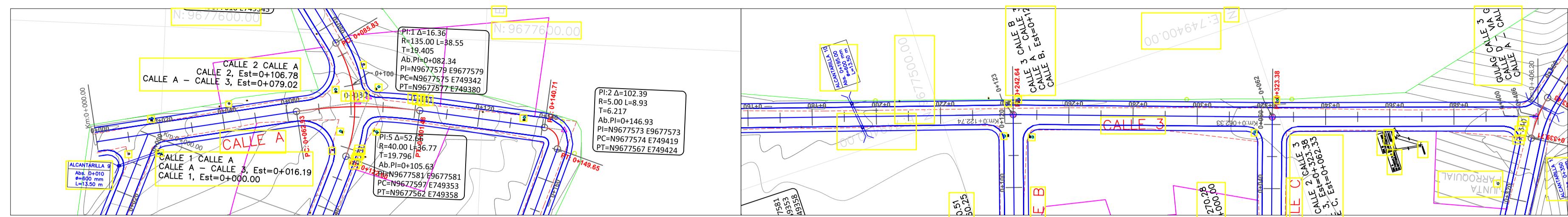


| SÍMBOLOGIA | |
|----------------------------------|---------------------------------|
| ■ SUMIDERO | ● POZO TILL |
| ● ALCANTARILLADO PLUVIAL | ● POSTE DE LUZ |
| ● POZO DE VALVULA DE AGUA | ● HIDRANTE |
| ● ALCANTARILLADO SANITARIO | ● BM |
| — LINEA DE PROYECTO | — VIA EXISTENTE |
| — TERRENO NATURAL | — CASAS |
| — ALCANTARRILLA DE ALIVIO 600 mm | — ALCANTARRILLA DE PASO 1200 mm |
| — CURVAS DE NIVEL | — PI HORIZONTAL |

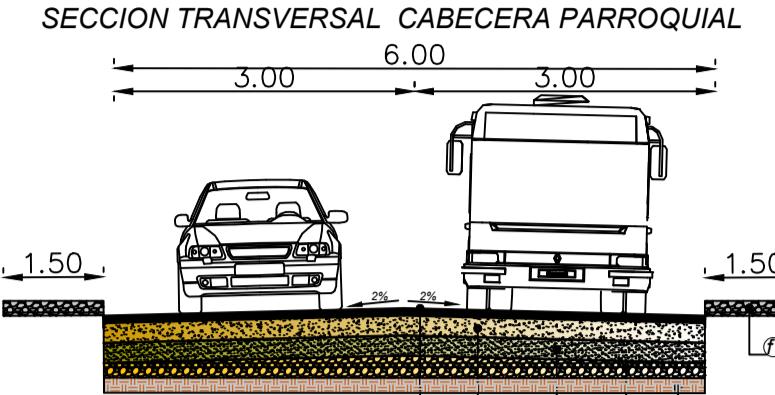
UBICACION



| | | | |
|--|-----------------------|---|--|
| UNIVERSIDAD CATÓLICA DE CUENCA COMUNIDAD EDUCATIVA AL SERVICIO DEL PUEBLO | ESCALA ----- 1 = 1000 | DISEÑO: PEDRO ÍÑIGUEZ SEBASTIÁN CHAVEZ | |
| | | | |
| REVISIÓN: | | DIBUJO: PEDRO ÍÑIGUEZ SEBASTIÁN CHAVEZ | |
| | | | |
| DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL N. DIRECTOR DE TESIS | | | |
| CALLE 2 | | FECHA: JUNIO 2017 | |
| CONTIENE: TOPOGRAFIA PERFIL ABSCISA 0+000 A 0+341.63 | | LAMINA: 6 / 14 | |

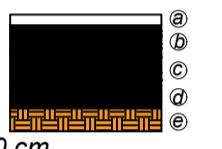


| CUADRO DE ELEMENTOS DE CURVA | | | | | | |
|------------------------------|-------|------|------|----------|----------|----------|
| DIRECCIÓN | LC | E | M | PI | PC | PT |
| N87° 04' 54"E | 38.41 | 1.39 | 1.37 | 0+082.34 | 0+062.93 | 0+101.48 |
| S33° 32' 43"E | 7.79 | 2.98 | 1.87 | 0+146.93 | 0+140.71 | 0+149.65 |

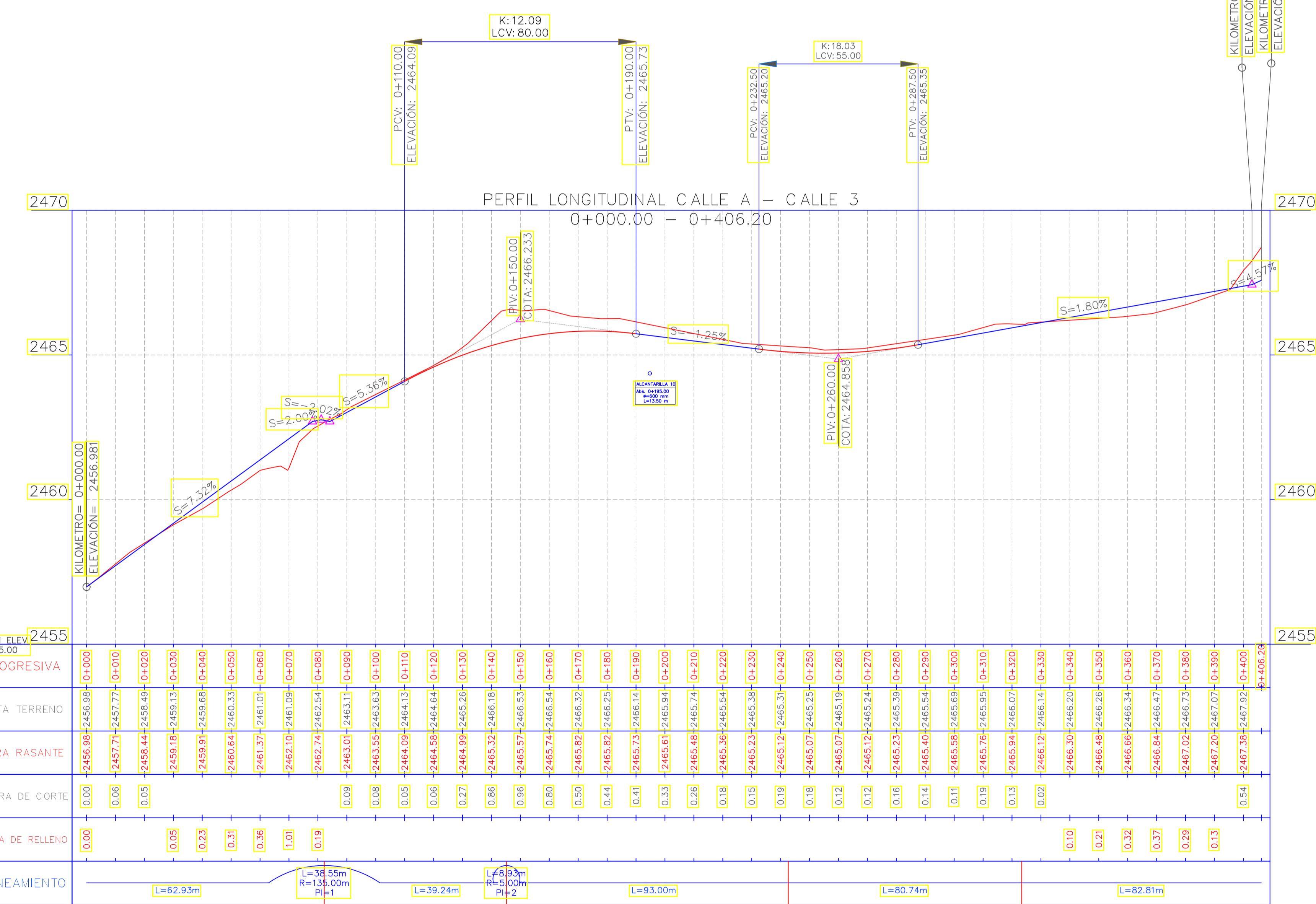


a .- Carpeta asfáltica e = 5.0 cm.
 b .- Base e = 20 cm.
 c .- Sub-Base e = 20 cm
 d .- Material de Mejoramiento Existente Conformado y Compactado (30 cm.)
 e .- Subrasante
 f .- Vereda HºS² fc= 180 kg/cm²

ESTRUCTURA DE PAVIMENTO CABECERA PARROQUIAL Y VIA A GULAG GRANDE



- a . - Carpeta asfáltica $e = 5.0$ cm.
- b . - Base $e = 20$ cm.
- c . - Sub-Base $e = 20$ cm
- d . - Material de Mejoramiento Existente Conformado y Compactado (30 cm.)
- e . - Subrasante

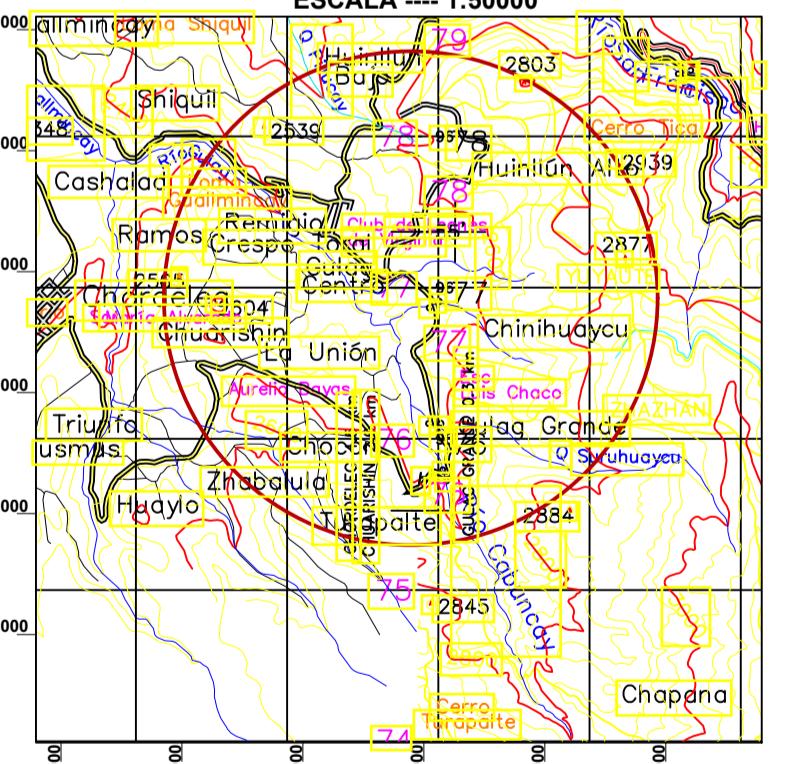


SIMBOLOGIA

- M
 - LINEA DE PROYECTO
 - VIA EXISTENTE
 - TERRENO NATURAL
 - CASAS
 - < ALCANTARILLA DE ALIVIO 600 mm
 - < ALCANTARILLA DE PASO 1200 mm
 - CURVAS DE NIVEL
 - PI HORIZONTAL

UBICACION

**CARTA GEOGRAFICA GUALACEO ÑV - E3
CARTA GEOGRAFICA MARIANO MORENO ÑV - E4
ESCALA 1:50000**



$$A = 1000$$

DISEÑO: PEDRO IÑIGUEZ
SEBASTIAN CHAVEZ

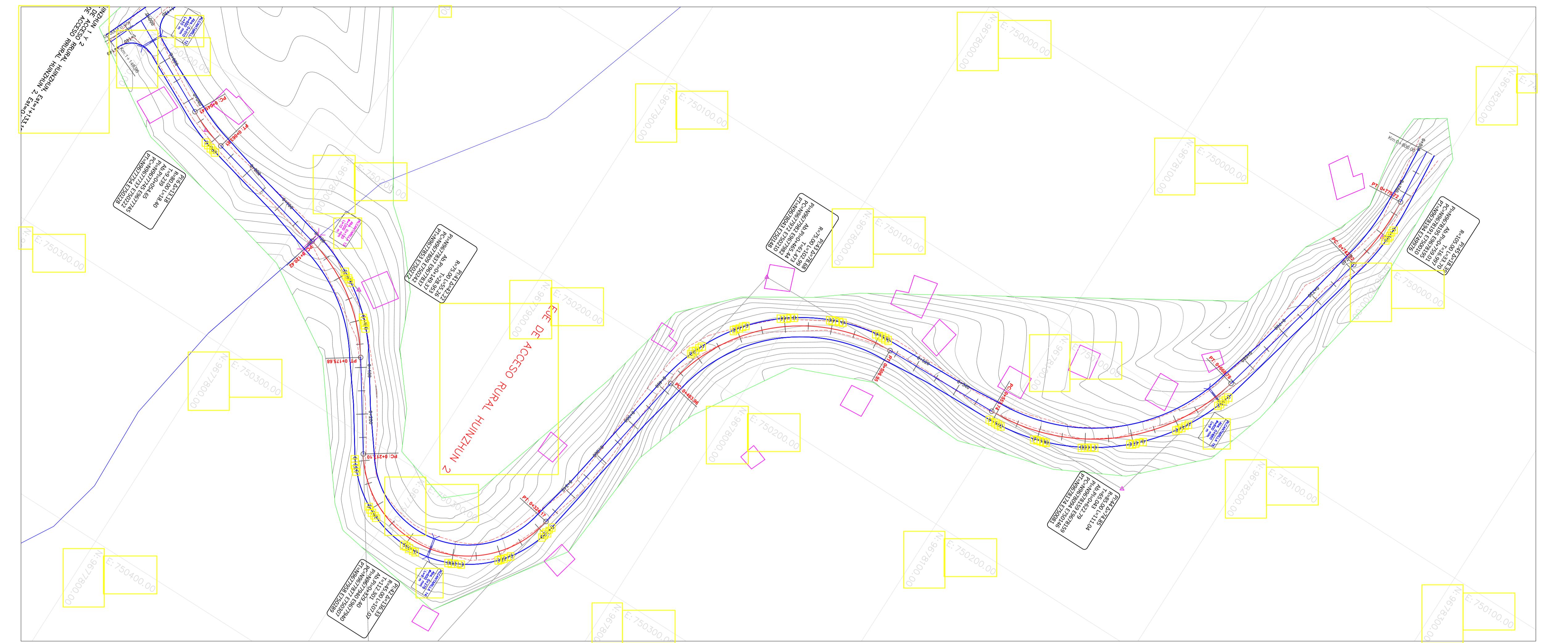
DIBUJO: PEDRO INIGUEZ
SEBASTIAN CHAVEZ

**MSC.CESAR MALDONADO N.
DIRECTOR DE TESIS**

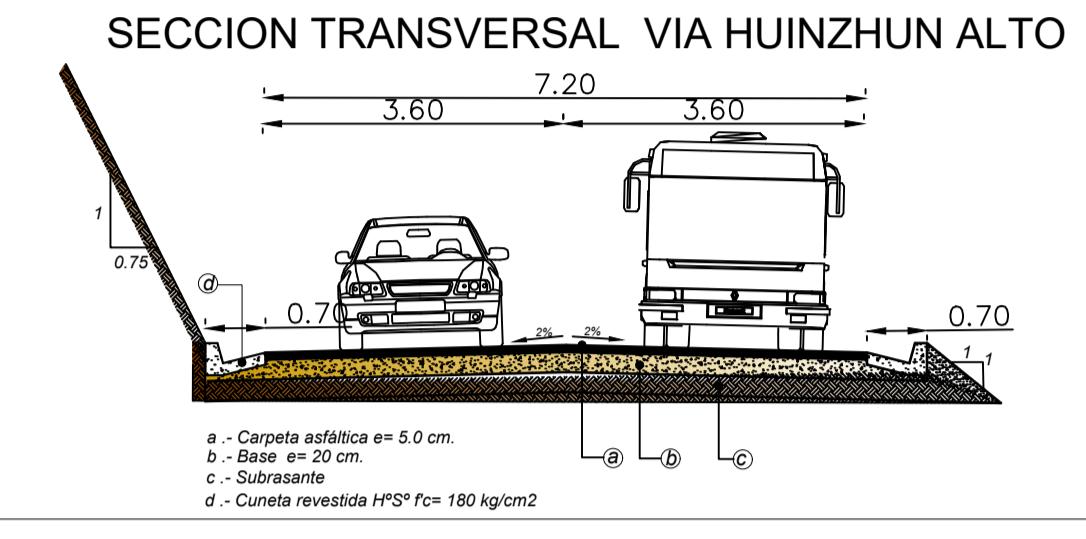
**DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO:
CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO
VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE
VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.**

