REPUBLICA DEL PARAGUAY

MINISTERIO DE AGRICULTURA Y GANADERIA CONVENIO IICA - BID/ATN/SF-3185



PROYECTO DE CONSOLIDACION DE COLONIAS RURALES EN LOS EJES CNEL.OVIEDO-MBUTUY CONCEPCION-PEDRO JUAN CABALLERO

DISEÑO DE MUESTRA REPRESENTATIVA DE CAMINOS RURALES

VOLUMEN 1 - MEMORIA DE INGENIERIA

ASUNCION-PARAGUAY AGOSTO, 1.991

i se de la companya d



REPUBLICA DEL PARAGUAY

MINISTERIO DE AGRICULTURA Y GANADERIA CONVENIO IICA - BID/ATN/SF - 3185



PROYECTO DE CONSOLIDACION DE COLONIÁS

RURALES EN LOS EJES CNEL.OVIEDO-MBUTUY

CONCEPCION-PEDRO JUAN CABALLERO

DISEÑO DE MUESTRA REPRESENTATIVA DE CAMINOS RURALES

VOLUMEN 1 - MEMORIA DE INGENIERIA

ASUNCION-PARAGUAY
AGOSTO, 1.991

UNIDAD DE DOCUMENTACION PARA LA PREINVERSION 00007276

lica Noi 1 V.1

. .

MEMORIA DE INGENIERIA

CONTENIDO

| | | Páging |
|----|--------------------------------------|--------|
| 1. | INTRODUCCION | 1 |
| 2. | ANTECEDENTES | 4 |
| 3. | SITUACION DEL PROYECTO | 7 |
| | 3.1 SITUACION GEOGRAFICA | 7 |
| | 3.2 ARKA DE INFLUENCIA | 10 |
| 4. | DESCRIPCION GENERAL DEL PROYECTO | 13 |
| | 4.1 COORDINACION | 13 |
| | 4.2 ASPECTOS METODOLOGICOS | 14 |
| 5. | DESCRIPCION DE LOS TRAMOS ESTUDIADOS | 18 |
| | A. GRUPO N° 2 | 18 |
| | B. GRUPO N° 3 | 20 |
| ٠. | C. GRUPO Nº 7 | 23 |
| 6. | RSTUDIOS | 27 |
| | 6.1 ESTUDIOS TOPOGRAFICOS | 28 |
| | 6.2 KSTUDIOS HIDROLOGICOS | 32 |
| | 6.3 RSTUDIOS GROTRONICOS | 79 |

| 7_ | DISE | NOS | 78 |
|---------------------|------|------------------------------------|-----|
| | 7.1 | DISENO GEOMETRICO | 78 |
| | 7.2 | MOVIMIENTO DE SUELOS | 89 |
| | 7.3 | SISTEMA DE DRENAJE Y OBRAS DE ARTE | 91 |
| | 7.4 | OBRAS COMPLEMENTARIAS | 93 |
| 8. CANTIDADES DE OF | | PIDADES DE OBRA | 97 |
| | 8.1 | MOVIMIENTO DE SUELOS | 97 |
| | 8.2 | OTROS ITEMS DE OBRA | 97 |
| 9. COSI | | OS Y PRESUPUESTO DE OBRA | 99 |
| | A. | ESTUDIOS DE COSTOS BASICOS | 100 |
| | B. | ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS | 112 |
| | C. | PRESUPUESTOS DE OBRA | 143 |

٠

•

•

| | | • | |
|--|--|---|--|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |

MEMORIA DE INGENIERIA

1. INTRODUCCION

Se presenta este informe dando cumplimiento a lo estipulado en los Términos de Referencia para la elaboración del Diseño Final de Ingeniería de la Muestra Representativa de los Caminos Rurales del Proyecto de Consolidación de Colonias en los Ejes Coronel Oviedo-Mbutuy y concepción-Pedro Juan Caballero.

Este Volumen que corresponde a los Grupos N° 2, 3 y 7; consta de los siguientes tramos:

GRUPO N° 2: Kje Coronel Oviedo-Mbutuy

| - | Tacuá Corá - Calle Itacurubí | 4.6 | Km |
|------------------|---|-------------|----------------|
| _ | Calle Itacurubí - Cruce Leiva-í | 4.2 | Km |
| - | Carandayty - Cruce Giménez | 8.9 | Km |
| - | Ruta 3 - La Pastora | 26.7 | Km |
| - | La Pastora - Cruce Lobo | 1.3 | Km |
| - | San Rafael - Guazú Raí | 7.0 | Km |
| | TOTAL GRUPO N° 2 | 52.7 | Km |
| CDIT | M. N. S. Rie Commel Codede Martin | | |
| GRUI | PO N° 3: Kje Coronel Oviedo-Mbutuy Tacuá Corá - Cruce Alto | 22.3 | Km |
| GRUI | PO N° 3: Kje Coronel Oviedo-Mbutuy Tacuá Corá - Cruce Alto Capillita - Mbururú | 22.3 5.0 | |
| GRUI | Tacuá Corá - Cruce AltoCapillita - Mbururú | 5.0 | Km |
| - - - - | Tacuá Corá - Cruce Alto | 5.0 | Km |
| - - - - | Tacuá Corá - Cruce AltoCapillita - MbururúCalle 8 Sur | 5.0 5.9 | Km Km Km |

GRUPO N° 7: Kje Concepción-Pedro Juan Caballero

| _ | Ruta 5 - Campanario | 4.1 | Km |
|---|----------------------|------|----|
| - | Ruta 5 - San Roque | 3.1 | Km |
| _ | Ruta 5 - Paso Rosado | 6.3 | Km |
| - | Calle 11 Norte | 3.0 | Km |
| _ | Calle 11 Sur | | Km |
| _ | Calle 12 Norte | 8.0 | Km |
| - | Calle 13 Norte | 3.0 | Km |
| - | Calle 13 Sur | 3.0 | Km |
| _ | Calle 14 Norte | 5.0 | Km |
| _ | Calle 14 Sur | 3.0 | Km |
| _ | Calle 15 Norte | 5.5 | Km |
| - | Calle 15 Sur | 3.0 | Km |
| - | Calle 16 Sur | 3.0 | Km |
| | TOTAL GRUPO N° 7 | 53.0 | Km |



El documento fuente para la elaboración de los diseños finales ha sido el estudio de revisión y actualización del Proyecto de Consolidación de Colonias Rurales recientemente efectuado por el IICA según Convenio IICA/BID ATN/SF-3185-RE, en cuyo contenido está claramente definido el Plan vial que contempla una meta total de 436 Km para la reconstrucción y mejoramiento de los caminos que sirven a las colonias agrícolas en ambos ejes, a más de un programa de mantenimiento para la red secundaria existente y para los caminos a construirse.

La red de caminos rurales del proyecto de Consolidación de Colonias fue definida en el "Plan Físico" que considera la necesidad de la implantación de 8 grupos en los dos ejes de colonización antes citados, por lo que no fue necesario hacer estudios de evaluación y selección de alternativas en los tramos integrantes de la red.