- CALLE 3 JUNIO 2

**TOPOGRAFÍA
PERFIL
ABSISA 0+000 A 0+406.20**



| CUADRO DE ELEMENTOS DE CURVA | | | | | | | |
|------------------------------|---------------|--------|-------|-------|----------|----------|----------|
| ÚMERO PI | DIRECCIÓN | LC | E | M | PI | PC | PT |
| PI: 6 | N20° 18' 35"E | 18.36 | 0.53 | 0.53 | 0+054.65 | 0+045.41 | 0+063.81 |
| PI: 41 | N34° 49' 50"E | 54.02 | 5.39 | 5.03 | 0+149.37 | 0+120.42 | 0+175.68 |
| PI: 42 | N12° 13' 28"W | 83.54 | 75.98 | 28.26 | 0+329.40 | 0+217.10 | 0+324.17 |
| PI: 43 | N41° 02' 56"W | 95.09 | 21.97 | 16.99 | 0+465.44 | 0+403.96 | 0+506.95 |
| PI: 44 | N39° 07' 59"W | 103.31 | 22.03 | 17.50 | 0+622.79 | 0+557.74 | 0+668.78 |
| PI: 45 | N85° 45' 06"W | 33.56 | 1.37 | 1.35 | 0+759.01 | 0+742.02 | 0+775.72 |



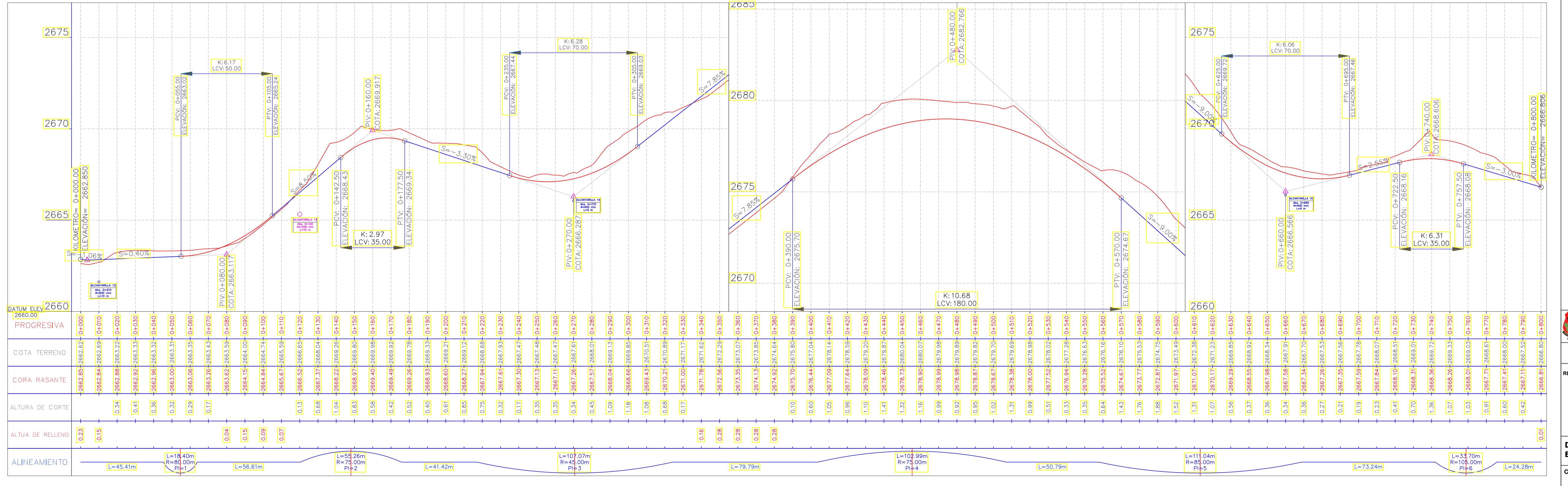
ESTRUCTURA DE PAVIMENTO VIA HUINZUN ALTO

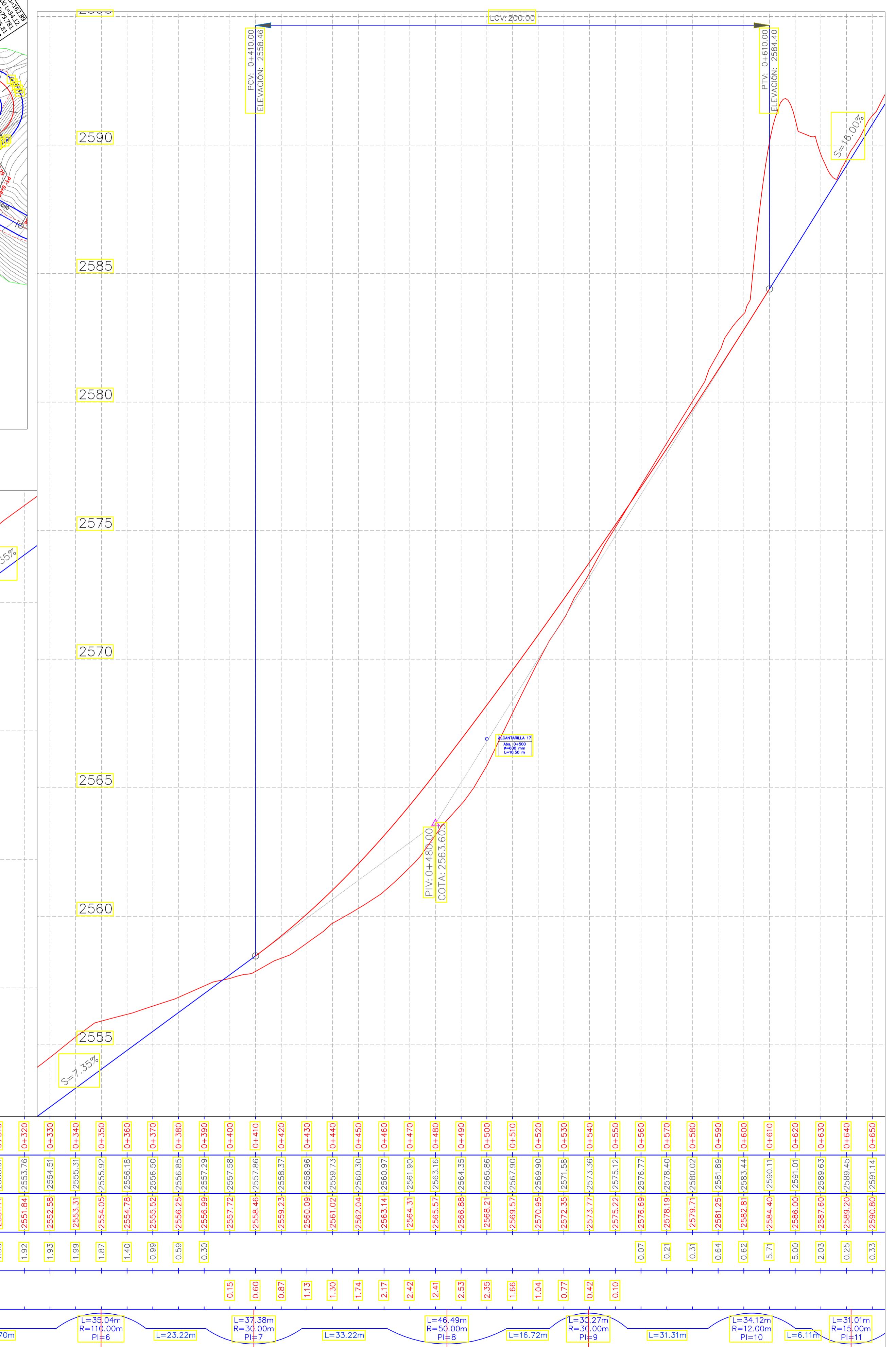
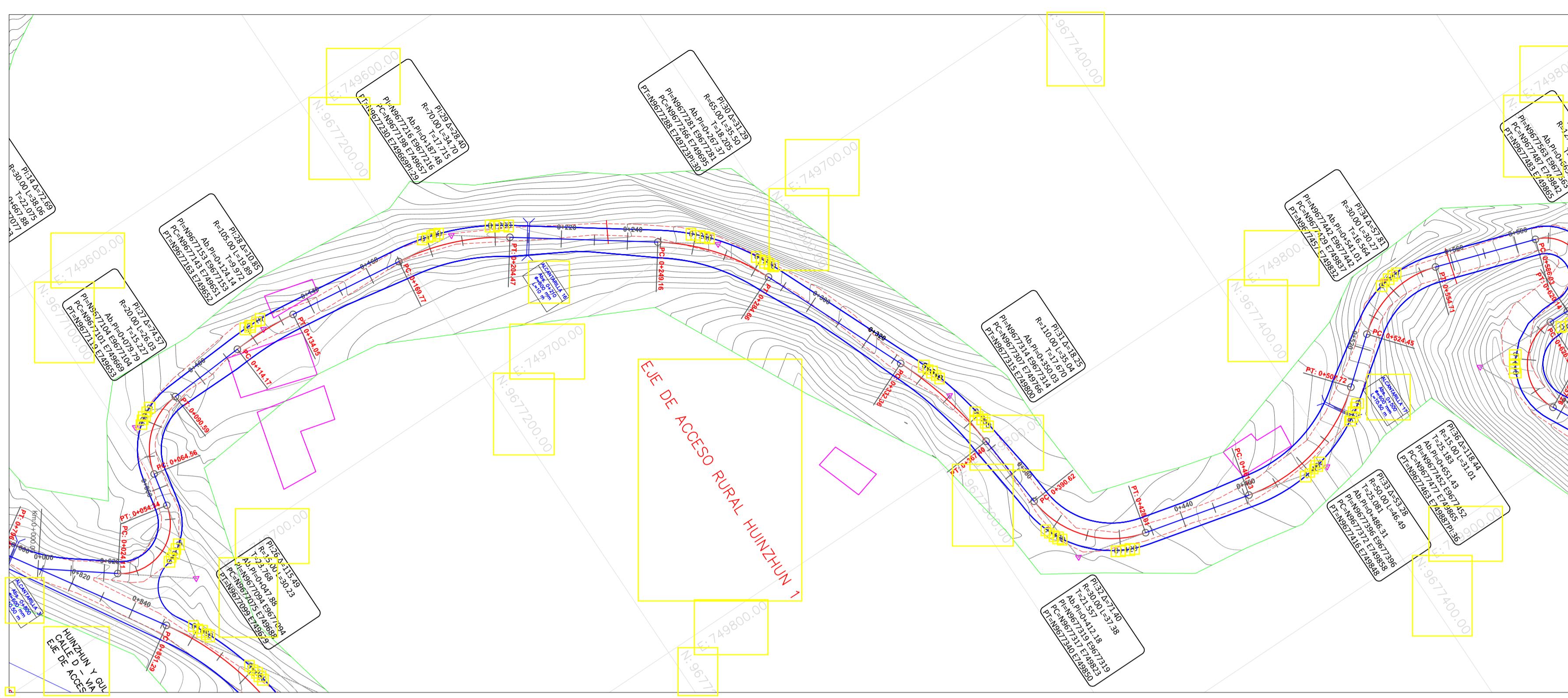
- a . - Carpeta asfáltica $e = 5.0$ cm.
- b . - Base $e = 20$ cm.
- c . - Subrasante

SIMBOLOGIA

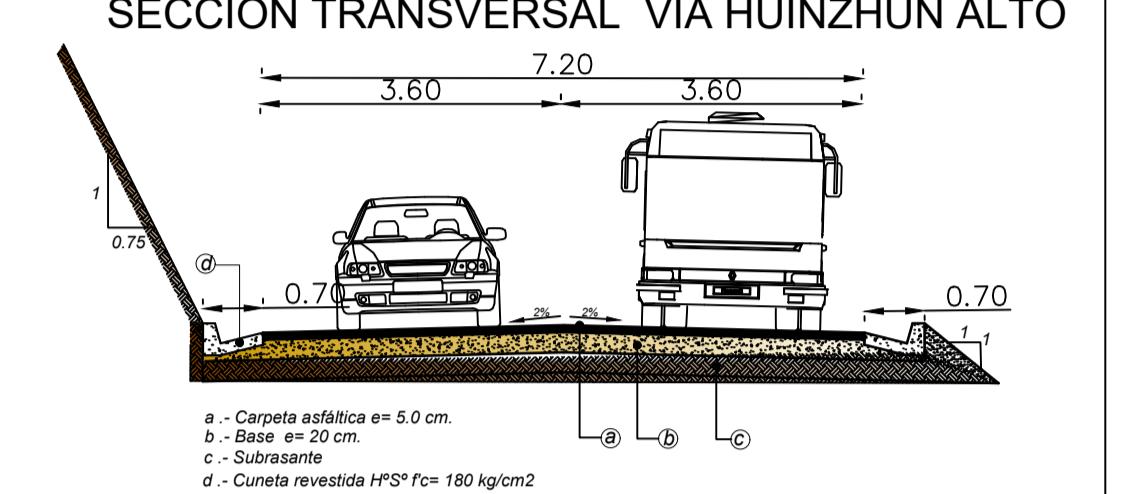
-  SUMIDERO
-  POZO TILL
-  ALCANTARILLADO PLUVIAL
-  POSTE DE LUZ
-  POZO DE VALVULA DE AGUA
-  HIDRANTE
-  ALCANTARILLADO SANITARIO
-  BM
- LINEA DE PROYECTO
- - - VIA EXISTENTE
- - TERRENO NATURAL
- - CASAS
-  ALCANTARILLA DE ALIVIO 600 mm
-  ALCANTARILLA DE PASO 1200 mm
- CURVAS DE NIVEL
-  PI HORIZONTAL

UBICACION





| CUADRO DE ELEMENTOS DE CURVA | | | | | | | |
|------------------------------|---------------|-------|-------|-------|----------|----------|----------|
| NÚMERO PI | DIRECCIÓN | LC | E | M | PI | PC | PT |
| PI: 26 | N20° 24' 29"W | 25.37 | 13.11 | 6.99 | 0+047.88 | 0+024.11 | 0+054.34 |
| PI: 27 | N40° 52' 05"W | 24.23 | 5.14 | 4.09 | 0+079.79 | 0+064.56 | 0+090.59 |
| PI: 28 | N1° 50' 28"E | 19.86 | 0.47 | 0.47 | 0+124.14 | 0+114.17 | 0+134.05 |
| PI: 29 | N21° 28' 05"E | 34.35 | 2.21 | 2.14 | 0+187.48 | 0+169.77 | 0+204.47 |
| PI: 30 | N51° 18' 57"E | 35.06 | 2.50 | 2.41 | 0+267.37 | 0+249.16 | 0+284.66 |
| PI: 31 | N76° 05' 15"E | 34.89 | 1.41 | 1.39 | 0+350.03 | 0+332.36 | 0+367.40 |
| PI: 32 | N49° 30' 49"E | 35.01 | 6.94 | 5.64 | 0+412.18 | 0+390.62 | 0+428.01 |
| PI: 33 | N12° 49' 28"W | 44.84 | 5.94 | 5.31 | 0+486.31 | 0+461.23 | 0+507.72 |
| PI: 34 | N10° 33' 31"W | 29.00 | 4.27 | 3.74 | 0+541.01 | 0+524.45 | 0+554.71 |
| PI: 35 | S80° 12' 28"E | 23.73 | 68.68 | 10.22 | 0+665.81 | 0+586.03 | 0+620.14 |
| PI: 36 | S57° 58' 56"E | 25.77 | 14.31 | 7.32 | 0+651.43 | 0+626.25 | 0+657.26 |