Una vez acopiada toda la información básica consistente en cartas, fotografías aéreas, planos, mapas y otros documentos de interés para el estudio, fueron efectuadas las labores de reconocimiento cartográfico por fotogrametría y fotointerpretación, confeccionándose luego las "Planialmetrías de Reconocimiento", con miras a una mejor visualización de las Rutas estudiadas, para su posterior exploración, y elección de la directriz en cada una de ellas.

A fin de confirmar en el terreno la información proporcionada por el Reconocimiento cartográfico, fueron efectuadas labores de "Exploración" mediante la movilización de brigadas, las que al mismo tiempo de comprobar con mediciones directas los datos del Reconocimiento, han recogido valiosa información para el desarrollo integral del Proyecto, especialmente en la elección de tramos con características planialtimétricas deficientes, que por su naturaleza exigen una atención preferencial para su estudio.

La información proporcionada en el Plan Físico, ha permitido establecer los Niveles de Acceso (NA) de los caminos conformantes de la red, es decir sus condiciones actuales de transitabilidad, para definir el tipo de labores a realizarse en su implantación como se indica en el referido Proyecto de Consolidación de Colonias Rurales.

Para la ejecución de los trabajos se ha contado con toda la información técnica proporcionada por la unidad de Caminos Rurales de la Dirección General de Juntas Viales del MOPC así como la recomendación de los "Estudios de Impacto Ambiental" tanto del Plan Nacional de Caminos Rurales como del estudio de Consolidación de Colonias, en el sentido de maximizar el uso de los caminos existentes, procurar movimientos de tierras mínimos y evitar en lo posible desmontes en roca, siempre y

cuando se respeten las "Normas para diseño de caminos rurales".

Se incluye en este Volumen de Informe de Ingeniería todas aquellas actividades estipuladas en los términos de referencia, a fin de que los organismos correspondientes dispongan de un documento de consulta durante la ejecución de los trabajos de construcción.

Los antecedentes de mayor relevancia que permitieron la ejecución de los estudios, fueron entregados en los informes de progreso correspondientes, así como en los diferentes informes parciales que han servido para la redacción de la Memoria de Ingeniería.

Se ha creído conveniente adjuntar las planillas de cómputos con la finalidad de facilitar las labores de seguimiento y control de los trabajos de construcción por parte de la Fiscalización, poniendo énfasis en la parte correspondiente al "movimiento de suelos" que como se podrá apreciar en los planos, para satisfacer las exigencias de los estudios de "Impacto ambiental" ha sido incrementado en un volumen bastante considerable con relación a las estimaciones hechas a raíz de la elaboración del Plan nacional de Caminos Rurales.

Se adjunta también en Anexo los Diagramas que contienen las secciones transversales de cada punto relevado con indicación de todos los datos necesarios para la construcción (off sets) procesados integramente por computación electrónica.

En los nueve capítulos que conforman el volumen se hace primero una descripción general del Proyecto, luego se individualiza la descripción de cada uno de los tramos estudiados, con indicación de sus características más predominantes, y finalmente se informa detalladamente cada tópico referente a Estudios, Diseños, Cantidades de obra, Costos y Presupuestos.

| | | • | |
|---|--|---|--|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| • | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |

2 ANTECKDENTES

El componente vial del Proyecto de Consolidación de Colonias Rurales fue planeado y dimensionado teniendo en cuenta como marco de referencia los documentos técnicos de la Unidad de Caminos Rurales de la Dirección General de Juntas Viales del MOPC, por lo que se hace necesario considerar el marco conceptual que dio origen al denominado Plan Físico elaborado por el IICA, en los mismos términos utilizados en ocasión de la elaboración del referido documento.

Dentro de los elementos conformantes de la infraestructura, son las vías de comunicación las que revisten marcada importancia, y dentro de éstas, los caminos adquieren prioridad debido a su función de conexión física entre los centros de producción y de consumo, ya sea para el aprovisionamiento de insumos para la actividad agropecuaria, para la extracción de los productos hacia los centros de comercialización, o para la prestación de asistencia a usuarios dentro del proceso productivo.

Los caminos rurales así planeados constituyen verdaderas redes capilares, cuya función principal es la de conectar las áreas de producción con el sistema vial nacional a través de caminos colectores principales y/o secundarios según sea el volumen de producción a transportar.

En este estudio fue tomado como premisa lo antes expresado, habiéndose diseñado los caminos con criterio de servicio a los asentamientos rurales.

Las parcelaciones efectuadas por el IBR en todas las Colonias motivo de este estudio, no siguieron un criterio de planificación física, y solamente tuvieron en cuenta la subdivisión de una extensión territorial denominada colonia en lotes de áreas algo equivalentes, obligando a que el camino discurra por las líneas de linderos de propiedades, con las consiguientes dificultades para su evaluación planialtimétrica, con gran deterioro de la naturaleza y costos excesivamente altos para su mejoramiento, y posteriores complicaciones durante las labores de mantenimiento.

Se tiene experiencias anteriores en proyectos de desarrollo rural con componente vial, los que actualmente están en servicio dentro del sector agrario, siendo ellos:

- Proyecto de desarrollo de Colonias del Eje Este, BIRF-509-PA, realizado en el período 1976-1980; y ampliación BIRF-1674-PA hasta 1982, que comprende el área de Caaguazú hasta ciudad del Este a ambos lados de la Ruta VII. En actual servicio.

- Proyecto de desarrollo rural Itapúa, BIRF-1418-PA, realizado en el período 1978-1983 que abarca el Departamento de Itapúa. Es importante resaltar que este proyecto fue concebido en su parte vial con criterios de planificación física, mediante un camino troncal de 100 Km entre Pirapó y Mayor Otaño, y 300 Km de caminos alimentadores. Todos los caminos fueron diseñados con criterios paisajistas y con el mínimo de daños a la naturaleza, es decir con un respeto grande por los recursos naturales. Ha sido este proyecto el que ha permitido al MOPC trazar políticas bien definidas en lo que se refiere a caminos rurales. En actual servicio.
- Proyecto de caminos alimentadores de la Ruta VI, BIRF-1736-PA, realizado en el período 1982-1983, que abarca gran parte de la Ruta VI entre Ciudad del Este y Pirapó. Este proyecto fue diseñado tomando como base la experiencia del 1418. Se cuenta con 450 km de diseños finales.
- Proyecto de Desarrollo Alto Paraná Sur-Itapúa, BIRF 1748-PA, realizado en el período 1982-1984. Se cuenta con diseños finales de 350 Km a ser construidos en el bienio 1992-1993 dentro del Plan Nacional de Caminos Rurales 1ra. etapa a financiarse por el BID.
- Proyecto de Desarrollo Rural de Caazapá, BIRF-2087-PA realizado en el período 1985-1990. Se cuenta con 250 Km de caminos en actual servicio dentro del Departamento de Caazapá.
- Proyecto de Desarrollo Rural del Eje Norte, BIRF 2087-PA, realizado en el período 1985-1990, se cuenta con 700 Km de caminos en actual servicio en el Departamento de San Pedro en la inmediaciones de la Ruta III.