ESTRUCTURA DE PAVIMENTO VIA HUINZUN ALTO

SIMBIOLOGIA

- SUMIDERO**

POZO TILL

AP ALCANTARILLADO PLUVIAL

P POSTE DE LUZ

PV POZO DE VALVULA DE AGUA

HIDRANTE

AS ALCANTARILLADO SANITARIO

BM

LINEA DE PROYECTO

VIA EXISTENTE

TERRENO NATURAL

CASAS

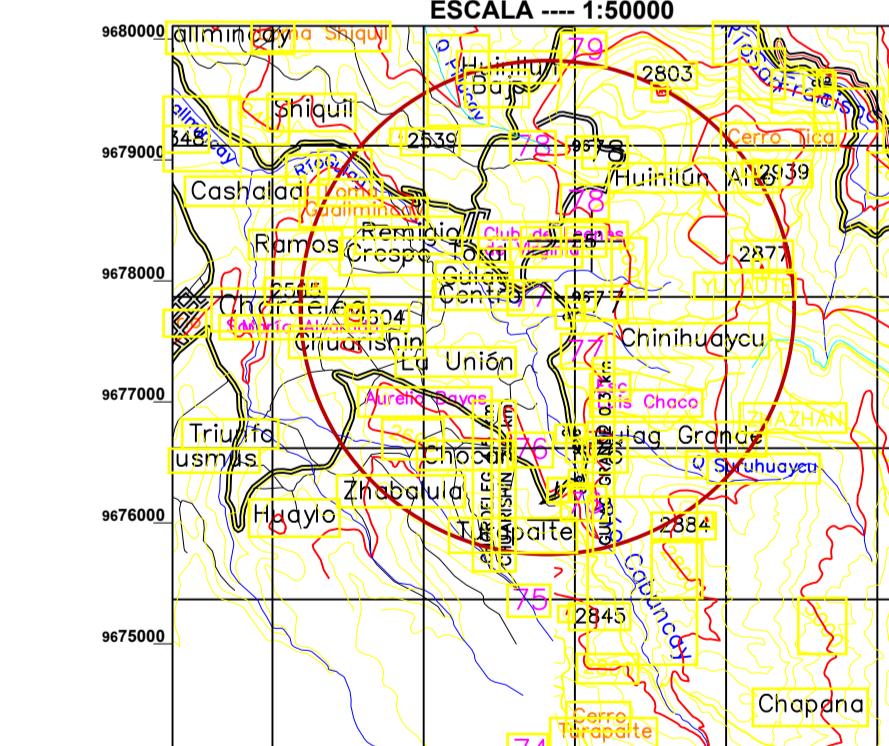
ALCANTARIILLA DE ALIVIO 600 mm

ALCANTARIILLA DE PASO 1200 mm

CURVAS DE NIVEL

UBICACION

**CARTA GEOGRAFICA GUALACEO ÑV - E3
Y CARTA GEOGRAFICA MARIANO MORENO ÑV - E4**



74 74 74



UNIVERSIDAD
CATÓLICA DE CUENCA
COMUNIDAD EDUCATIVA AL SERVICIO DEL PUEBLO

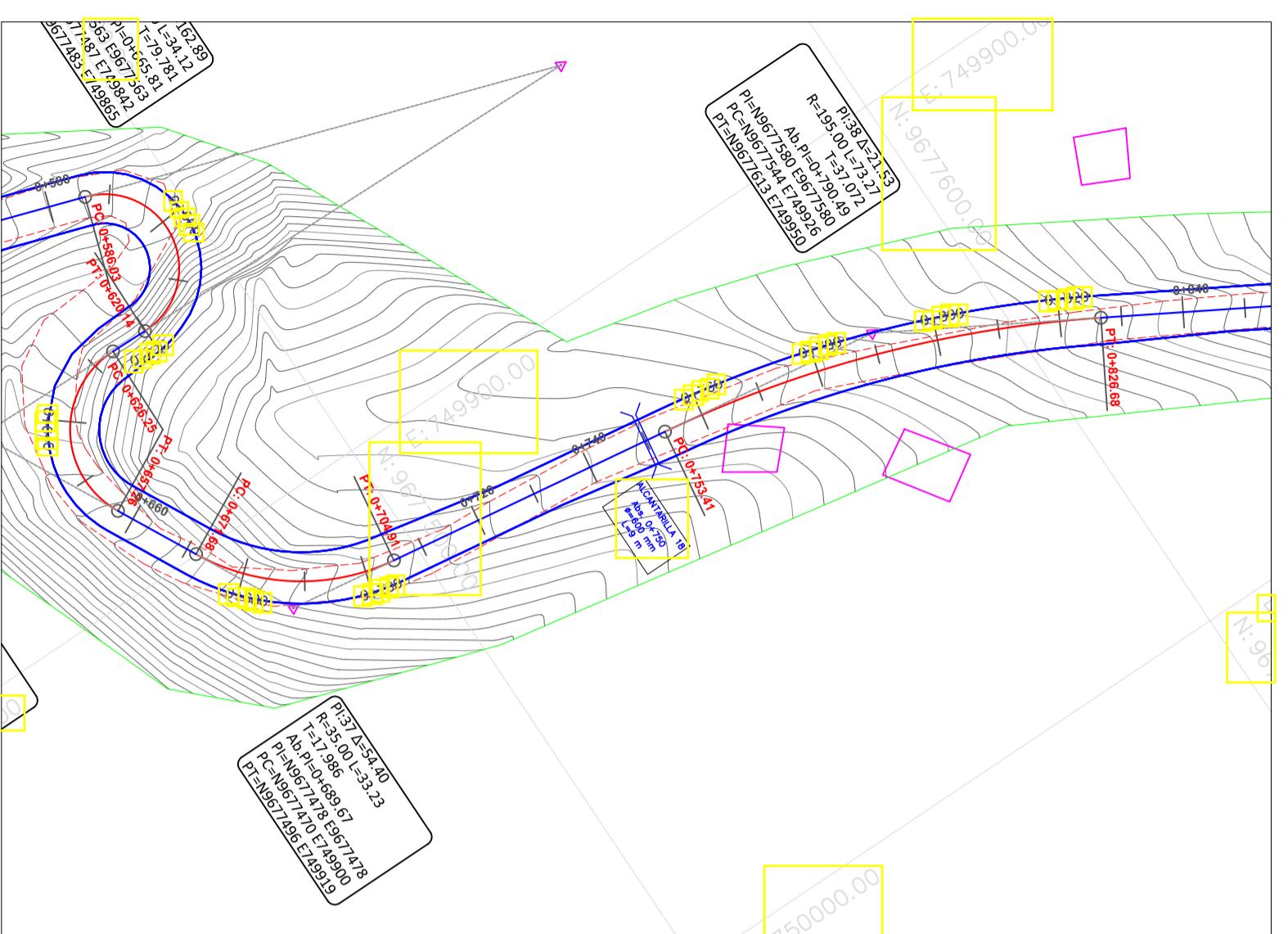
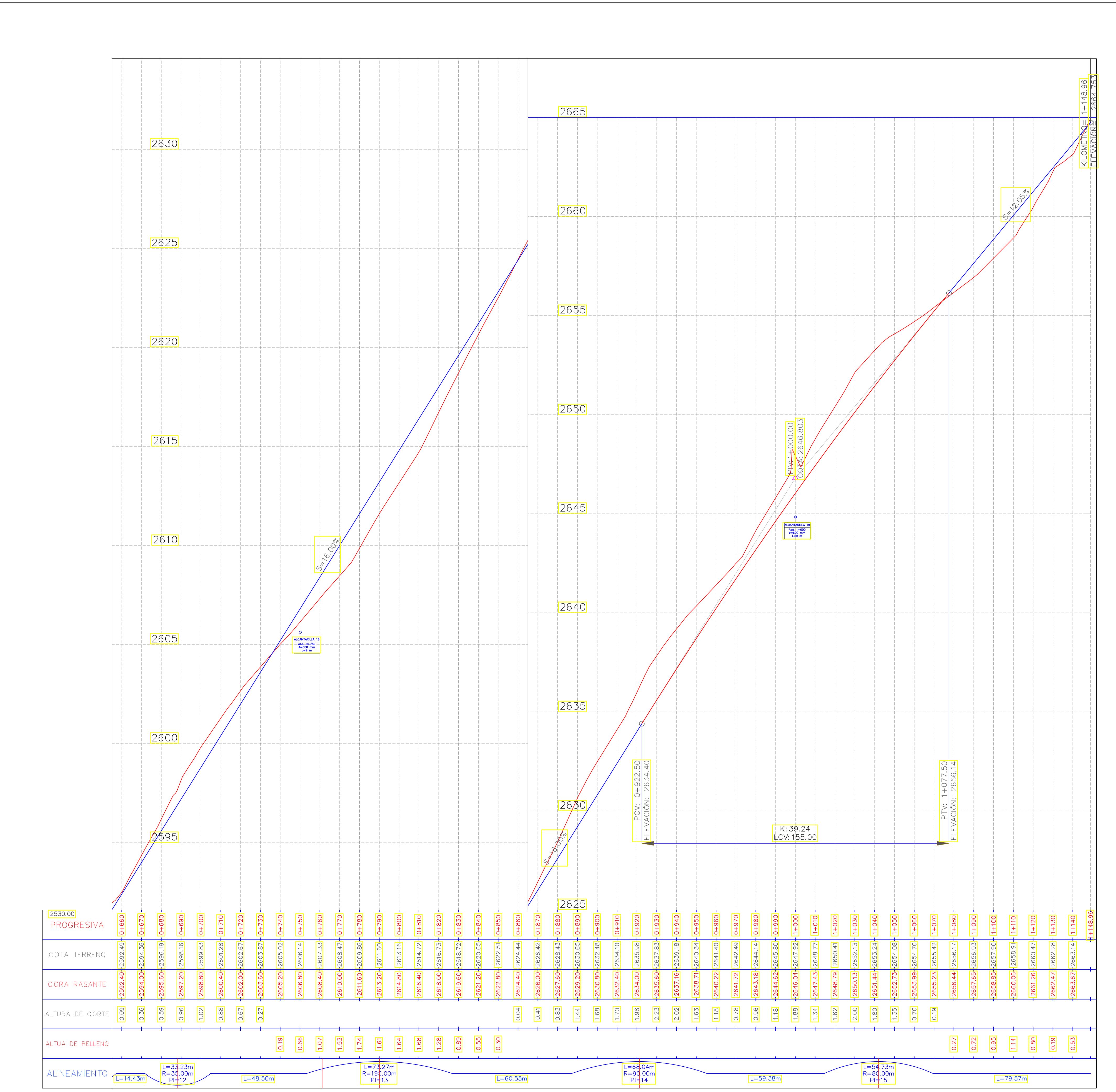
CUENCA - ECOALIA - 1 - 1999

ESCALA ----- 1 = 1000

| | |
|---|--|
| EVISION: | DISEÑO: PEDRO IÑIGUEZ SEBASTIAN CHAVEZ |
| | DIBUJO: PEDRO IÑIGUEZ SEBASTIAN CHAVEZ |
| ING.MSC.CESAR MALDONADO N. DIRECTOR DE TESIS | DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTACION CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUA |

EJE DE ACCESO RURAL HUINZHUN 1

| | | |
|-----------|--|--------------------------|
| CONTIENE: | TOPOGRAFÍA PERFIL ABSISA 0+000 A 0+650 | LAMINA: 9 / 14 |
|-----------|--|--------------------------|

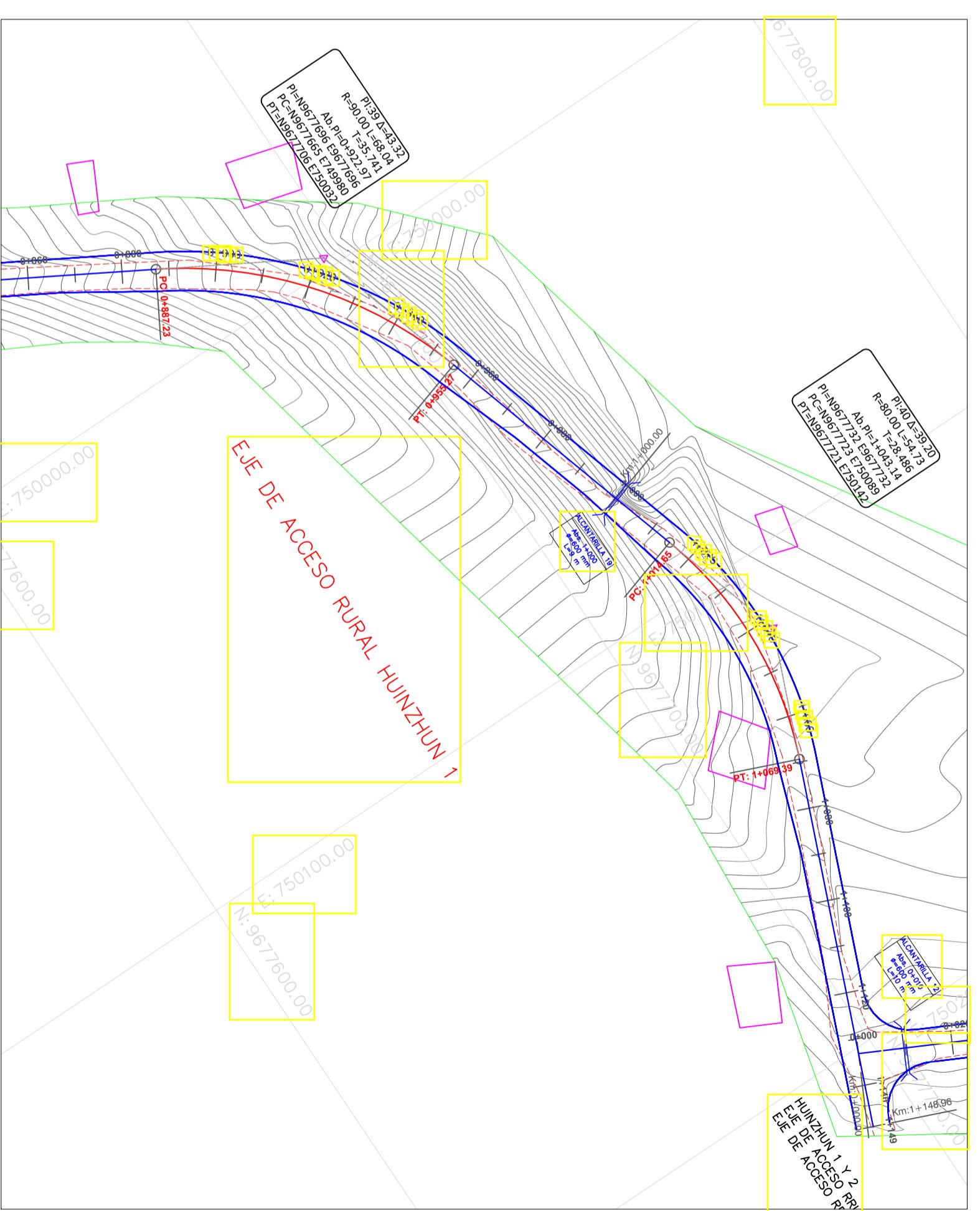


| CUADRO DE ELEMENTOS DE CURVA | | | | | | |
|------------------------------|-------|------|------|--------------|----------|----------|
| DIRECCIÓN | LC | E | M | PI | PC | PT |
| N35° 35' 59"E | 31.99 | 4.35 | 3.87 | 0+689.67 | 0+671.68 | 0+704.91 |
| N19° 09' 59"E | 72.84 | 3.49 | 3.43 | 0+790.49 | 0+753.41 | 0+826.68 |
| N51° 35' 23"E | 66.44 | 6.84 | 6.35 | 0+922.97 | 0+887.23 | 0+955.27 |
| S87° 09' 05"E | 53.67 | 4.92 | 4.64 | 1+SIMBOLOGIA | 1+14.65 | 1+069.39 |