Durante los años 1982-1984, el MOPC contrató los servicios de Consultoría del Consorcio INCONPAR-PIDELTA, BIRF 1736-PA, para la "formación y operación de la Unidad de Caminos Rurales", la que dentro de sus acciones dejó publicados una serie de documentos normativos para la ejecución de caminos rurales, así como el Plan Nacional de Caminos Rurales, que abarca cerca de 5000 Km de caminos en todo el territorio nacional.

En el segundo semestre de 1990, el MOPC con ayuda del BID dentro del marco de cooperación técnica actualizó el Plan Nacional de Caminos Rurales en su primera etapa, que contempla la ejecución de 1300 Km de caminos en los denominados proyectos "Concepción" "San Pedro-Elizardo Aquino", "Saltos-Corpus", Villarrica" y "Alto Paraná Sur-Itapúa". El Plan contempla su implementación en el período 1991-1994 con financiamiento del BID.



El Proyecto "Consolidación de Colonias en los Ejes Coronel Oviedo-Mbutuy y Concepción-Pedro Juan Caballero", efectuado en los años 1984-1985 mediante el Convenio de Cooperación Técnica OKA-BID, para la ejecución del Plan Vial propuso soluciones prácticamente impuestas por la modalidad de parcelaciones de colonias efectuadas por el IBR, con metas físicas exageradas y costos relativamente altos. En el estudio de actualización del presente año se hizo un replanteamiento en y dimensionamiento del Plan estrategias consiguiéndose metas físicas alcanzables y compatibles con los lineamientos enmarcados dentro del Plan Nacional de Caminos Rurales del MOPC.

El Plan físico elaborado por el IICA para los ocho grupos contemplados dejó sentadas las bases para la elaboración de los presentes diseños finales, los mismos que se vienen realizando dando estricto cumplimiento a los términos de referencia para su ejecución.

Durante la visita de la Misión de Pre-análisis del Banco Interamericano de Desarrollo, efectuada a mediados de junio del presente año, se hizo una evaluación de los avances de los diseños realizados hasta esa fecha, recibiéndose de los especialistas de dicha misión instrucciones terminantes para que se tomen en cuenta las recomendaciones del estudio de impacto ambiental en lo referente a la mitigación de los impactos negativos que pudieran ocasionar los caminos a construirse.

Dichas recomendaciones fueron tomadas en cuenta mediante diversas reuniones de coordinación llevadas a efecto con funcionarios de la Unidad de Medio Ambiente del MOPC, originando una serie de acciones que se traducen en la adopción de ciertas medidas que conllevan la necesidad de la introducción de Item de Obra no contemplados en el Plan Nacional de Caminos Rurales ni en el Plan Físico del Proyecto de Consolidación de Colonias, además del incremento de los volúmenes del movimiento de suelos por el mismo motivo, como se podrá apreciar en los puntos que describen las labores de Dirección y Coordinación del Proyecto.

3. SITUACION DEL PROYECTO

3.1 SITUACION GEOGRAFICA

Los caminos integrantes de los tres grupos que conforman la muestra representativa se encuentran situados en la Región Oriental del Paraguay, distribuidos de la siguiente manera:

- Grupo N° 2: Eje Coronel Oviedo-Mbutuy

Sede: Carandayty

- . Departamento de Caaguazú
- . Distrito de Coronel Oviedo
- . Con centro de gravedad aproximadamente a 15 Km al Nor Oeste de la ciudad de Coronel Oviedo, al Oeste de la Ruta 3.

- Grupo N° 3: Coronel Oviedo-Mbutuy

Sede: Capillita

- . Departamento de Caaguazú
- . Distrito RI-3 Corrales
- . Con centro de gravedad aproximadamente a 25 Km al Nor Este de la ciudad de Coronel Oviedo, al Este de la Ruta 3, y al Norte de la Ruta 7-

- Grupo N° 7: Eje Concepción-Pedro Juan Caballero

Sede: Yby Yaú.

- . Departamento de Concepción
- . Distritos de Yby Yaú y Horqueta
- . Todos los tramos son alimentadores de la Ruta 5 entre Yby Yaú y Horqueta.

| · | | | |
|---|--|--|--|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |

El marco geográfico en el cual se desenvuelve el Proyecto de Consolidación de Colonias de los Kjes Coronel Oviedo-Mbutuy y Concepción-Pedro Juan Caballero está conformado por los límites territoriales de las colonias, lo cual desde ya indica que los caminos rurales por su función de apoyo al sector agrario serán mayormente internos, con algunos colectores principales denominados de todo tiempo.

Las Colonias en los ejes en estudio están actualmente servidas por una red de caminos de tierra de muy características, desde los que tienen aceptable alineamiento y ancho de calzada y permiten velocidades regulares de circulación, hasta las huellas, muy angostas y conservación alguna. En muchos casos, esos caminos siguen antiguas sendas obrajeras, y en otros, los linderos de parcelaciones efectuadas por el IBR, progresivamente mejorados en ciertos sectores, por las empresas privadas propietarias de las tierras adyacentes, como soporte a sus actividades directamente productivas o de colonización.

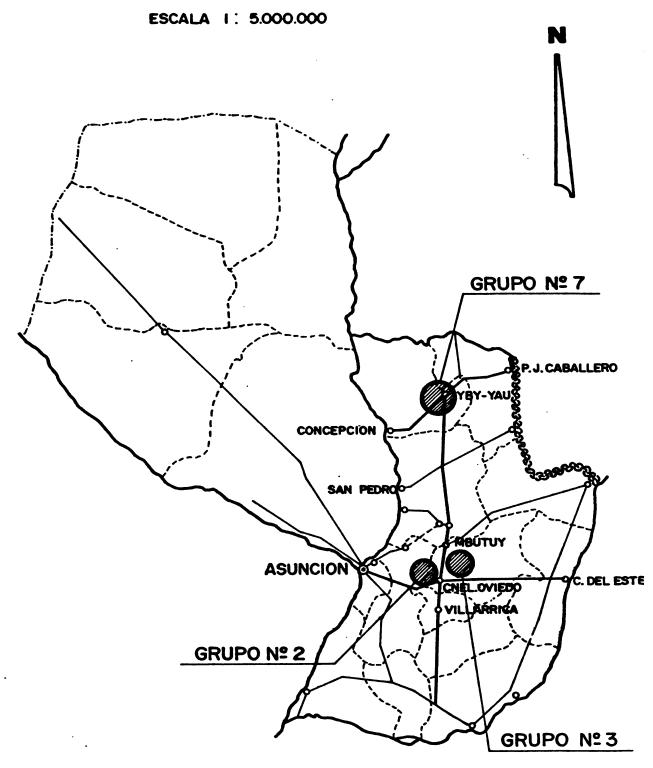
Los caminos en cuestión, no siempre siguen el mejor trazado posible, ni desde el punto de vista físico, ni desde el igualmente importante de vinculación con las rutas principales del Sistema Vial Nacional.

Se hace por tanto necesario interconectar las rutas trazadas con un conjunto de caminos afluentes, cuya función sea facilitar el acceso a la propiedad desde las rutas principales o colectores proveyendo un enlace directo y a la vez favorable a las actividades de la producción y su comercialización.

En el mapa de ubicación que se adjunta se puede observar la localización de los tres grupos materia del estudio de esta muestra.

| | | | İ |
|--|--|--|---|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |

MAPA DE UBICACION



3.2 ARRA DE INFLUENCIA

Se hace necesario delimitar claramente los aspectos conceptuales en lo que se refiere al área de influencia del Proyecto, es decir, "Aquella extensión territorial sobre la cual el proyecto ejerce su efecto de disminución de los costos de transporte" y aumento de beneficios a los usuarios.

Se ha considerado de utilidad para el desarrollo del trabajo, subdividir el área de influencia en inmediata (o directa) y general (o indirecta). Lo que diferencia a ambas es el grado en que el proyecto acciona sobre la evaluación socioeconómica regional.

3.3.1 Area de Influencia General

El área de influencia general es aquella donde inician o finalizan viajes en cantidad significativa, susceptibles de utilizar los caminos proyectados, por obtener de ellos ahorro en el costo de transporte. Una definición exacta del área de influencia general debería provenir de relevamientos de tráfico que permitieran cuantificar y localizar la demanda de viajes para los caminos en estudio (Encuestas de origen y destino).

En el Proyecto de Consolidación de Colonias, recientemente revisado y actualizado por el IICA, al elaborar el Plan Físico para la red capilar o alimentadora de las Colonias en estudio, se definió con criterio amplio el área general, incluyendo en ella gran parte de la Región Oriental del Paraguay, que comprende la Capital de la República, y los Departamentos: Central, Cordillera, Paraguarí, Caaguazú, Guairá, San Pedro, Concepción y Amambay.

Los ejes en estudio se complementan con las carreteras principales pavimentadas como son la Ruta 2, 3, 5, 7 y 8, que forman parte del área de mayor desarrollo relativo del Paraguay. El centro de atracción de viajes más importante es la capital, Asunción; sin embargo, la existencia de ciudades importantes permite suponer una demanda de transporte entre ellas, potencialmente beneficiaria del nuevo proyecto vial. Dichas ciudades son: Cnel. Oviedo, Caaguazú, Villarrica, Concepción y Pedro Juan Caballero.

3.2.2 <u>Area de Influencia Inmediata</u>

El área de Influencia Inmediata es la contigua y próxima a los caminos a mejorar, y es la que en mayor medida experimentará el efecto de tal mejora vial por reducción de costos de transporte y tiempo de viajes, y por eliminación de períodos de intransitabilidad. Tratándose de una región en un

incipiente aunque acelerado proceso de desarrollo, es allí donde puede esperarse del proyecto vial un "efecto estimulante sobre las actividades productivas". Por consiguiente, es el área donde serán más notables las diferencias entre las soluciones "Sin" y "Con" el Proyecto.

En el Proyecto Consolidación de Colonias fue considerada como área de influencia inmediata aquella contigua a las redes de caminos estudiados, y comprendida entre los contornos aparentes que limitan las colonias en ambos ejes del Proyecto.

El planeamiento físico fue realizado mediante la utilización de los caminos existentes como nexo entre los centros poblados y/o los Centros de Servicios ya existentes, tratando de emplear el método tangencial radial, para unirlos.

Los caminos así planeados tienen la finalidad de servir como colectores de la producción formando importantes ejes de desarrollo entre las localidades circunvecinas, los que unidos a la red vial troncal podrán drenar la producción hacia los centros de comercialización y consumo.

Si es verdad que el área de "influencia inmediata" de cada camino rural alcanza apenas a 10 km a ambos lados de su eje como máximo, no deja de ser cierto que la influencia total de la red trasciende los límites geográficos del Proyecto, alcanzando normalmente a los Departamentos vecinos, a la Capital de la República, y algunas veces a las ciudades fronterizas de la República Federativa del Brasil.

El área enmarcada dentro de la zona de influencia de la red vial tanto principal como secundaria del Proyecto, está constituida por numerosas colonias de un potencial Agro-socio-económico considerable, estimándose que la población económicamente activa, sumada a la población flotantes contribuirán directa o indirectamente al desarrollo de la zona en estudio y por ende al producto nacional bruto del Paraguay.

El tamaño promedio de las fincas agrícolas se puede estimar dentro de las 10 ha. habiendo por supuesto variaciones esporádicas cuando se trata de explotaciones ganaderas que por el uso necesitan de un mayor número de has.

El potencial agronómico está representado por un variado rubro de cultivos, que se explotan ya sea en forma manual, semimecanizada o mecanizada, de entre los que sobresalen por su importancia el algodón, maíz, tabaco, papa, soja, mandioca, hortalizas y frutales.

El ramo forestal no deja de tener importancia siendo la zona recinto de algunas extensiones de bosques, sobre todo en las partes altas de las colonias, en donde se puede encontrar variados y ricos exponentes de preciosas maderas altamente cotizadas en el mercado tanto nacional como internacional, pudiendo mencionarse entre ellos al lapacho, ybyrá pytá, timbó y en número escaso el urundey-mí.

Los polos poblacionales situados en las rutas 3, 5 y 7 cuentan con líneas regulares de ómnibus que satisfacen a medias las necesidades de comunicación.

Algunas colonias, tienen servicios de transporte regular, aunque todas ellas se ven dificultadas en días de lluvias por las condiciones intransitables del camino o por los acostumbrados cierres de las barreras en épocas de lluvias.

Los tipos de vehículos más utilizados se pueden clasificar en dos grupos:

- Vehículos de tracción a sangre: La carretera se constituye en el principal medio de transporte en los caminos alimentadores de las rutas troncales 3, 5 y 7.
- Vehículos de tracción mecánica: Entre los más representativos se puede mencionar las camionetas, camiones, semi-remolques, remolques y motocicletas.

El comportamiento del tráfico es estacional, con cierta incidencia en la época de siembra debido al aprovisionamiento de insumos, llegando al pico en la época de cosecha por la extracción de los productos y su conducción hacia los centros de acopio y comercialización.

4. DESCRIPCION GENERAL DEL PROYECTO

antecedentes Teniendo en cuenta los del Proyecto de de Colonias Consolidación y su reciente de actualización por el IICA, así como su situación geográfica y área de influencia, se hace una descripción general de todo lo realizado poniendo énfasis en dos aspectos considerados fundamentales para su desarrollo:

- Coordinación.
- Aspectos metodológicos.

4.1 COORDINACION

Dadas las implicaciones que el estudio vial acarrea en relación con otros componentes del Proyecto Consolidación de Colonias, y teniendo en cuenta las Instituciones involucradas para su implementación, ha sido necesario, y si se quiere indispensable, realizar una coordinación permanente con dichas entidades para buscar las soluciones más adecuadas a los variados problemas presentados durante la ejecución de los diseños finales encomendados.