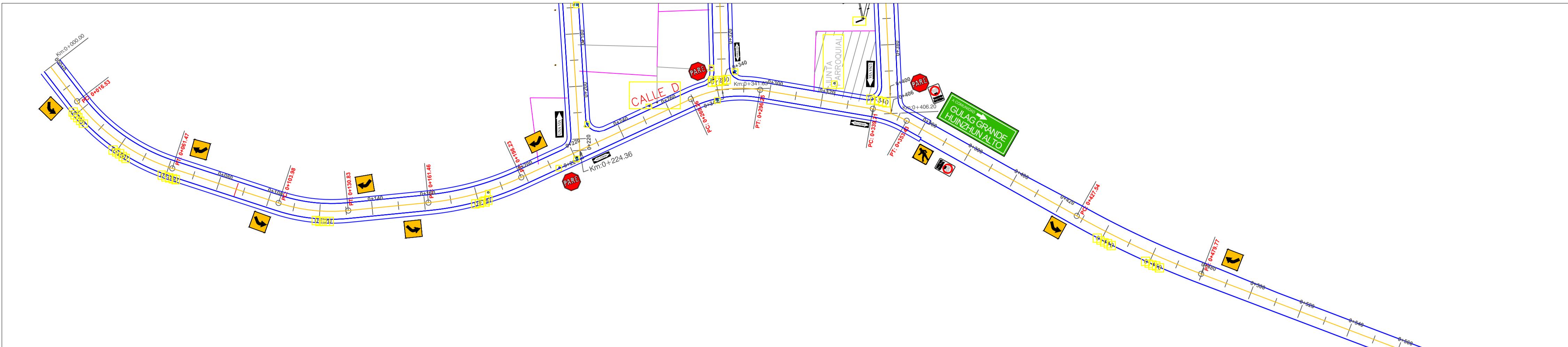


SIMBOLOGIA

-  SUMIDERO
-  POZO TILL
-  ALCANTARILLADO PLUVIAL
-  POSTE DE LUZ
-  POZO DE VALVULA DE AGUA
-  HIDRANTE
-  ALCANTARILLADO SANITARIO
-  BM
- LINEA DE PROYECTO
- VIA EXISTENTE
- TERRENO NATURAL
- CASAS
-  ALCANTARILLA DE ALIVIO 600 mm
-  ALCANTARILLA DE PASO 1200 mm
- CURVAS DE NIVEL
-  PI HORIZONTAL

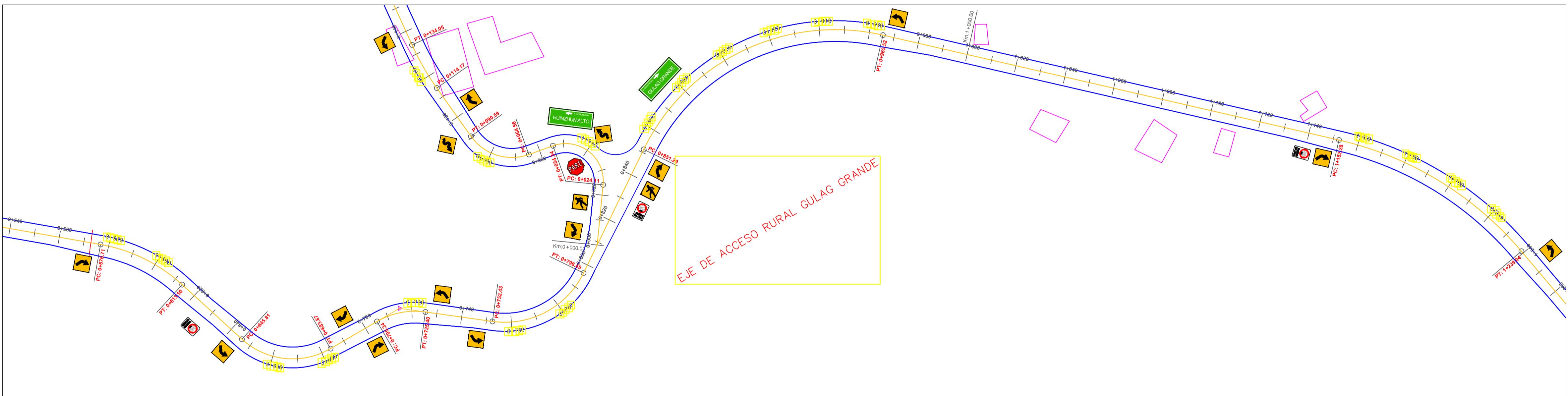


| | |
|--|---|
| G.MSC.CESAR MALDONADO N. DIRECTOR DE TESIS | DISEÑO GEOMETRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO. |
| ACCESO RURAL HUINZHUN 1 | FECHA: JUNIO 2017 |
| : TOPOGRAFÍA PERFIL ABSISA 0+650 A 1+148.96 | LAMINA: 10 / 14 |



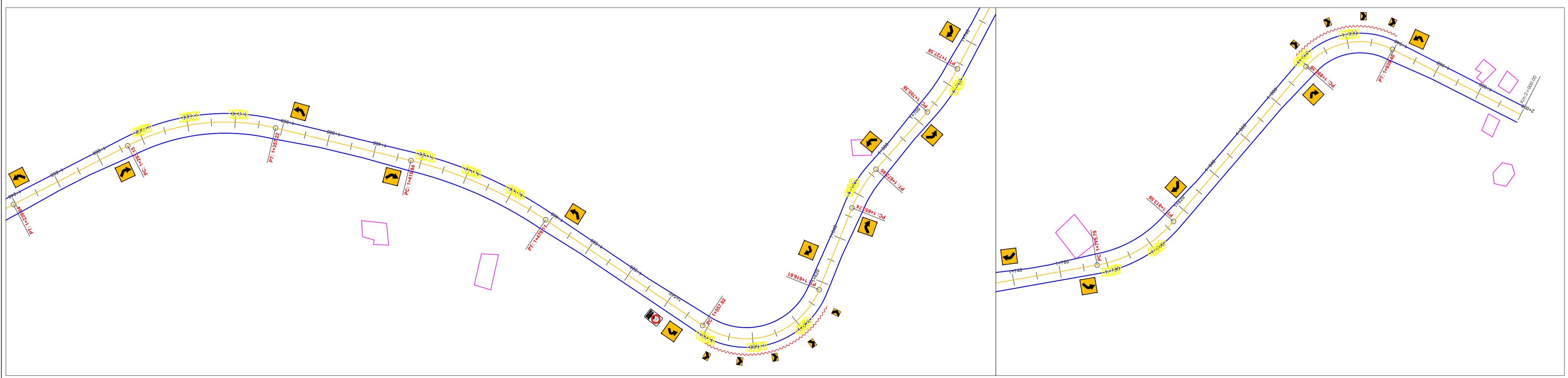
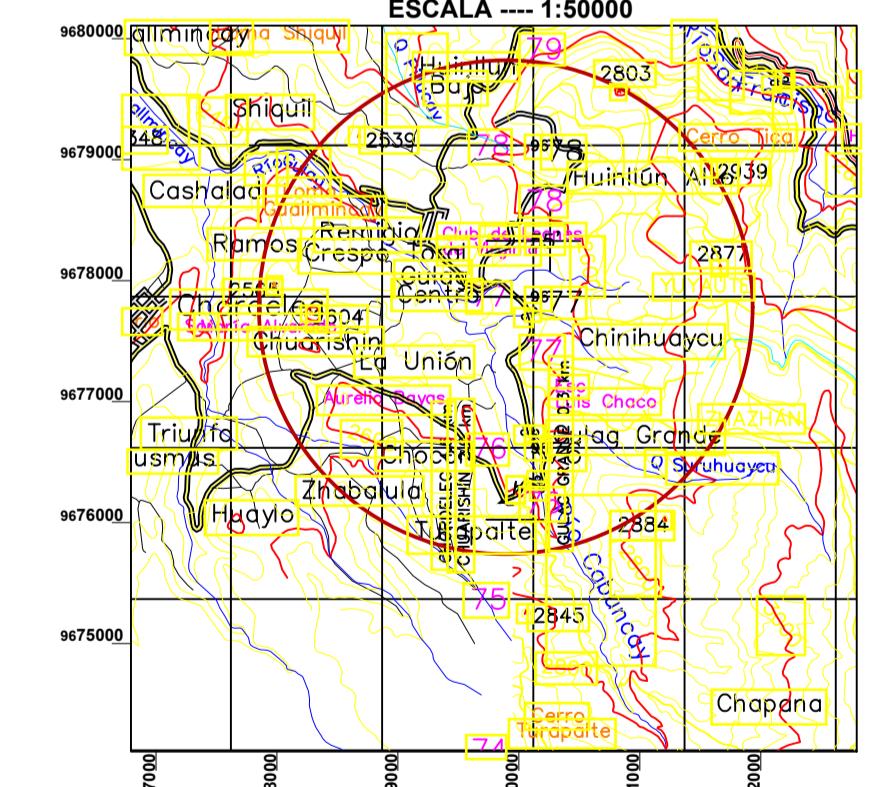
SIMBOLOGIA

| | |
|------------------------------------|---|
| CURVA A LA DERECHA | |
| CURVA A LA IZQUIERDA | |
| CURVA CERRADA A LA DERECHA | |
| CURVA CERRADA A LA IZQUIERDA | |
| ZONA DE CURVAS IZQUIERDA - DERECHA | |
| ZONA DE CURVAS DERECHA - IZQUIERDA | |
| CURVAS DE RETORNO | |
| PEATONES EN LA VÍA | |
| ZONA DE ESCUELAS | |
| VELOCIDADES MÁXIMAS | |
| DETENCIÓN OBLIGATORIA | |
| DELINDEADORES DIRECCIONALES | |
| INFORMACIÓN GEOGRÁFICA | A COMENDA → GULAG GRANDE A COMENDA → HUINZHUN ALTO |
| GUARDAVÍAS TIPO DOBLE | |
| SENTIDO DE CIRCULACIÓN | |

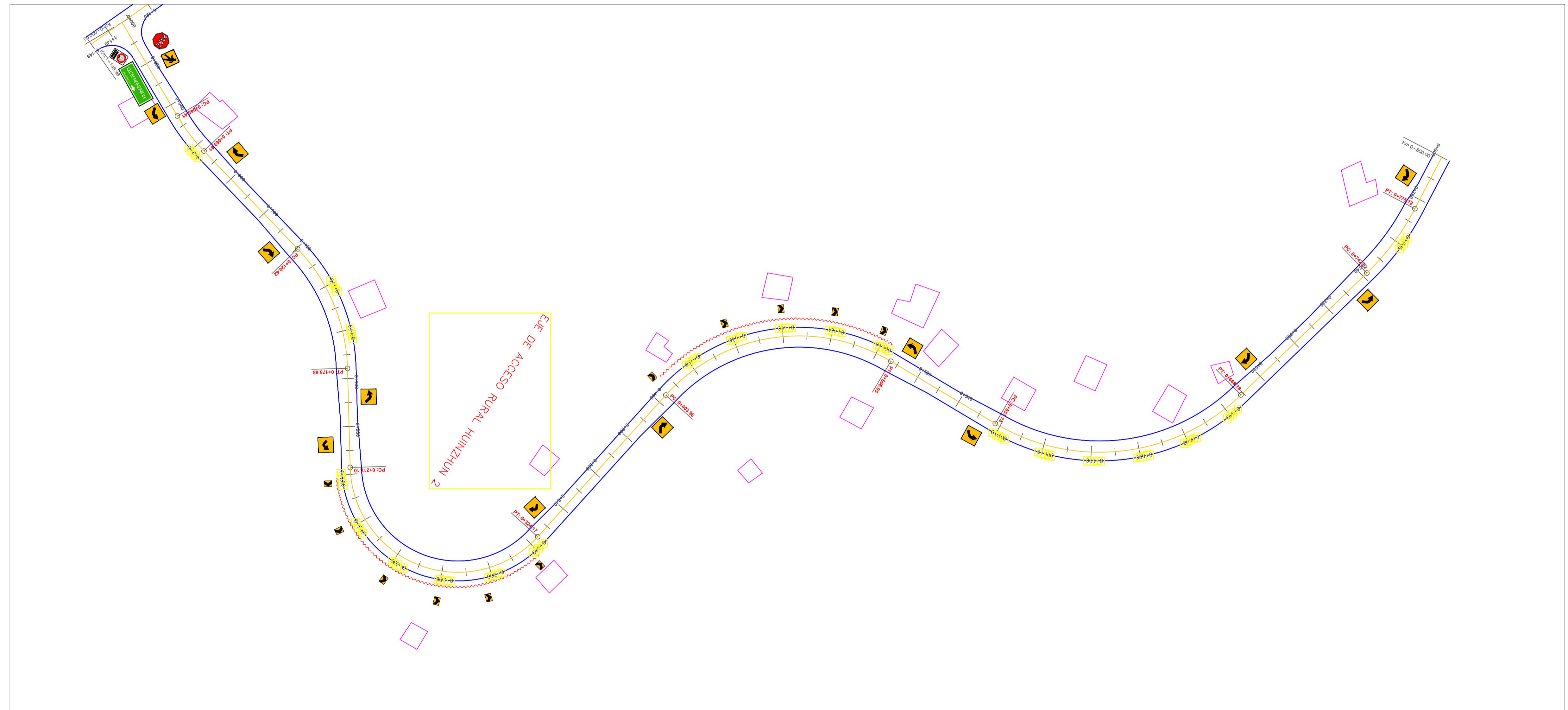


UBICACION

CARTA GEOGRAFICA GUALACEO NV - E3
Y CARTA GEOGRAFICA MARIANO MORENO NV - E4
ESCALA --- 1:50000



| | |
|--|--|
| UNIVERSIDAD CATÓLICA DE CUENCA COMUNIDAD EDUCATIVA AL SERVICIO DEL PUEBLO | ALCALDIA DE GUALACEO <i>La hacemos todos!</i> |
| ESCALA ----- 1 = 1000 | |
| REVISION: | DISEÑO: PEDRO ÍÑIGUEZ SEBASTIÁN CHAVEZ DIBUJO: PEDRO ÍÑIGUEZ SEBASTIÁN CHAVEZ |
| | DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO: CABECERA PARROQUIAL N. DIRECTOR DE TESIS |
| CALLE D - VIA GULAG GRANDE | FECHA: JUNIO 2017 |
| CONTIENE: SEÑALIZACION ABSISA 0+000 A 2+000 | LAMINA: 11 / 14 |



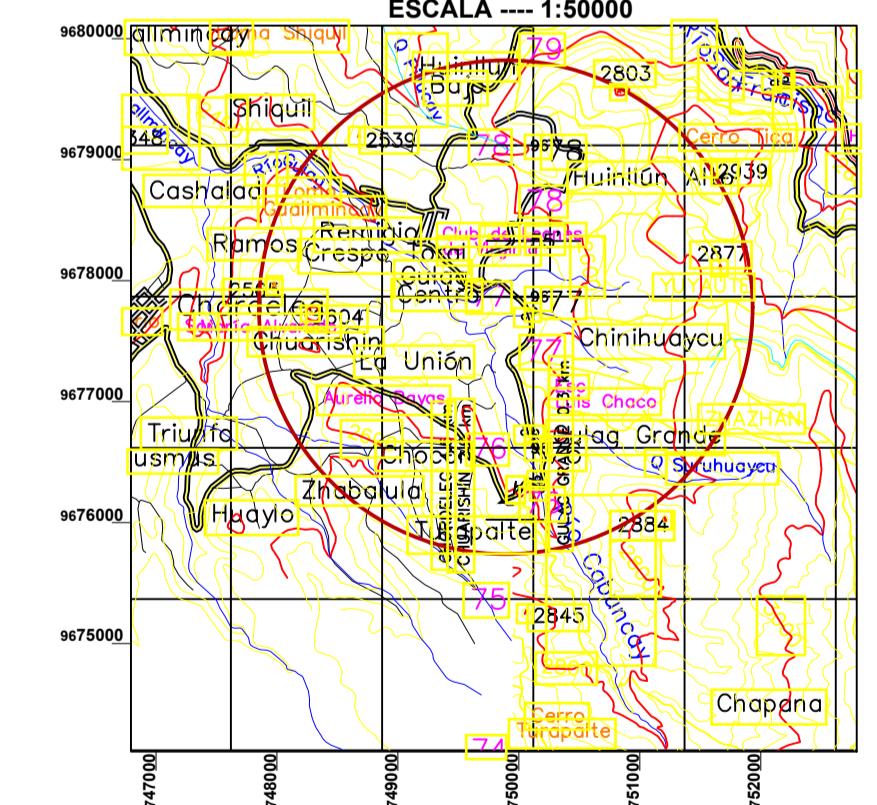
SIMBOLOGIA

The image displays a vertical column of 12 road signs, each with a yellow diamond-shaped background and black symbols. The signs are arranged in pairs, with some having a red border. The signs are:

- CURVA A LA DERECHA**: A single yellow diamond sign with a right turn symbol.
- CURVA A LA IZQUIERDA**: A single yellow diamond sign with a left turn symbol.
- CURVA CERRADA A LA DERECHA**: A single yellow diamond sign with a right turn symbol.
- CURVA CERRADA A LA IZQUIERDA**: A single yellow diamond sign with a left turn symbol.
- ZONA DE CURVAS IZQUIERDA - DERECHA**: A single yellow diamond sign with a double S-curve symbol.
- ZONA DE CURVAS DERECHA - IZQUIERDA**: A single yellow diamond sign with a double S-curve symbol.
- CURVAS DE RETORNO**: Two yellow diamond signs, one showing a left turn and one showing a right turn.
- PEATONES EN LA VÍA**: A single yellow diamond sign with a pedestrian walking symbol.
- ZONA DE ESCUELAS**: A single yellow diamond sign with two children walking symbol.
- VELOCIDADES MÁXIMAS**: Two speed limit signs with red borders and black numbers. The first says "20 KPH VELOCIDAD MAXIMA" and the second says "30 KPH VELOCIDAD MAXIMA".
- DETENCIÓN OBLIGATORIA**: A single octagonal red sign with the word "PARE" (STOP) in white.
- DELINAEADORES DIRECCIONALES**: Two yellow directional arrows pointing left and right.
- INFORMACIÓN GEOGRÁFICA**: Two green rectangular signs, one above the other.
- GUARDAVÍAS TIPO DOBLE**: A red dotted curved line representing a double guardrail.
- SENTIDO DE CIRCULACION**: Two small green signs at the bottom, labeled "UNA VÍA" (One Way) and "DOBLE VÍA" (Two Way).