Las tareas de dirección y coordinación del proyecto durante el período de ejecución de los diseños fueron entre otras las siguientes:

- Coordinación permanente con la Representación del IICA en el Paraguay, con miras a una adecuada interpretación y aplicación de los lineamientos estipulados en los documentos que norman la ejecución de los Servicios de Diseño de los Caminos, dentro del Proyecto de Consolidación de Colonias Rurales.
- Coordinación con la Supervisión del Proyecto a cargo del CKPPI, para la ejecución y seguimiento del programa de actividades.
- Coordinación con las autoridades de la Unidad de Caminos Rurales de la Dirección General de Junta Viales del MOPC, para la adecuación de los parámetros de diseños a los problemas específicos que pudiesen presentarse durante el desarrollo de las actividades.
- Coordinación con las autoridades del Ministerio de Agricultura (SEAG e IBR) tanto en Asunción como en las localidades de Coronel Oviedo, La Pastora, Tayao, Yby Yaú y Horqueta, a fin de hacer conocer a los agricultores la importancia del Proyecto, y poder contar con su

colaboración ante la presencia de alternativas al trazado del camino existente, para mejorar sus características planialtimétricas.

- Reuniones de trabajo con funcionarios de la Representación del BID en Paraguay, del Gabinete Técnico del Ministerio de Agricultura y Ganadería y de la UCR de la Dirección General de Juntas Viales del MOPC.
- Visitas a la zona de trabajos en compañía de funcionarios del SEAG y del IBR con la finalidad de verificar IN SITU los tramos en variante, cuyos alineamientos implican afectaciones de propiedades y posibles trámites ante dichos organismos para su compensación.
- Reuniones de trabajo con funcionarios de la Unidad de Medio Ambiente del MOPC a fin de proporcionar información detallada del estado de avance de los trabajos de diseño y de los aspectos metodológicos más significativos, especialmente en lo relacionado a la aplicación de las recomendaciones para mitigar los impactos negativos que se podrían originar con la implantación de los caminos.

4.2 ASPECTOS METODOLOGICOS

La metodología seguida durante el desarrollo del proyecto, ha sido la usualmente utilizada en proyectos viales, de acuerdo con los términos de referencia establecidos y tomando como base de partida los documentos técnicos de la Unidad de Caminos Rurales del MOPC que han servido como pauta para la ejecución de los diseños de los caminos, obedeciendo en su concepción a "criterios paisajistas y procurando dañar lo menos posible los recursos naturales en su área de influencia inmediata".

Para mitigar los impactos negativos que en algún grado se pudieran dar durante las labores de reconstrucción y/o mejoramiento, fueron consideradas las acciones a ser tomadas en los documentos que normarán las actividades a ser realizadas durante todo el proceso, desde la presente fase de estudios y diseños hasta la ejecución y puesta en servicio de las vías. (Normas de Diseño, Términos de Referencia, Especificaciones Técnicas de Construcción, etc)

Como consecuencia de la coordinación con los funcionarios de la Unidad de Medio Ambiente del MOPC y teniendo en cuenta las recomendaciones de los expertos en Impacto Ambiental durante la visita de la Misión de pre-evaluación realizada por funcionarios del Banco Interamericano de Desarrollo, fueron establecida directivas tanto para el Diseño Geométrico como para los Diseños Especiales en los aspectos relacionados con

| | | | ! |
|--|--|--|---|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | : |
| | | | |
| | | | |
| | | | |

el medio ambiente, con mayor atención a los siguientes tópicos:

- Control de erosión, que contempla el proyecto de cunetas de coronación, revestimiento de cunetas, disipadoras de energía, empastado de taludes, cunetas de protección y otros items que fuesen necesarios para mitigar los impactos negativos que pueda ocasionar la obra.
- Localización de la rasante en una altura adecuada sobre el terreno natural, especialmente en tramos bajos e inundables, procurando como mínimo adoptar una "cota de seguridad" de 0.30 m (Free Board) sobre el nivel de aguas máximas de acuerdo con el período de recurrencia adoptado para las obras de drenaje, con miras a la preservación de los terraplenes ante los efectos erosivos que pudiera ocasionar la ascención de la humedad capilar y/o su saturación por las aguas de inundación en épocas de crecientes.
- Localización de las "Cajas de Préstamos" preferentemente en zonas fuera de las áreas de inundación, de tal manera que después de su excavación puedan drenar con facilidad y evitar acumulaciones de agua que perjudiquen al medio ambiente.
- Compensación del movimiento de suelos procurando en lo posible la disminución de las pendientes excesivas, y el evitamiento de cortes de gran altura en las rampas críticas.
- Localización adecuada de la señalización vertical tanto preventiva como informativa, a fin de proporcionar a los usuarios un conocimiento de los lugares turísticos, parques nacionales, reservas forestales, etc.

Para el planeamiento, estudios, diseño y dimensionamiento de los caminos se ha tenido en cuenta las recomendaciones del "Estudio de Consolidación de Colonias", recientemente efectuado por el IICA, cuyos lineamientos pueden sintetizarse como sigue:

- Los caminos propuestos deberán en lo posible progresar por líneas de cumbres o divisorias de agua (caminos nuevos).
- La red de caminos propuesta deberá ceñirse en lo posible a las alineaciones aproximadas que se indican en los planos y mapas del Plan Físico.

| , | | | |
|---|--|---|---|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | • | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | ! |
| | | | |
| | | | |

- Se deberá maximizar el uso de los caminos existentes, cuando dicha elección no entre en conflicto con otros criterios, pudiendo en casos críticos estudiarse alternativas de trazado o variantes.
- Se deberá procurar que casi todas la explotaciones agrícolas del área, se encuentren en un radio tal, que les dé acceso por lo menos en carretas, a algún tramo de la red vial, siempre que las características topográficas y la capacidad de uso de los suelos agrícolas lo permitan y así lo exijan.
- Los trabajos de movimiento de tierra, deberán en lo posible ser mínimos, siempre y cuando se pueda conseguir con ellos un drenaje satisfactorio de la superficie del camino.
- Se deberán adoptar normas mínimas geométricas y de ingeniería, compatibles con el funcionamiento adecuado del tráfico previsto, y con la necesidad de evitar ulteriormente un grado excesivo de mantenimiento.
- La red básica de caminos alimentadores, deberá conectar la infraestructura de servicios del área del Proyecto, procurando en lo posible unir centro poblados o núcleos urbanos que pudieran encontrarse.

En la parte referente a Estudios Hidrológicos para cursos de agua cuyas cuencas sobrepasan de los 10 Km², pese a no requerirse en las Normas de Diseño de Caminos Rurales de la UCR, se ha introducido como método de cálculo para hallar los caudales de llegada el del "Hidrograma unitario triangular" cuyos resultados mediante el cálculo de las precipitaciones "Efectivas" ha permitido el diseño y dimensionamiento de las estructuras más convenientes para la obra, en función de los períodos de recurrencia adoptados.

En los Cómputos métricos del movimiento de tierra se ha utilizado programas minuciosamente elaborados para procesar directamente los datos de campo proporcionados en las libretas de secciones transversales, obteniéndose las áreas y volúmenes de desmontes y terraplenes, así como los puntos de pie de talud en terraplenes y crestas de desmonte. Los referidos programas han permitido también la impresión de los Diagramas indicativos de cada sección transversal con todos los datos para construcción del camino.

En la redacción de las Especificaciones Técnicas de Construcción a pesar de no contarse aún con una reglamentación específica para la preservación del medio ambiente, se ha dado preferente atención a los temas relacionados con el Impacto ambiental, por lo que en cada Item de obra se hace el estudio

| | | | 1 |
|--|--|--|---|
| | | | |
| | | | I |
| | | | |

de los impactos negativos y las medidas correctivas necesarias para amenguar sus efectos durante la etapa de construcción de los caminos.

En los estudios de costos se ha tomado en cuenta esta situación aplicándose en el análisis de precios unitarios para cada item los costos ocasionados por los "Impactos Directos" solamente, no así los costos derivados de los impactos indirectos que serán considerados en el Plan Nacional de Caminos Rurales y/u otros programas a nivel nacional, de acuerdo con las directivas emanadas de los Expertos del Banco Interamericano de Desarrollo en coordinación con la Unidad de Medio Ambiente del MOPC.

De acuerdo con el Plan Físico del Proyecto de Consolidación de Colonias elaborado por el IICA, se ha tomado en cuenta los tramos denominados de "Todo Tiempo", habiéndose considerado un espesor de 0,15 m para el revestimiento de la calzada con Ripio, siendo ellos:

| - | Camino Tacuá Corá - Calle Itacurubí | Grupo N°2 |
|---|-------------------------------------|------------|
| _ | Camino Ruta 3 - La Pastora | Grupo N° 3 |
| _ | Camino Ruta 7 - Tayao | Grupo N° 7 |

En los Capítulos subsiguientes se da una información detallada de la metodología utilizada en el desarrollo de las tareas conformantes de cada una de las actividades desplegadas durante la ejecución de los Diseños Finales encomendados.

5. DESCRIPCION DE LOS TRAMOS ESTUDIADOS

A. GRUPO Nº 2

5.1 TACUA CORA - CALLE ITACURUBI (2-1)

Este camino tiene su inicio en el Km 140,157 de la Ruta 3 (Ramal Coronel Oviedo-Tacuara), en el lugar denominado "Cruce Tacuá Corá" 6 Km al Norte de Coronel Oviedo. Mantiene rumbo dominante Oeste.

Los primeros 800 m discurren por zona baja, por lo que fue necesario elevar la rasante en 1,20 m de altura promedio. Luego alcanzamos zonas altas con ondulaciones, hasta llegar al cruce con la Calle Itacurubí, totalizando una longitud de 4,56 Km.

El promedio de movimiento de suelos computado en este camino es de 5.700 m³/Km.

Fueron diseñadas 7 alcantarillas para el drenaje transversal.

Este camino está clasificado como de "todo tiempo" por lo que fue proyectado revestimiento de ripio para la calzada.

5.2 CALLE ITACURUBI - CRUCE LEIVA-I (2-2)

Es la continuación del camino anterior y su punto de inicio coincide con el punto final del camino 2.1, en el cruce con la calle Itacurubí. Sigue rumbo dominante Oeste y atraviesa terrenos altos pero ondulados, alcanzando su punto final en la progresiva 4 + 200 en el cruce del camino que lleva a Leiva-í. En el tramo comprendido entre las prog. 3 + 000 y 3 + 600 se atraviesa una zona baja en la que se tuvo que elevar la rasante a una altura media de 1,60 m del nivel terreno.

El promedio de volumen de terraplén es de 6.800 m³/Km. Fueron proyectas 4 alcantarillas y dos pontones

5.3 CARANDAYTY - CRUCK GIMKNEZ (2-3)

Tiene su inicio en la prog. 5 + 175,64 del camino Ruta 3 La Pastora, en la localidad denominada "Carandayty", sigue un rumbo dominante Sur Oeste, coincidiendo el trazado con la calle Gondra. En el inicio tenemos terrenos bajos, que luego se vuelven altos y ondulados. A la altura de la prog. 4 + 664 se intercepta el camino Tacuá Corá - Calle Itacurubí - Leiva1. A partir de dicha intercepción se sigue por la Calle

Itacurubí, hasta el cruce con la calle Giménez en la prog. 8+905,20.

El promedio de movimiento de suelo es de 5.600 m³/Km. Fueron diseñadas 10 alcantarillas y 1 puente de 6 m.

5.4 RUTA 3 - LA PASTORA (2-4)

Se inicia en el Km 142,677 de la Ruta 3 (Ramal Coronel Oviedo -Tacuara) Pasa por las poblaciones de Carandayty y Leiva-í en los Km 5 y 8, y, termina en la salida de "La Pastora", totalizando 26,653 Km. En cuanto a la alineación planimétrica podemos dividir el camino en tres tramos característicos. El primer tramo, desde la prog 0 + 000 hasta la prog. 8 + 000 tiene rumbo dominante Oeste. El segundo tramo desde la prog. 8 + 000 a la prog. 18 + 800 tiene rumbo dominante Norte y el tercer tramo desde la prog. 18 + 800 al punto final rumbo dominante Noreste.

El camino discurre en su mayor extensión por líneas de cumbre, lo que le da altimétricamente características de tipo ondulado. También se interceptan zonas bajas en las que se tuvo que elevar el nivel de la rasante, como en los tramos siguientes: desde la prog. 4 + 400 a la prog. 5 + 500, de la prog. 21 + 700 a prog. 22 +400, desde la prog. 23 + 700 a la prog. 24 +100 y desde la prog. 26 + 200 a la prog. 26 + 650.

El eje del camino se apoya integralmente en calles existentes, aunque tenemos algunos tramos en variantes:

- De la prog, 7 + 990 a la prog. 8 + 200 (mejoramiento de curva).
- De la prog. 12 + 820 a la prog. 13 + 000 (mejoramiento de curva).
- De la prog. 14 + 160 a la prg. 14 + 240 (mejoramiento de curva).
- De la prog. 24 + 520 a la prg. 24 + 760 (mejoramiento de curva).
- De la prog. 28 + 680 a la prog. 26 + 000 (rectificación del trazado).

El promedio de terraplén obtenido es de 4.900 m³/Km. Fueron diseñadas 25 alcantarillas, 4 puentes de 12m y 1 puente de 6m.

Este camino está especificado como de "Todo Tiempo" por lo tanto fue proyectado revestimiento de ripio para la calzada.

5.5 LA PASTORA - CRUCK LOBO (2-5)

Tiene su inicio en la salida de "La Pastora" y coincide con el punto final del camino 2.4. Su punto final está ubicado en el lugar denominado "Cruce Lobo"en el que empalma con el camino 2.6 (en la prog. 2 + 813,89) totalizando 1,33050 Km de longitud. Su rumbo dominante es Noreste y su trazado se implanta en variante en toda su extensión. Altimétricamente enlaza una zona baja (salida de La Pastora) con una alta (Cruce Lobo).