UBICACION

**CARTA GEOGRAFICA GUALACEO ÑV - E3
CARTA GEOGRAFICA MARIANO MORENO ÑV - E4
ESCALA 1:50000**



ESCALA ----- 1 = 1000



ALCALDÍA DE
GUALACEO
¡...hacemos todos...!

EVISION:

PEDRO IÑIGUEZ SEBASTIAN CHAVEZ

SEBASTIAN CHAVEZ

ING.MSC.CESAR MALDONADO N.
DIRECTOR DE TESIS

**GEOMETRICO Y DE PAVIMENTACION
PARROQUIAL REMIGIO CRISTOBAL**

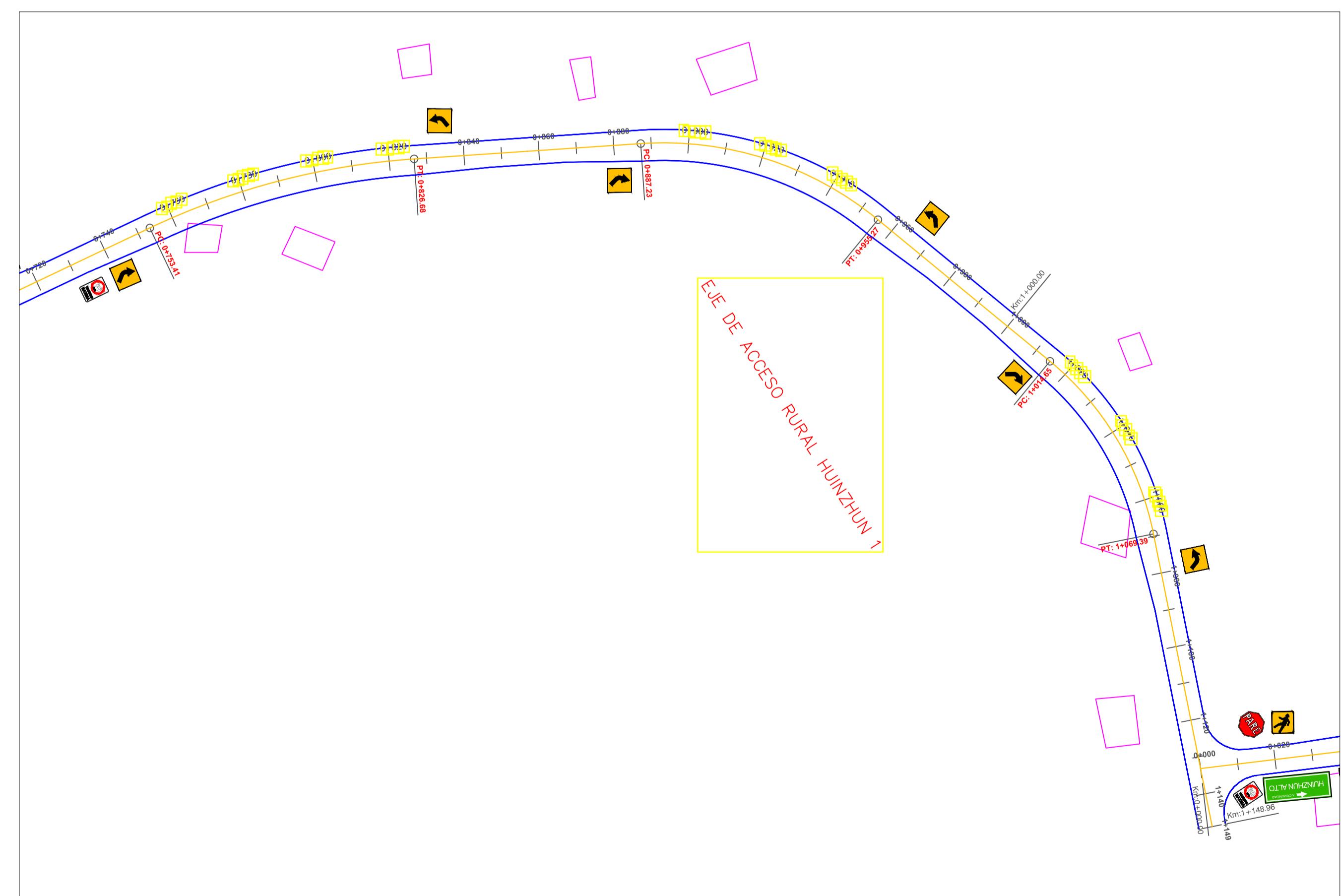
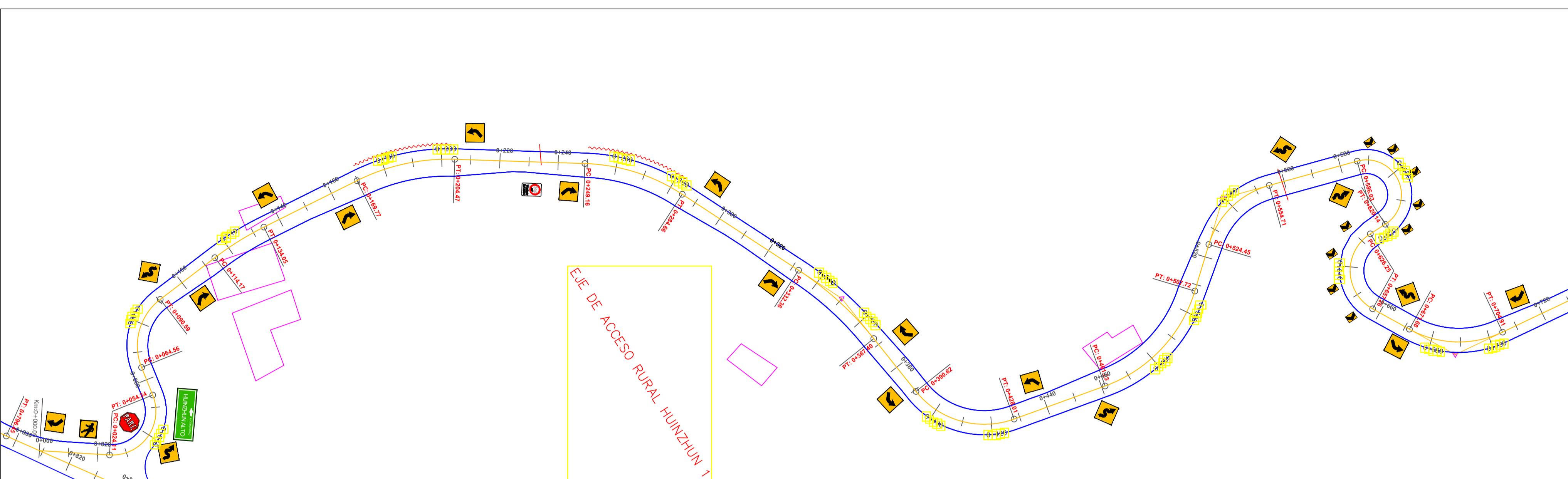
100

JIGIO CRESPO - HUINZHUN A

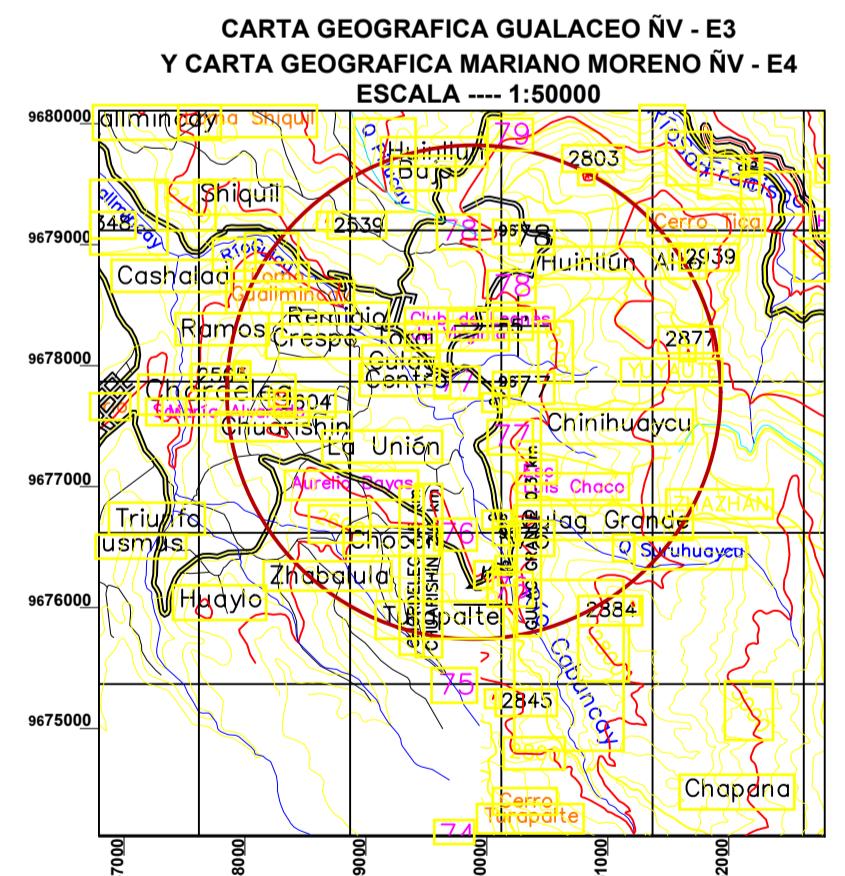
EJE DE ACCESO RURAL HUIN

JUNIO 2017

SIMBOLOGIA



UBICACION



UNIVERSIDAD
CÁTOLICA DE CUENCA
COMUNIDAD EDUCATIVA AL SERVICIO DEL PUEBLO

ESCALA ----- 1 = 1000



REVISIÓN:
DISEÑO: PEDRO ÍÑIGUEZ
SEBASTIÁN CHAVEZ

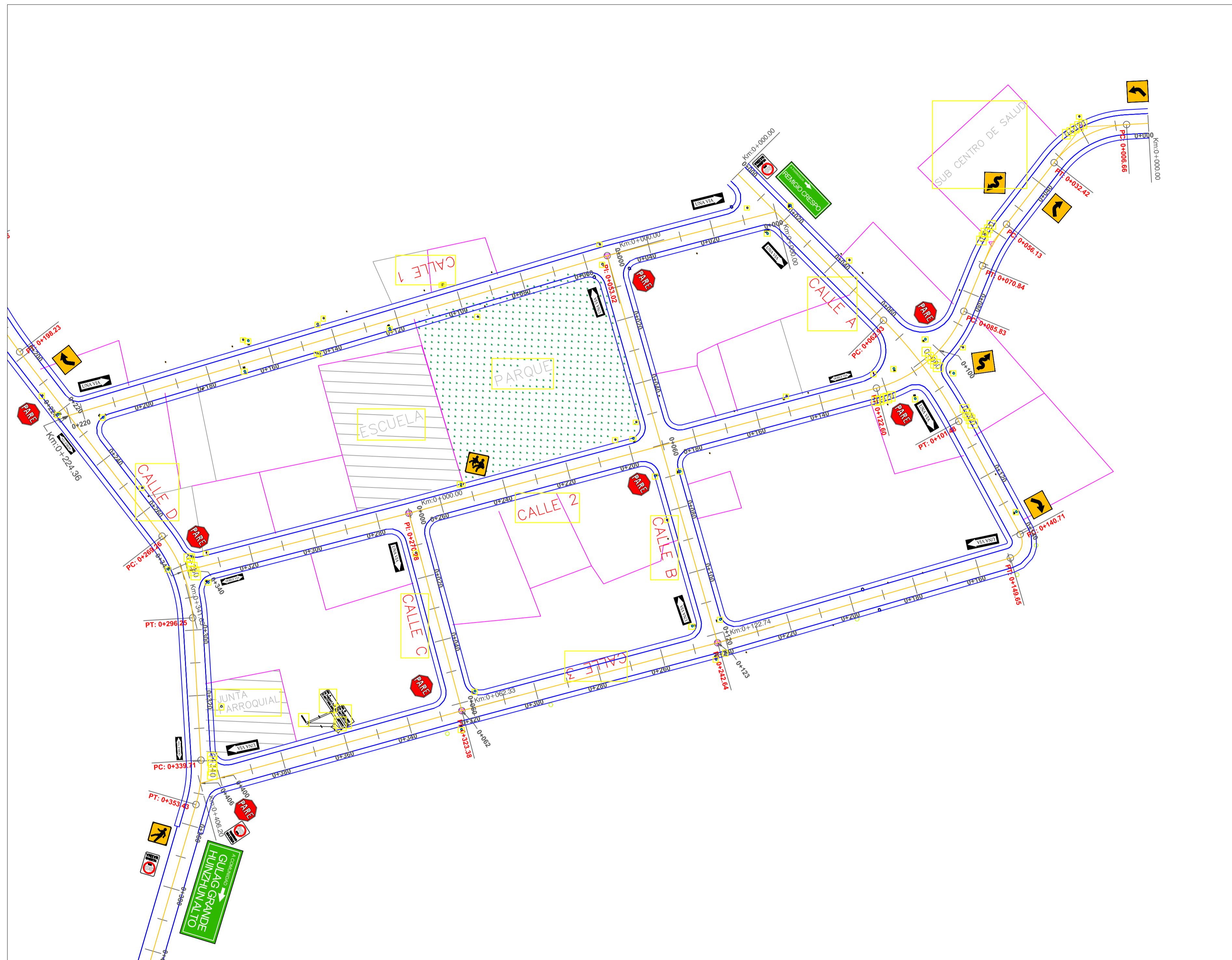
DIBUJO: PEDRO ÍÑIGUEZ
SEBASTIÁN CHAVEZ

DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO:
CABECERA PARROQUIAL N.
DIRECTOR DE TESIS
VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE
VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.