El promedio de Terraplén obtenido es de 5.300 m³/Km. Fue diseñada í alcantarilla.

5.6 SAN RAFAKL - GUAZU RAY (2-6)

Se inicia en la "Compañía San Rafael" y termina en la Compañía Guazú Ray totalizando 7,00 Km de longitud. Su rumbo dominante es Sureste. La configuración del terreno es del tipo ondulado. El promedio de terraplén computado es de 5.000 m³/Km.

Fueron diseñadas 10 alcantarillas.

B. GRUPO Nº 3

5.7 TACUA CORA - CRUCK ALTO (3-1)

Tiene su inicio en el Km 140,1 de la Ruta 3 (Ramal Coronel Oviedo-Tacuara) aproximadamente a 6 Km al Norte de Coronel Oviedo. Su punto final está ubicado en el lugar denominado "Cruce Alto", coincidiendo con el PI 8 del camino Ruta 7 - Tayao, en la progresiva 22 + 188,32. Su longitud total es de 22,3005 Km debido a un alargamiento de 112,18 m producto de una ecuación de empalme.

Para su mejor descripción dividimos el camino entres tramos.

El primer tramo desde la prog. 0 + 000 a la prog. 5 + 000 tiene rumbo dominante noreste. El terreno atravesado corresponde al valle del arroyo Tacuary, caracterizándose por ser bajo e inundable. En este tramo fueron proyectadas varias obras de arte de envergadura, dado el gran caudal del arroyo mencionado y sus afluentes.

Las obras diseñadas en este tramo fueron 9 alcantarillas (6 existentes) 1 pontón, 2 puentes de 6 m 1 puente de 8 m (existente), 1 puente de 12 m y 2 puentes de 30 m.

| | ! |
|--|---|
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | ı |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |
| | |

En este tramo fue necesario elevar la rasante del nivel del terreno natural en un promedio de 1,5 m. El promedio de volumen de terraplén es este tramo es de 8.000 m³/Km.

El segundo tramo comprende desde la prog. 5 + 000 a la prog. 16 + 700 en el cruce con la calle 8. Tiene rumbo dominante noreste. El terreno atravesado es en parte levemente ondulado y en otras muy ondulado. Las características topográficas a su vez implicaron en un perfil altimétrico con pendientes ascendentes y descendentes algunos en el límite de la tolerancia (8%). En este tramo fueron ejecutadas 2 variantes, ya que siguiendo el trazado de la calle existente sería imposible satisfacer las normas de diseños pre-establecidas.

La primera variante (a la derecha de la calle existente) arranca en la prog. 8 + 600 en las afueras de Capillita, hasta la prog. 10 + 600 en que vuelve retomar la calle existente. En este tramo en la prog. 9 + 449,65 empalma el camino Capillita - Mbururú.

La segunda variante se inicia en la prog. 12 + 450, desviando a la izquierda de la calle existente, retomándola en la prog. 15 + 502,18, punto este que fuera estaqueado anteriormente con la prog. 15 + 390, produciendo un alargamiento de 112,18 m.

En ambas variantes se consigue mejorar considerablemente el perfil altimétrico aunque para ello se tuvo que recurrir a un trazado planimétrico sinuoso con muchas curvas.

En este tramo fueron diseñadas 16 alcantarillas (2 existentes).

El volumen de terraplén es en promedio 4.500 m³/Km.

El tercer tramo se inicia en el empalme con la calle 8 en la prog. 17 + 700 y termina en Cruce Alto en la prog. 22 + 188,32. Tiene rumbo dominante Sureste. Su trazado planimétrico coincide integramente con la calle existente. Altimétricamente, se presentan tramos levemente ondulados con algunas pendientes fuertes.

El promedio de volumen de terraplén es de 2.800 m³/Km.

Fueron proyectadas 5 alcantarillas de 0,80 m de diámetro.

5.8 CAPILLITA - MBURURU (3-2)

Tiene su inicio en la prog. 9 + 449,65 del camino Tacuá Corá - Cruce Alto, en las afueras de Capillita. Tiene rumbo dominante Sur hasta la prog. 2 + 800, luego rumbo Este hasta el final. El tipo de terreno atravesado es del tipo ondulado con algunas pendientes fuerte.

El trazado planimétrico se apoya en la Calle existente. En la prog. 1 + 630 interceptamos el cauce principal del arroyo Tacuary, para el cual fue previsto un puente de 18 m. En el tramo conformado por el valle de dicho arroyo fue necesario elevar la rasante en 1,20 m en promedio. El punto final está en la progresiva 5 + 000 en la colonia conocida como Mbururú.

Fueron diseñadas 6 alcantarillas, 1 pontón y 1 puente de 18 m.

El volumen promedio de terraplén es de 6.400 m³/Km.

5.9 CALLE 8 - SUR (3-3)

Tiene su inicio en la prg. 16 + 755, 72 del camino Tacuá Corá - Cruce Alto, punto en el que también se inicia el camino Calle 8 - Norte. La longitud total del camino es de 5,9 km. Tiene rumbo dominante Sureste. El trazado planimétrico se apoya en la calle existente. El perfil altimétrico se presenta con muchas ondulaciones y con fuerte pendientes, aunque la rasante proyectada se encuadra dentro de los parámetros de tolerancia de las normas. En este tramo tendremos excavaciones en roca.

Fueron diseñadas 4 alcantarillas, 2 pontón y 2 puente de 6 m.

El volumen promedio de terraplén es de 5.200 m³/Km.

5.10 CALLE 8 - NORTE (3-4)

Su punto de inicio coincide con el de la Calle 8 Sur. Mantiene rumbo dominante Noreste. Su trazado planimétrico se apoya en la calle existente, aunque fue necesario hacer 2 variantes para evitar tramos con pendientes muy fuertes.

La primera variante se inicia en la prog. 0 + 920, realiza un desvío a la derecha de la calle existente, y la retoma en la prog. 1 + 820.

La segunda variante se inicia en la prog. 3 + 220 y termina en la prog. 4 + 430.

Al retomar la calle existente en la salida de la segunda variante, se utilizó radio de curva de 45 m, para evitar tener que demoler una construcción existente en dicho lugar.

El punto final está en la prog. 5 + 800 en la proximidades del arroyo Tobatyry.

El perfil altimétrico nos presenta continuas ondulaciones con fuertes pendientes, las que no obstante se encuadran dentro de los límites fijados por las normas de diseño.

| | | : |
|--|--|-------|
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | ; |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |

Fueron proyectadas 7 alcantarillas.

El promedio de volumen de terraplén es de 4.600 m³/Km.