EJE DE ACCESO RURAL HUINZHUN 1
CONTIENE: SEÑALIZACIÓN
ABSISA 0+000 A 1+148.90

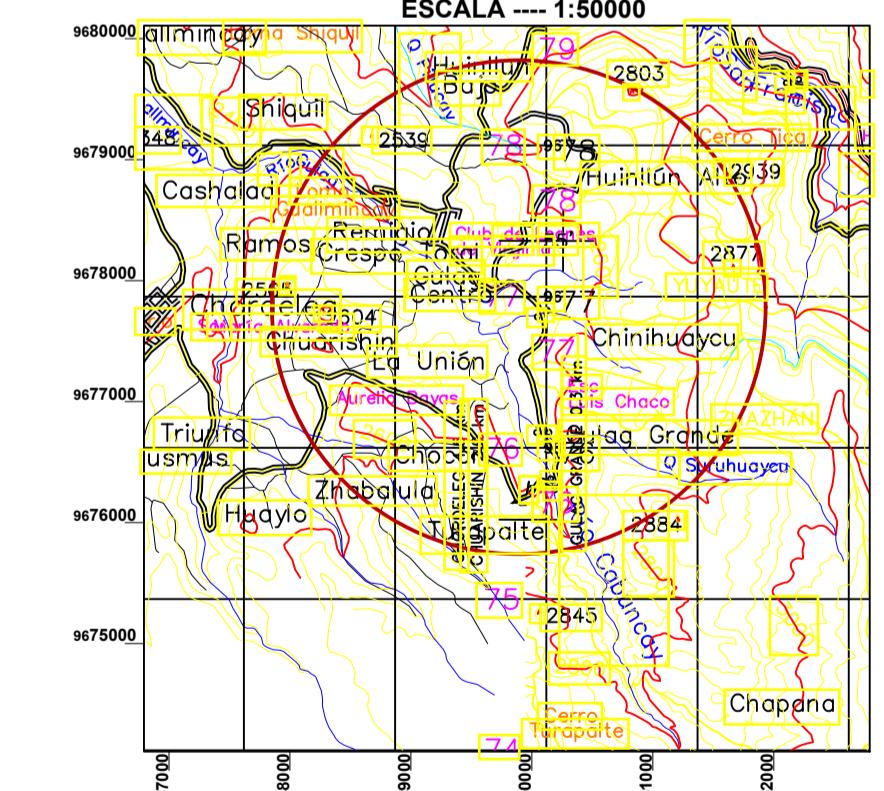
FECHA: JUNIO 2017
LAMINA:

SIMBOLOGIA



UBICACION

CARTA GEOGRAFICA GUALACEO NV - E3
Y CARTA GEOGRAFICA MARIANO MORENO NV - E4
ESCALA --- 1:5000



UNIVERSIDAD
CATÓLICA DE CUENCA
COMUNIDAD EDUCATIVA AL SERVICIO DEL PUEBLO

ESCALA ----- 1 = 750



REVISIÓN:
DISEÑO: PEDRO ÍÑIGUEZ
SEBASTIÁN CHAVEZ
DIBUJO: PEDRO ÍÑIGUEZ
SEBASTIÁN CHAVEZ

DISEÑO GEOMÉTRICO Y DE PAVIMENTO:
CABECERA PARROQUIAL REMIGIO CRESPO N.
DIRECTOR DE TESIS
VIA REMIGIO CRESPO - GULAG GRANDE
VIA REMIGIO CRESPO - HUINZHUN ALTO.

CALLE1, CALLE 2, CALLE 3
CALLE A, CALLE B, CALLE C

FECHA:
JUNIO 2017

CONTIENE:
SEÑALIZACION

LAMINA:
14 / 14

ANEXO D PRESUPUESTO

MEJORAMIENTO A NIVEL DE CARPETA ASFÁLTICA e= 5.0 cm., DE LA VÍA REMIGIO CRESPO – GULAG GRANDE,
REMIGIO CRESPO – HUINZHUN ALTO, CABECERA PARROQUIAL

**Oferente:****Ubicación:****Fecha:**

31/08/2017

| PRESUPUESTO | | | | | | |
|-------------|--------|---|--------|-----------|------------|----------------|
| Item | Codigo | Descripcion | Unidad | Cantidad | P.Unitario | P.Total |
| 001 | | MOVIMIENTO DE TIERRAS | | | | 373,889.21 |
| 1.001 | 502003 | Desbroce y limpieza del terreno | m2 | 10,214.52 | 0.80 | 8,171.62 |
| 1.002 | 504022 | Excavación a máquina material sin clasificar con retroexcavadora | m3 | 54,790.25 | 1.80 | 98,622.45 |
| 1.003 | 500081 | Acabado de la obra Basica Existente | m2 | 34,975.56 | 0.73 | 25,532.16 |
| 1.004 | 506002 | Cargado de material con cargadora | m3 | 47,719.64 | 1.33 | 63,467.12 |
| 1.005 | 506004 | Transporte de materiales hasta 6 km, incluye pago en especie | m3 | 47,719.64 | 2.20 | 104,983.21 |
| 1.006 | 549446 | Relleno compactado material de sitio via huinzhun | m3 | 10,070.61 | 7.26 | 73,112.65 |
| 2 | | DRENAJE | | | | 183,071.54 |
| 2.001 | 500091 | Excavacion a maniquina I para cunetas, canales, encauzamiento | m3 | 670.00 | 4.00 | 2,680.00 |
| 2.002 | 507007 | Hormigón Simple f'c = 210 kg/cm2 (incluye aditivo acelerante) | m3 | 85.00 | 144.16 | 12,253.60 |
| 2.003 | 542174 | Hormigón ciclópeo 40% piedra 60 % hormigon f'c = 210 kg/cm2 | m3 | 85.00 | 106.98 | 9,093.30 |
| 2.004 | 515063 | Tuberia PVC para alcantarillado U/E D=650mm serie 5, tipo 1 | m | 167.00 | 79.72 | 13,313.24 |
| 2.005 | 516041 | Tubería de acero corrugado d=1.20m, e=2.00mm, incluye aditivo acelerante | m | 35.00 | 265.96 | 9,308.60 |
| 2.006 | 505017 | Relleno compactado con material de sitio | m3 | 580.00 | 8.66 | 5,022.80 |
| 2.007 | 527062 | Cuneta y bordillo incorporado de 12x30 cm, f'c = 210Kg/cm2 | m3 | 500.00 | 213.00 | 106,500.00 |
| 2.008 | 542458 | Eescombrera | m3 | 30,000.00 | 0.83 | 24,900.00 |
| 3 | | ESTRUCTURA DE PAVIMENTO | | | | 880,174.29 |
| 3.001 | 505003 | Mejoramiento, conformación y compactación con equipo pesado | m3 | 3,488.94 | 23.17 | 80,838.74 |
| 3.002 | 505005 | Base Clase II conformación y compactación con equipo pesado | m3 | 7,500.51 | 28.75 | 215,639.66 |
| 3.003 | 505004 | Sub base conformación y compactación con equipo pesado | m3 | 4,651.91 | 27.16 | 126,345.88 |
| 3.004 | 529002 | Asfalto MC para imprimación | litro | 17,487.78 | 1.58 | 27,630.69 |
| 3.005 | 529007 | Carpeta asfáltica (e=2") Ho Asf. mezclado en planta, incluye aditivo acelerante | m2 | 34,975.56 | 12.17 | 425,652.57 |
| 3.006 | 506012 | Transporte de material de mejoramiento, base clase II y subbase | m3/km | 15,641.36 | 0.26 | 4,066.75 |
| 4 | | SEGURIDAD VIAL | | | | 80,679.42 |
| 4.001 | 532043 | Suministro Cinta Peligro h= 7.5 cm Negro/Amarillo | m | 500.00 | 0.60 | 300.00 |
| 4.002 | 500086 | Guardavia doble, tipo viga metalica | m | 350.00 | 119.46 | 41,811.00 |
| 4.003 | 531037 | Pintura para señalización de vía (CH) espesor 30 cm | m | 20,800.00 | 1.43 | 29,744.00 |
| 4.004 | 500087 | Señales al lado de la carretera | u | 80.00 | 70.46 | 5,636.80 |
| 4.005 | 500008 | Letrero de Información del Proyecto | u | 1.00 | 346.97 | 346.97 |
| 4.006 | 500089 | Deliniadores direccionales | u | 30.00 | 57.43 | 1,722.90 |
| 4.007 | 532041 | Suministro Letrero de transito (0.45 x 0.45 x 1.8m), Pare | u | 20.00 | 18.00 | 360.00 |
| 4.008 | 532428 | Letrero informativo de vias de tool de 2.00 x 1.50 m | u | 5.00 | 151.55 | 757.75 |
| 5 | | CONTROL AMBIENTAL | | | | 5,360.00 |
| 5.001 | 500082 | Agua para control de Polvo | lt | 5,200.00 | 0.47 | 2,444.00 |
| 5.002 | 500083 | Charlas de Concienciacion | u | 10.00 | 87.60 | 876.00 |
| 5.003 | 500084 | Afiches (informativos) | u | 500.00 | 1.44 | 720.00 |
| 5.004 | 500085 | Comunicados Radiales | min | 200.00 | 6.60 | 1,320.00 |
| SUBTOTAL | | | | | | 1,523,174.46 |
| IVA | | | | | | 12% 182,780.94 |
| TOTAL | | | | | | 1,705,955.40 |

Son: UNO MILLONES SETECIENTOS CINCO MIL NOVECIENTOS CINCUENTA Y CINCO CON 40/100 DÓLARES

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 1.001

Código: 502003

Descrip.: Desbroce y limpieza del terreno

Unidad: m2

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 4.0000 | 0.40 | 0.0400 | 0.06 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.06 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|--------|--|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 0.00 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-----------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 4.0000 | 3.41 | 0.0400 | 0.55 |
| 405006 | Técnico obras civiles | | 1.0000 | 3.82 | 0.0160 | 0.06 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.61 |

Costo Directo Total: 0.67

COSTOS INDIRECTOS

20 % 0.13

Precio Unitario Total 0.80

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 1.002

Código: 504022

Descrip.: Excavación a máquina material sin clasificar con retroexcavadora 0-2m

Unidad: m3

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|-----------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| 102004 | Retroexcavadora | Hora | 1.0000 | 25.00 | 0.0385 | 0.96 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.96 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|--------|--|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 0.00 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-----------------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 3.0000 | 3.41 | 0.0385 | 0.39 |
| 423011 | Operador de retroexcavadora | | 1.0000 | 3.82 | 0.0385 | 0.15 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.54 |

Costo Directo Total: 1.50

COSTOS INDIRECTOS

20 % 0.30

Precio Unitario Total 1.80

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17



Item: 1.003
Código: 500081
Descrip.: Acabado de la obra Basica Existente
Unidad: m2

| COSTOS DIRECTOS | | | | | | |
|------------------------|--|--|--|--|--|--|
|------------------------|--|--|--|--|--|--|

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|-----------------------------|--------------------|---------------|-----------------|---------------|----------------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 102003 | Motoniveladora | Hora | 1.0000 | 56.00 | 0.0045 | 0.25 |
| 102005 | Rodillo Vibratorio | Hora | 1.0000 | 35.00 | 0.0045 | 0.16 |
| 102006 | Tanquero de agua | Hora | 1.0000 | 26.06 | 0.0045 | 0.12 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.53 |

| Materiales | | | | | | |
|-------------------------|--------------------|---------------|-----------------|---------------|---------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
| | | | | | | |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 0.00 |

| Transporte | | | | | | |
|-------------------------|--------------------|---------------|-----------------|-----------------|------------------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

| Mano de Obra | | | | | | |
|---------------------------|--|---------|---------------|---------------|----------------|--------------|
| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
| 423001 | Operador de motoniveladora | | 1.0000 | 3.82 | 0.0045 | 0.02 |
| 424004 | Operador de rodillo autopropulsado | | 1.0000 | 3.64 | 0.0045 | 0.02 |
| 400007 | ayudante de maquinaria | | 1.0000 | 3.45 | 0.0045 | 0.02 |
| 427016 | CHOFER Para camiones pesados y extra pesados | | 1.0000 | 5.00 | 0.0045 | 0.02 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.08 |

Costo Directo Total: 0.61

| COSTOS INDIRECTOS | | | | | | |
|--------------------------|--|--|--|------|--|------|
| | | | | 20 % | | 0.12 |

| | |
|------------------------------------|------|
| Precio Unitario Total | 0.73 |
|------------------------------------|------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 1.004

Código: 506002

Descrip.: Cargado de material con cargadora

Unidad: m3

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|-------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| 102001 | Cargadora | Hora | 1.0000 | 30.00 | 0.0300 | 0.90 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.90 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|--------|--|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 0.00 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|--|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 1.0000 | 3.41 | 0.0300 | 0.10 |
| 423010 | Operador de cargadora frontal (Payloader sobre ruedas) | | 1.0000 | 3.82 | 0.0300 | 0.11 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.21 |

Costo Directo Total: 1.11

COSTOS INDIRECTOS

20 % 0.22

Precio Unitario Total 1.33

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 1.005**Código:** 506004**Descrip.:** Transporte de materiales hasta 6 km, incluye pago en escombrera**Unidad:** m3**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|---------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| 102008 | Volqueta 8 m3 | Hora | 1.0000 | 25.00 | 0.0400 | 1.00 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 1.00 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|----------------------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 2EA093 | Pago por concepto de disposición | m3 | 1.0000 | 0.63 | | 0.63 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 0.63 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|---------------------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 427011 | Chofer volquetas (Estr. Oc. C1) | | 1.0000 | 5.00 | 0.0400 | 0.20 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.20 |

Costo Directo Total: 1.83

COSTOS INDIRECTOS 20 % 0.37

Precio Unitario Total 2.20

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 1.006

Código: 549446

Descrip.: Relleno compactado material de sitio via huinzhun

Unidad: m3

**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 1.0000 | 0.40 | 0.5000 | 0.20 |
| 102012 | Plancha vibratoria | Hora | 1.0000 | 4.50 | 0.5000 | 2.25 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 2.45 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|--------|--|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 0.00 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|---|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 2.0000 | 3.41 | 0.5000 | 3.41 |
| 404011 | Maestro mayor en ejecución de obras civiles | | 1.0000 | 3.82 | 0.0500 | 0.19 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 3.60 |

Costo Directo Total: 6.05

| COSTOS INDIRECTOS | | | | | | |
|-------------------|--|--|--|------|--|------|
| | | | | 20 % | | 1.21 |

| | |
|-----------------------------|------|
| Precio Unitario Total | 7.26 |
|-----------------------------|------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 2.001

Código: 500091

Descrip.: Excavacion a maniquina I para cunetas, canales, encauzamientos

Unidad: m3

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|-------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| 100029 | Herramienta menor | %MO | 5%MO | | | 0.04 |
| 102004 | Retroexcavadora | Hora | 1.0000 | 25.00 | 0.1000 | 2.50 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 2.54 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|--------|-------|
| | | | | | |
| Subtotal de Materiales: | | | | | 0.00 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|---|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | 1.0000 | 3.41 | 0.2000 | 0.68 |
| 404011 | Maestro mayor en ejecución de obras civiles | 1.0000 | 3.82 | 0.0300 | 0.11 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | 0.79 |

Costo Directo Total: 3.33

COSTOS INDIRECTOS

20 % 0.67

Precio Unitario Total 4.00

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 2.002

Código: 507007

Descrip.: Hormigón Simple f'c = 210 kg/cm² (incluye aditivo acelerante 8 horas)Unidad: m³**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 102010 | Concretera un saco | Hora | 1.0000 | 3.15 | 0.7600 | 2.39 |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 5.0000 | 0.40 | 0.7600 | 1.52 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 3.91 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|--|----------------|----------|--------|--|--------|
| 223002 | Cemento Portland Tipo I puesto en saco | saco | 7.5000 | 7.50 | | 56.25 |
| 2EI005 | Arena puesta en obra | m ³ | 0.6000 | 17.00 | | 10.20 |
| 2EI006 | Grava puesta en obra | m ³ | 1.0000 | 17.50 | | 17.50 |
| 2EA073 | Agua | m ³ | 0.0180 | 0.49 | | 0.01 |
| 282015 | Aditivo acelerante tipo Sika 3 o similar | kg | 15.0000 | 1.19 | | 17.85 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 101.81 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-----------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 5.0000 | 3.41 | 0.7600 | 12.96 |
| 405006 | Técnico obras civiles | | 1.0000 | 3.82 | 0.3800 | 1.45 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 14.41 |

Costo Directo Total: 120.13

| COSTOS INDIRECTOS | | |
|-------------------|------|-------|
| | 20 % | 24.03 |

| | |
|-----------------------------|--------|
| Precio Unitario Total | 144.16 |
|-----------------------------|--------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 2.003

Código: 542174

Descrip.: Hormigón ciclópeo 40% piedra 60 % hormigon f c = 210 Kg/cm2

Unidad: m3

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 1.0000 | 0.40 | 0.5000 | 0.20 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.20 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|-------------------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 2H0024 | Piedra de río | m3 | 0.4250 | 17.00 | | 7.23 |
| 542175 | Hormigón simple Fc 210 Kg/cm2 | m3 | 0.6000 | 113.08 | | 67.85 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 75.08 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | 0.00 |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|---|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 6.0000 | 3.41 | 0.5000 | 10.23 |
| 403001 | Albañil | | 2.0000 | 3.45 | 0.5000 | 3.45 |
| 404011 | Maestro mayor en ejecución de obras civiles | | 1.0000 | 3.82 | 0.0500 | 0.19 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 13.87 |

Costo Directo Total: 89.15

| COSTOS INDIRECTOS | | |
|--------------------------|------|-------|
| | 20 % | 17.83 |

| | |
|------------------------------------|--------|
| Precio Unitario Total | 106.98 |
|------------------------------------|--------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: RUB. AUX. 002.003

Código: 542175
 Descrip.: Hormigón simple Fc 210 Kg/cm2
 Unidad: m3

**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|-----------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 116001 | Concretera de un saco | Hora | 1.0000 | 2.30 | 1.2000 | 2.76 |
| 101001 | Carretilla | Hora | 2.0000 | 0.06 | 1.2000 | 0.14 |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 1.0000 | 0.40 | 1.2000 | 0.48 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 3.38 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|----------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 2H0023 | Cemento Guapan | saco | 6.1200 | 7.50 | | 45.90 |
| 2EI005 | Arena puesta en obra | m3 | 0.6000 | 17.00 | | 10.20 |
| 2EI006 | Grava puesta en obra | m3 | 0.8000 | 17.50 | | 14.00 |
| 2EA073 | Agua | m3 | 0.1650 | 0.49 | | 0.08 |
| 2FS003 | Imperplastic | Kg | 1.8000 | 1.16 | | 2.09 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 72.27 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|---|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 6.0000 | 3.41 | 1.2000 | 24.55 |
| 403001 | Albañil | | 3.0000 | 3.45 | 1.2000 | 12.42 |
| 404011 | Maestro mayor en ejecución de obras civiles | | 1.0000 | 3.82 | 0.1200 | 0.46 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 37.43 |

Costo Directo Total: 113.08

COSTOS INDIRECTOS

20 % 22.62

Precio Unitario Total 135.70

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 2.004

Código: 515063

Descrip.: tubería PVC para alcantarillado U/E D=650mm serie 5, tipo B, suministro e instalaci

Unidad: m

**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 1.0000 | 0.40 | 0.2500 | 0.10 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.10 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|----------------------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 2EA095 | Polilimpia | litro | 0.0200 | 6.26 | | 0.13 |
| 2A0044 | Tubería sanitaria Novafor d=650m | m | 1.0000 | 64.00 | | 64.00 |
| 2EA212 | Polipega | gl | 0.0100 | 30.24 | | 0.30 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 64.43 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-----------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 1.0000 | 3.41 | 0.2500 | 0.85 |
| 403001 | Albañil | | 1.0000 | 3.45 | 0.2500 | 0.86 |
| 405006 | Técnico obras civiles | | 1.0000 | 3.82 | 0.0500 | 0.19 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 1.90 |

Costo Directo Total: 66.43

| COSTOS INDIRECTOS | | |
|-------------------|------|-------|
| | 20 % | 13.29 |

| | |
|-----------------------------|-------|
| Precio Unitario Total | 79.72 |
|-----------------------------|-------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 2.005**Código:** 516041**Descrip.:** Tubería de acero corrugado d=1.20m, e=2.00mm, incluye accesorios**Unidad:** m**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 1.0000 | 0.40 | 1.0000 | 0.40 |
| 102004 | Retroexcavadora | Hora | 1.0000 | 25.00 | 1.0000 | 25.00 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 25.40 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|-----------------------------------|--------|----------|--------|--|--------|
| 215001 | Asfalto | gal | 10.0000 | 1.58 | | 15.80 |
| 297002 | Tubería de acero corrugado d=1.20 | ml | 1.0000 | 155.70 | | 155.70 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 171.50 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-----------------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 4.0000 | 3.41 | 1.0000 | 13.64 |
| 403001 | Albañil | | 1.0000 | 3.45 | 1.0000 | 3.45 |
| 405006 | Técnico obras civiles | | 1.0000 | 3.82 | 1.0000 | 3.82 |
| 423011 | Operador de retroexcavadora | | 1.0000 | 3.82 | 1.0000 | 3.82 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 24.73 |

Costo Directo Total: 221.63

| COSTOS INDIRECTOS | | |
|-------------------|------|-------|
| | 20 % | 44.33 |

| | |
|-----------------------------|--------|
| Precio Unitario Total | 265.96 |
|-----------------------------|--------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 2.006**Código:** 505017**Descrip.:** Relleno compactado con material de sitio**Unidad:** m3**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 1.0000 | 0.40 | 0.5000 | 0.20 |
| 102012 | Plancha vibratoria | Hora | 1.0000 | 4.50 | 0.5000 | 2.25 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 2.45 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 2EA073 | Agua | m3 | 2.0000 | 0.49 | | 0.98 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 0.98 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | 0.00 |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-----------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 2.0000 | 3.41 | 0.5000 | 3.41 |
| 405006 | Técnico obras civiles | | 1.0000 | 3.82 | 0.1000 | 0.38 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 3.79 |

Costo Directo Total: 7.22

COSTOS INDIRECTOS

20 % 1.44

Precio Unitario Total 8.66

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 2.007

Código: 527062

Descrip.: Cuneta y bordillo incorporado de 12x30 cm, f'c = 210Kg/cm² (doble encofrado)Unidad: m³**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 3.0000 | 0.40 | 0.7140 | 0.86 |
| 102014 | Vibrador | Hora | 1.0000 | 1.80 | 0.7140 | 1.29 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 2.15 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|--|----------------|----------|--------|--|--------|
| 507002 | Hormigón Simple f'c = 210 kg/cm ² | m ³ | 0.5000 | 190.47 | | 95.24 |
| 512039 | Encofrado metálico chaflán para bd | m | 20.0000 | 3.88 | | 77.60 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 172.84 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-----------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 2.0000 | 3.41 | 0.2140 | 1.46 |
| 403001 | Albañil | | 1.0000 | 3.45 | 0.2140 | 0.74 |
| 405006 | Técnico obras civiles | | 1.0000 | 3.82 | 0.0814 | 0.31 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 2.51 |

Costo Directo Total: 177.50

| COSTOS INDIRECTOS | | |
|-------------------|------|-------|
| | 20 % | 35.50 |

| | |
|-----------------------------|--------|
| Precio Unitario Total | 213.00 |
|-----------------------------|--------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: RUB. AUX. 002.007

Código: 507002

Descrip.: Hormigón Simple f'c = 210 kg/cm2

Unidad: m3

**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 102010 | Concretera un saco | Hora | 1.0000 | 3.15 | 0.7600 | 2.39 |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 5.0000 | 0.40 | 0.7600 | 1.52 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 3.91 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|--|--------|----------|--------|--|--------|
| 223002 | Cemento Portland Tipo I puesto en saco | saco | 7.5000 | 7.50 | | 56.25 |
| 2EI005 | Arena puesta en obra | m3 | 0.6000 | 17.00 | | 10.20 |
| 2EI006 | Grava puesta en obra | m3 | 1.0000 | 17.50 | | 17.50 |
| 2EA073 | Agua | m3 | 180.0000 | 0.49 | | 88.20 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 172.15 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-----------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 5.0000 | 3.41 | 0.7600 | 12.96 |
| 405006 | Técnico obras civiles | | 1.0000 | 3.82 | 0.3800 | 1.45 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 14.41 |

Costo Directo Total: 190.47

COSTOS INDIRECTOS

20 % 38.09

Precio Unitario Total 228.56

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: RUB. AUX. 002.007

Código: 512039

Descrip.: Encofrado metálico chaflán para bordillo, h=30cm

Unidad: m

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|---------------------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| 101015 | Encofrado metálico chaflán para | Hora | 2.0000 | 0.18 | 1.0000 | 0.36 |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 2.0000 | 0.40 | 0.0700 | 0.06 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.42 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|----------------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 253001 | Estacas de madera 4 x 5 cm | u | 2.0000 | 0.85 | | 1.70 |
| 2EA084 | Clavos | kg | 0.5000 | 1.91 | | 0.96 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 2.66 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-----------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 2.0000 | 3.41 | 0.0700 | 0.48 |
| 403001 | Albañil | | 1.0000 | 3.45 | 0.0700 | 0.24 |
| 405006 | Técnico obras civiles | | 1.0000 | 3.82 | 0.0210 | 0.08 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.80 |

Costo Directo Total: 3.88

COSTOS INDIRECTOS

20 % 0.78

Precio Unitario Total 4.66

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 2.008

Código: 542458
Descrip.: Eescombrera
Unidad: m3

**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|-----------------------------|---------------------|---------------|-----------------|---------------|----------------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 1.0000 | 0.40 | 0.0500 | 0.02 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.02 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|--------------------|---------------|-----------------|---------------|--|--------------|
| 200A20 | Escombrera | m3 | 1.0000 | 0.50 | | 0.50 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 0.50 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|---------------|--------------------|---------------|-----------------|-----------------|------------------|-------------------------|
| | | | | | | Subtotal de Transporte: |

Costo Directo Total: 0.69

COSTOS INDIRECTOS

20 % 0.14

Precio Unitario Total 0.83

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 3.001
Código: 505003
Descrip.: Mejoramiento, conformación y compactación con equipo pesado
Unidad: m3



| COSTOS DIRECTOS | | | | | | |
|------------------------|--|--|--|--|--|--|
|------------------------|--|--|--|--|--|--|

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|-----------------------------|---------------------|---------------|-----------------|---------------|----------------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 102003 | Motoniveladora | Hora | 1.0000 | 56.00 | 0.0350 | 1.96 |
| 102005 | Rodillo Vibratorio | Hora | 1.0000 | 35.00 | 0.0150 | 0.53 |
| 102006 | Tanquero de agua | Hora | 1.0000 | 26.06 | 0.0150 | 0.39 |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 2.0000 | 0.40 | 0.0350 | 0.03 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 2.91 |

| Materiales | | | | | | |
|-------------------|-----------------------------------|---------------|-------------------------|---------------|--|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
| 2EI004 | Material de mejoramiento puesto e | m3 | 1.3000 | 8.00 | | 10.40 |
| 2EA073 | Aqua | m3 | 10.0000 | 0.49 | | 4.90 |
| | | | Subtotal de Materiales: | | | 15.30 |

| Transporte | | | | | | |
|-------------------|--------------------|---------------|-------------------------|-----------------|------------------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
| | | | | | | |
| | | | Subtotal de Transporte: | | | 0.00 |

| Mano de Obra | | | | | | |
|---------------------|------------------------------------|--|---------------------------|---------------|----------------|--------------|
| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
| 402015 | Peón | | 7.0000 | 3.41 | 0.0350 | 0.84 |
| 423001 | Operador de motoniveladora | | 1.0000 | 3.82 | 0.0350 | 0.13 |
| 424004 | Operador de rodillo autopropulsado | | 1.0000 | 3.64 | 0.0150 | 0.05 |
| 427012 | Chofer tanqueros (Estr. Oc. C1) | | 1.0000 | 5.00 | 0.0150 | 0.08 |
| | | | Subtotal de Mano de Obra: | | | 1.10 |

Costo Directo Total: 19.31

| COSTOS INDIRECTOS | | | | | | |
|--------------------------|--|--|--|------|--|------|
| | | | | 20 % | | 3.86 |

| | |
|------------------------------------|-------|
| Precio Unitario Total | 23.17 |
|------------------------------------|-------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 3.002**Código:** 505005**Descrip.:** Base Clase II conformación y compactación con equipo pesado**Unidad:** m3**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 102003 | Motoniveladora | Hora | 1.0000 | 56.00 | 0.0350 | 1.96 |
| 102005 | Rodillo Vibratorio | Hora | 1.0000 | 35.00 | 0.0150 | 0.53 |
| 102006 | Tanquero de agua | Hora | 1.0000 | 26.06 | 0.0150 | 0.39 |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 2.0000 | 0.40 | 0.0350 | 0.03 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 2.91 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|---------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 2EI001 | Base Clase II | m3 | 1.3200 | 15.10 | | 19.93 |
| 2EA073 | Aqua | m3 | 0.0400 | 0.49 | | 0.02 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 19.95 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|--------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |

Subtotal de Transporte: 0.00

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|------------------------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 7.0000 | 3.41 | 0.0350 | 0.84 |
| 423001 | Operador de motoniveladora | | 1.0000 | 3.82 | 0.0350 | 0.13 |
| 424004 | Operador de rodillo autopropulsado | | 1.0000 | 3.64 | 0.0150 | 0.05 |
| 427012 | Chofer tanqueros (Estr. Oc. C1) | | 1.0000 | 5.00 | 0.0150 | 0.08 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 1.10 |

Costo Directo Total: 23.96

COSTOS INDIRECTOS

20 % 4.79

Precio Unitario Total 28.75

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 3.003

Código: 505004

Descrip.: Sub base conformación y compactación con equipo pesado

Unidad: m3

**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 102003 | Motoniveladora | Hora | 1.0000 | 56.00 | 0.0350 | 1.96 |
| 102005 | Rodillo Vibratorio | Hora | 1.0000 | 35.00 | 0.0150 | 0.53 |
| 102006 | Tanquero de agua | Hora | 1.0000 | 26.06 | 0.0150 | 0.39 |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 2.0000 | 0.40 | 0.0350 | 0.03 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 2.91 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|-------------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 2EA073 | Aqua | m3 | 0.0400 | 0.49 | | 0.02 |
| 2EI008 | Sub base puesta en obra | m3 | 1.3100 | 14.20 | | 18.60 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 18.62 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|--------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |

Subtotal de Transporte: 0.00

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|------------------------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 7.0000 | 3.41 | 0.0350 | 0.84 |
| 423001 | Operador de motoniveladora | | 1.0000 | 3.82 | 0.0350 | 0.13 |
| 424004 | Operador de rodillo autopropulsado | | 1.0000 | 3.64 | 0.0150 | 0.05 |
| 427012 | Chofer tanqueros (Estr. Oc. C1) | | 1.0000 | 5.00 | 0.0150 | 0.08 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 1.10 |

Costo Directo Total: 22.63

COSTOS INDIRECTOS

20 % 4.53

Precio Unitario Total 27.16

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 3.004
Código: 529002
Descrip.: Asfalto MC para imprimación
Unidad: litro



| COSTOS DIRECTOS | | | | | | |
|------------------------|--|--|--|--|--|--|
|------------------------|--|--|--|--|--|--|

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|-----------------------------|----------------------------------|---------------|-----------------|---------------|----------------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 102019 | Tanquero distribuidor de asfalto | Hora | 1.0000 | 30.00 | 0.0013 | 0.04 |
| 102020 | Escoba mecánica | Hora | 1.0000 | 10.00 | 0.0013 | 0.01 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.05 |

| Materiales | | | | | | |
|-------------------------|--------------------|---------------|-----------------|---------------|---------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
| 228001 | Diesel | gl | 0.0700 | 1.04 | | 0.07 |
| 215001 | Asfalto | gal | 0.7500 | 1.58 | | 1.19 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 1.26 |

| Transporte | | | | | | |
|-------------------------|--------------------|---------------|-----------------|-----------------|------------------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

| Mano de Obra | | | | | | |
|---------------------------|--------------------------------------|--|---------------|---------------|----------------|--------------|
| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
| 402015 | Peón | | 2.0000 | 3.41 | 0.0013 | 0.01 |
| 424022 | Operador de Distribuidor de asfalto | | 1.0000 | 3.64 | 0.0013 | 0.00 |
| 424017 | Operador de barredora autopropulsada | | 1.0000 | 3.64 | 0.0013 | 0.00 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.01 |

Costo Directo Total: 1.32

| COSTOS INDIRECTOS | | | | | | |
|--------------------------|--|--|--|------|--|------|
| | | | | 20 % | | 0.26 |

| | |
|------------------------------------|------|
| Precio Unitario Total | 1.58 |
|------------------------------------|------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 3.005

Código: 529007

Descrip.: Carpeta asfáltica (e=2") Ho Asf. mezclado en planta, incluye transporte

Unidad: m2

**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|------------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 102001 | Cargadora | Hora | 1.0000 | 30.00 | 0.0045 | 0.14 |
| 102021 | Planta asfáltica | Hora | 1.0000 | 140.31 | 0.0045 | 0.63 |
| 102023 | Rodillo Neumático | Hora | 1.0000 | 33.21 | 0.0045 | 0.15 |
| 102005 | Rodillo Vibratorio | Hora | 1.0000 | 35.00 | 0.0045 | 0.16 |
| 102024 | Terminadora de asfalto | Hora | 1.0000 | 65.00 | 0.0045 | 0.29 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 1.37 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|---|--------|----------|--------|--|-------|
| 215001 | Asfalto | gal | 2.2000 | 1.58 | | 3.48 |
| 228001 | Diesel | gl | 0.4600 | 1.04 | | 0.48 |
| 2EI011 | Material petreо para agregado asfáltico | m3 | 0.0650 | 18.50 | | 1.20 |
| 215008 | Aditivo para carpetas asfálticas | gl | 0.0110 | 9.75 | | 0.11 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 5.27 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|--------------------------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| 301011 | Transporte de mezcla asfáltica | m3/km | 0.0760 | 0.25 | 170.0000 | 3.23 |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 3.23 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | Número | S.R.H. | Rendim. | Total | |
|---------------------------|--|---------|--------|---------|-------|------|
| 402015 | Peón | 12.0000 | 3.41 | 0.0045 | 0.18 | |
| 423010 | Operador de cargadora frontal (Payloader sobre ruedas) | 1.0000 | 3.82 | 0.0045 | 0.02 | |
| 424012 | Operador responsable de la planta asfáltica | 1.0000 | 3.64 | 0.0045 | 0.02 | |
| 424004 | Operador de rodillo autopropulsado | 2.0000 | 3.64 | 0.0045 | 0.03 | |
| 424008 | Operador de acabadora de pavimento asfáltico | 1.0000 | 3.64 | 0.0045 | 0.02 | |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.27 |

Costo Directo Total: 10.14

COSTOS INDIRECTOS

20 % 2.03

Precio Unitario Total 12.17

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 3.006

Código: 506012

Descrip.: Transporte de material de mejoramiento, base clase II y sub base

Unidad: m3/km

**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|---------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 102008 | Volqueta 8 m3 | Hora | 1.0000 | 25.00 | 0.0050 | 0.13 |
| 102001 | Cargadora | Hora | 1.0000 | 30.00 | 0.0015 | 0.05 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.18 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|--------|-------|
| | | | | | |
| Subtotal de Materiales: | | | | | 0.00 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 427011 | Chofer volquetas (Estr. Oc. C1) | 1.0000 | 5.00 | 0.0080 | 0.04 |
| 423010 | Operador de cargadora frontal (Payloader sobre ruedas) | 1.0000 | 3.82 | 0.0012 | 0.00 |
| 400007 | ayudante de maquinaria | 1.0000 | 3.45 | 0.0012 | 0.00 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | 0.04 |

Costo Directo Total: 0.22

| COSTOS INDIRECTOS | | |
|-------------------|------|------|
| | 20 % | 0.04 |

| | |
|-----------------------------|------|
| Precio Unitario Total | 0.26 |
|-----------------------------|------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 4.001

Código: 532043

Descrip.: Suministro Cinta Peligro h= 7.5 cm Negro/Amarillo

Unidad: m

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|-------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.00 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|----------------------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 2EA302 | Cinta Peligro h= 7.5 cm Negro/Am | m | 1.0000 | 0.50 | | 0.50 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 0.50 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-------------|--|--------|--------|---------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.00 |

Costo Directo Total: 0.50

| COSTOS INDIRECTOS | | | | | | |
|--------------------------|--|--|--|--|--|------|
| 20 % | | | | | | 0.10 |

| | |
|------------------------------------|------|
| Precio Unitario Total | 0.60 |
|------------------------------------|------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 4.002

Código: 500086

Descrip.: Guardavia doble, tipo viga metalica

Unidad: m

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|-------------------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| 100037 | Herramienta manual y menor de | %MO | 5%MO | | | 0.12 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.12 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|-----------------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 200A1T | Guardavia tipo W de 3.81m | u | 1.0000 | 27.00 | | 27.00 |
| 200A1U | poste de guardavia, H=1.80m | u | 1.0000 | 39.00 | | 39.00 |
| 200A1V | Terminales Guardavia | u | 1.0000 | 22.00 | | 22.00 |
| 200A1W | Empotramiento de Postes | global | 1.0000 | 9.00 | | 9.00 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 97.00 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|---|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 1.0000 | 3.41 | 0.2000 | 0.68 |
| 403001 | Albañil | | 1.0000 | 3.45 | 0.2000 | 0.69 |
| 400008 | Ayudante de Albañil | | 1.0000 | 3.41 | 0.2000 | 0.68 |
| 404012 | Maestro Mayor en Ejecucion de Obras Civiles | | 1.0000 | 3.82 | 0.1000 | 0.38 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 2.43 |

Costo Directo Total: 99.55

COSTOS INDIRECTOS

20 % 19.91

Precio Unitario Total 119.46

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 4.003

Código: 531037

Descrip.: Pintura para señalización de via (CH) espesor 30 cm

Unidad: m

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 1.0000 | 0.40 | 0.0750 | 0.03 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.03 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|-------------------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 270001 | Pintura de tráfico (acrílica) | galon | 0.0200 | 24.98 | | 0.50 |
| 270003 | Microesferas de silice | kg | 0.0150 | 4.50 | | 0.07 |
| 270004 | Disolvente | galón | 0.0200 | 3.60 | | 0.07 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 0.64 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 402015 | Peón | | 1.0000 | 3.41 | 0.0750 | 0.26 |
| 403003 | Pintor | | 1.0000 | 3.45 | 0.0750 | 0.26 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.52 |

Costo Directo Total: 1.19

COSTOS INDIRECTOS

20 % 0.24

Precio Unitario Total 1.43

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 4.004

Código: 500087

Descrip.: Señales al lado de la carretera

Unidad: u

**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|-------------------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 100037 | Herramienta manual y menor de | %MO | 5%MO | | | 0.03 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.03 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|---|--------|----------|--------|--|-------|
| 200A1X | Letreros reflectivos. (señalización vial) | u | 1.0000 | 49.00 | | 49.00 |
| 200A1W | Empotramiento de Postes | global | 1.0000 | 9.00 | | 9.00 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 58.00 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | 0.00 |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|---------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 400008 | Ayudante de Albañil | | 1.0000 | 3.41 | 0.1000 | 0.34 |
| 403001 | Albañil | | 1.0000 | 3.45 | 0.1000 | 0.35 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.69 |

Costo Directo Total: 58.72

| COSTOS INDIRECTOS | | | | | | |
|-------------------|--|--|--|------|--|-------|
| | | | | 20 % | | 11.74 |

| | |
|-----------------------------|-------|
| Precio Unitario Total | 70.46 |
|-----------------------------|-------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17



Item: 4.005
Código: 500008
Descrip.: Letrero de Información del Proyecto
Unidad: u

| COSTOS DIRECTOS | | | | | | |
|------------------------|--|--|--|--|--|--|
|------------------------|--|--|--|--|--|--|

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|-----------------------------|---------------------|---------------|-----------------|---------------|----------------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 1.0000 | 0.40 | 6.0000 | 2.40 |
| 110002 | Equipo de suelda | Hora | 1.0000 | 0.75 | 6.0000 | 4.50 |
| 117010 | Compresor 2 HP | Hora | 1.0000 | 1.00 | 6.0000 | 6.00 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 12.90 |

| Materiales | | | | | | |
|-------------------------|-------------------------------------|---------------|-----------------|---------------|--|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
| 2EA092 | Suelda | kg | 3.0000 | 2.46 | | 7.38 |
| 2EA083 | Varios | Global | 2.0000 | 1.60 | | 3.20 |
| 202030 | Tool 1/32" (1.2 x 2,4 m) | pla | 1.0000 | 18.48 | | 18.48 |
| 202031 | Tubo cuadrado estructural 2x2" | u | 1.2000 | 22.58 | | 27.10 |
| 2FC007 | Adhesivo Reflectivo para letreros d | u | 1.0000 | 110.25 | | 110.25 |
| 263069 | Tubo cuadrado de 75mm e=3mm x | u | 0.8500 | 52.02 | | 44.22 |
| 270024 | Pintura anticorrosiva | gl | 0.0800 | 19.13 | | 1.53 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 212.16 |

| Transporte | | | | | | |
|-------------------------|--------------------|---------------|-----------------|-----------------|------------------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

| Mano de Obra | | | | | | |
|---------------------------|---------------------------------------|--|---------------|---------------|----------------|--------------|
| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
| 402015 | Peón | | 1.0000 | 3.41 | 6.0000 | 20.46 |
| 403001 | Albañil | | 1.0000 | 3.45 | 6.0000 | 20.70 |
| 404009 | Maestro electrico/liniero/subestación | | 1.0000 | 3.82 | 6.0000 | 22.92 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 64.08 |

Costo Directo Total: 289.14

| COSTOS INDIRECTOS | | | | | | |
|--------------------------|--|--|--|------|--|-------|
| | | | | 20 % | | 57.83 |

| | |
|------------------------------------|--------|
| Precio Unitario Total | 346.97 |
|------------------------------------|--------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 4.006

Código: 500089

Descrip.: Deliniadores direccionales

Unidad: u

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|-------------------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| 100037 | Herramienta manual y menor de | %MO | 5%MO | | | 0.02 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.02 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|--------------------------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 200A1Z | Deliniadores Direccionales (incluye) | u | 1.0000 | 47.50 | | 47.50 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 47.50 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|---------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 400008 | Ayudante de Albañil | | 1.0000 | 3.41 | 0.0500 | 0.17 |
| 403001 | Albañil | | 1.0000 | 3.45 | 0.0500 | 0.17 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.34 |

Costo Directo Total: 47.86

COSTOS INDIRECTOS

20 % 9.57

Precio Unitario Total 57.43

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 4.007

Código: 532041

Descrip.: Suministro Letrero de transito (0.45 x 0.45 x 1.8m), Pare, Una Vía, Etc

Unidad: u

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|-------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.00 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|-------------------------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 2EA300 | Letrero de señales de transito (0.4 | u | 1.0000 | 15.00 | | 15.00 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 15.00 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-------------|--|--------|--------|---------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.00 |

Costo Directo Total: 15.00

| COSTOS INDIRECTOS | |
|--------------------------|------|
| 20 % | 3.00 |

| | |
|------------------------------------|-------|
| Precio Unitario Total | 18.00 |
|------------------------------------|-------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 4.008

Código: 532428

Descrip.: Letrero informativo de vias de tool de 2.00 x 1.50 m

Unidad: u

**COSTOS DIRECTOS**

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|----------------------|---------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 110002 | Equipo de suelda | Hora | 1.0000 | 0.75 | 3.0000 | 2.25 |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 1.0000 | 0.40 | 3.0000 | 1.20 |
| 117010 | Compresor 2 HP | Hora | 1.0000 | 1.00 | 3.0000 | 3.00 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 6.45 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|--------------------------------------|---------|----------|--------|--|-------|
| 2FT001 | Tool 1/25" (1.22x2.44 m) | plancha | 1.1000 | 17.10 | | 18.81 |
| 2EA092 | Suelda | kg | 1.5000 | 2.46 | | 3.69 |
| 2EA083 | Varios | Global | 2.0000 | 1.60 | | 3.20 |
| 270024 | Pintura anticorrosiva | gl | 0.2000 | 19.13 | | 3.83 |
| 2G5001 | Pintura Reflectiva | gl | 0.1500 | 25.00 | | 3.75 |
| 513013 | Acero estructural en perfiles, sumir | kg | 21.7200 | 2.51 | | 54.52 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 87.80 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|--------|-------------|--------|----------|----------|-----------|------------------------------|
| | | | | | | |
| | | | | | | Subtotal de Transporte: 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|---------------------------------------|--------|--------|---------|-------|
| 404009 | Maestro electrico/liniero/subestación | 1.0000 | 3.82 | 3.0000 | 11.46 |
| 403003 | Pintor | 1.0000 | 3.45 | 3.0000 | 10.35 |
| 402015 | Peón | 1.0000 | 3.41 | 3.0000 | 10.23 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | 32.04 |

Costo Directo Total: 126.29

COSTOS INDIRECTOS

20 % 25.26

Precio Unitario Total 151.55

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: RUB. AUX. 004.008**Código:** 513013**Descrip.:** Acero estructural en perfiles, suministro y montaje con equipo manual**Unidad:** kg

| COSTOS DIRECTOS | | | | | | |
|------------------------|--|--|--|--|--|--|
|------------------------|--|--|--|--|--|--|

| Equipo y herramienta | | | | | | |
|-----------------------------|---------------------|---------------|-----------------|---------------|----------------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
| 112001 | Herramientas varias | Hora | 2.0000 | 0.40 | 0.1250 | 0.10 |
| 110002 | Equipo de suelda | Hora | 1.0000 | 0.75 | 0.1250 | 0.09 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.19 |

| Materiales | | | | | | |
|-------------------------|--------------------------|---------------|-----------------|---------------|---------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
| 263007 | Perfil laminado de acero | Kg | 1.0500 | 0.70 | | 0.74 |
| 2EA092 | Sueldo | kg | 0.1000 | 2.46 | | 0.25 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 0.99 |

| Transporte | | | | | | |
|-------------------------|--------------------|---------------|-----------------|-----------------|------------------|--------------|
| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

| Mano de Obra | | | | | | |
|---------------------------|---------------------------------------|--|---------------|---------------|----------------|--------------|
| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
| 402015 | Peón | | 2.0000 | 3.41 | 0.1250 | 0.85 |
| 404009 | Maestro electrico/liniero/subestación | | 1.0000 | 3.82 | 0.1250 | 0.48 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 1.33 |

Costo Directo Total: 2.51

| COSTOS INDIRECTOS | | | | | | |
|--------------------------|--|--|--|------|--|------|
| | | | | 20 % | | 0.50 |

| | |
|------------------------------------|------|
| Precio Unitario Total | 3.01 |
|------------------------------------|------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 5.001

Código: 500082

Descrip.: Agua para control de Polvo

Unidad: lt

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|------------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| 102006 | Tanquero de agua | Hora | 1.0000 | 26.06 | 0.0100 | 0.26 |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.26 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 2EA073 | Agua | m3 | 0.1000 | 0.49 | | 0.05 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 0.05 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|---------------------------------|--|--------|--------|---------|-------|
| 400007 | ayudante de maquinaria | | 1.0000 | 3.45 | 0.0100 | 0.03 |
| 427012 | Chofer tanqueros (Estr. Oc. C1) | | 1.0000 | 5.00 | 0.0100 | 0.05 |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.08 |

Costo Directo Total: 0.39

COSTOS INDIRECTOS

20 % 0.08

Precio Unitario Total 0.47

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 5.002

Código: 500083

Descrip.: Charlas de Concienciacion

Unidad: u

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|-------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.00 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|---------------------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 200A1P | pizarra, papel, marcadores, etc | global | 5.0000 | 5.00 | | 25.00 |
| 200A1Q | refrigerios | u | 60.0000 | 0.80 | | 48.00 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 73.00 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-------------|--|--------|--------|---------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.00 |

Costo Directo Total: 73.00

| COSTOS INDIRECTOS | | |
|--------------------------|------|-------|
| | 20 % | 14.60 |

| | |
|-----------------------------|-------|
| Precio Unitario Total | 87.60 |
|-----------------------------|-------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 5.003

Código: 500084

Descrip.: Afiches (informativos)

Unidad: u

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|-------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.00 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|--------------------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 200A1R | Afiches inherentes al proyecto | u | 1.0000 | 1.20 | | 1.20 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 1.20 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-------------|--|--------|--------|---------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.00 |

Costo Directo Total: 1.20

| COSTOS INDIRECTOS | |
|--------------------------|------|
| 20 % | 0.24 |

| | |
|------------------------------------|------|
| Precio Unitario Total | 1.44 |
|------------------------------------|------|

Análisis de Precios Unitarios

10-jul-17

Item: 5.004

Código: 500085
 Descrip.: Comunicados Radiales
 Unidad: min

**COSTOS DIRECTOS****Equipo y herramienta**

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | Rendim. | Total |
|---------------------|-------------|--------|----------|--------|---------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Equipo: | | | | | | 0.00 |

Materiales

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Precio | | Total |
|-------------------------|----------------------|--------|----------|--------|--|-------|
| 200A1S | Comunicados radiales | min | 1.0000 | 5.50 | | 5.50 |
| Subtotal de Materiales: | | | | | | 5.50 |

Transporte

| Código | Descripción | Unidad | Cantidad | Tarifa/U | Distancia | Total |
|-------------------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Transporte: | | | | | | 0.00 |

Mano de Obra

| Código | Descripción | | Número | S.R.H. | Rendim. | Total |
|---------------------------|-------------|--|--------|--------|---------|-------|
| | | | | | | |
| Subtotal de Mano de Obra: | | | | | | 0.00 |

Costo Directo Total: 5.50

| COSTOS INDIRECTOS | |
|--------------------------|------|
| 20 % | 1.10 |

| | |
|------------------------------------|------|
| Precio Unitario Total | 6.60 |
|------------------------------------|------|