5.11 RUTA 7 - TAYAO (3-5)

Se inicia en el Km 155,022 de la Ruta 7, en el tramo Coronel Oviedo - Caaguazú en las inmediaciones del lugar conocido como Arroyo Guazú. Mantiene rumbo dominante Noreste. Su trazado se apoya en la Calle San Roque (también conocida como Calle 12) aunque fueron realizadas algunas variantes para rectificación de trazado, entre ellas:

de la prog. 6 + 640 a la prog. 7 + 600 de la prog.12 + 300 a la prog.13 + 500 de la prog.14 + 500 a la prog.16 + 200

El punto final está en la prog. 16 + 815,50 en un cruce de calles, en la zona urbana de Tayao.

El perfil altimétrico es bastante ondulado, con algunas pendientes fuertes. En la prog. 15 + 700 interceptamos el arroyo Paso Itá en el que fue proyectado un puente de 12 m. Además fueron diseñadas 13 alcantarillas. (1 existente).

El promedio de volumen de terraplén es de 3.400m3.

Este camino está clasificado como de "Todo Tiempo" por lo que fue previsto el revestimiento de la calzada en ripio.

C. GRUPO Nº 7

5.12 RUTA 5 - CAMPANARIO 7.1.1

Tiene su inicio en el Km 113 de la ruta 5, a 4 Km de Yby Yaú frente a las instalaciones de la "Misión Noruega". Mantiene rumbo dominante Noreste y tiene una extensión total de 4,1088 Km.

En el occeso de la ruta 5 se estudiaron variantes con el objeto de mejorar planialtimétricamente el trazado. La solución adoptada mejora considerablemente dicho aspecto. La implementación de dicha variante implicó la adopción de una ecuación en el empalme, produciéndose un acortamiento de 91,2 m con relación al primer trazado.

Ecuación: Prog. 0 + 224,61 (atrás) Prog. 0 + 315,63 (adelante)

El tipo de terreno atravesado es ondulado con algunas pendientes fuertes. No interceptamos cursos de agua importantes. El volumen medio de terraplén es de 5.600 m³/km

Fueron diseñadas 7 alcantarillas.

5.13 RUTA 5 - SAN ROQUE (7.1.2)

Se inicia en el Km 110,7 de la Ruta 5 en las adyacencias de Yby Yaú. Su trazado coincide con una calle existente, la cual da acceso al barrio San Roque. Su longitud total es de 3,063 km

El terreno interceptado es del tipo ondulado aunque no tenemos pendientes fuertes.

Fueron proyectadas 3 alcantarillas. El promedio de volumen de terraplén es de 4.300 m3/km

5.14 RUTA 5 - PASO ROSADO (7.1.3)

Tiene su punto de inicio en el km 108,3 de la ruta 5, aproximadamente a 700 m al suroeste del empalme con la ruta 3, en Yby Yau. Mantiene rumbo dominante noroeste. Totaliza una longitud de 6,320 km. Su trazado se apoya integramente en una calle existente, la cual discurre por terrenos altos suavemente ondulados. El promedio de volumen de terraplén es de 3.100 m³/km. Fueron diseñadas 4 alcantarillas.

5.15 CALLE 11 - NORTE (7.2.1)

Forma parte del subgrupo de "Horqueta". Se inicia en el km 62,7 de la ruta 5 aproximadamente 17 km de Horqueta. Totaliza una longitud de 3, km, y su trazado coincide con la calle existente. Mantiene rumbo dominante Noroeste. El terreno es suavemente ondulado y no se interceptan cursos de agua de importancia, por lo que el movimiento de suelo será mínimo. El volumen medio de terraplén es de 3.100 m³/km. Fueron diseñadas 3 alcantarillas.

5.16 CALLE 11 - SUR (7.2.2)

Se inicia en el km 62,7 de la ruta 5, y coincidiendo con la calle existente tiene rumbo sureste.

El perfil altimétrico es suavemente ascendente manteniendo un promedio de 1,5% de pendiente. El movimiento de suelos será mínimo por tratarse de terrenos altos y con muy pocas ondulaciones. El volumen medio de terraplén es de 2.900 m³/km. Fueron proyectadas 2 alcantarillas a fin de encauzar el drenaje transversal.

5.17 CALLE 12 - NORTE (7.2.3)

Se inicia en el Km 64,6 de la Ruta 5. Mantiene rumbo dominante Noreste, se apoya en la calle existente, y tiene su punto final en la progresiva 8 + 000. El terreno atravesado es suavemente ondulado, por lo que no se presentan pendientes longitudinales fuertes. El camino es interceptado por numerosos cursos de agua afluentes del "Arroyo Paso Yaguareté", por lo cual se tuvo que elevar el nivel de la rasante en los puntos bajos.

El volumen medio de terraplén es de 5.300 m³/Km. Fueron diseñadas 7 alcantarillas, 2 pontones y 1 puente de 6 metros.

5.18 CALLE 13 - NORTE (7.2.4)

Se inicia en el Km 66,6 de la Ruta 5. Coincide integramente su trazado con la calle existente y mantiene rumbo Noreste. Tiene una extensión de 3,0 Km. Altimétricamente se caracteriza por una leve pendiente descendiente continua y algo ondulada en el final.

El volumen medio de terraplén es de 3.200 m³/Km. Fueron diseñadas 2 alcantarillas.

5.19 CALLE 13 - SUR (7.2.5)

Tiene su punto de inicio en el Km 66,6 de la Ruta 5. Su trazado planimétrico coincide con el de la calle existente del mismo nombre, manteniendo rumbo Sureste. El proyecto tiene una extensión de 3,0 Km. El perfil altimétrico se caracteriza por una pendiente ascendente de 1,7% de promedio. La rasante se eleva sobre el terreno natural en un promedio de 40 cm.

El promedio de volumen de terraplén es de 3.500 m³. Fue proyectada 1 alcantarilla.

5.20 CALLE 14 - NORTE (7.2.6)

Se inicia en el Km 68,5 de la Ruta 5. Su trazado planimétrico se apoya en la calle existente. Mantiene rumbo dominante Noreste. Totaliza una longitud de 5.0 Km. El perfil altimétrico se caracteriza por leves ondulaciones con algunos terraplenes en las partes bajas.

El volumen medio de terraplén es de 3.700 m³/Km. Fueron proyectadas 4 alcantarillas para el drenaje transversal.

5.21 CALLE 14 - SUR (7.2.7)

Se inicia en el Km 68,5 de la Ruta 5. Su trazado planimétrico se apoya en la calle existente. Tiene rumbo dominante Noreste. Totaliza una longitud de 3.0 Km. El perfil altimétrico se caracteriza por ser una pendiente ascendente continua, suave en el inicio, pero algo pronunciada al final.

El volumen medio de terraplén es de 3.200 m³/Km. Fueron diseñadas 2 alcantarillas.

5.22 CALLE 15 - NORTE (7.2.8)

Se inicia en el Km 70,3 de la Ruta 5. Su trazado se apoya en la calle existente. Mantiene rumbo dominante Noreste. Su longitud total es de 5,5 km. El terreno interceptado es del tipo suavemente ondulado. A la altura de la prog. 3 + 160 alcanzamos el "Arroyo San José" en donde fue proyectado un puente. En el tramo comprendido entre las prog. 2 + 700 y prog. 3 + 300 se tuvo que elevar la rasante en aproximadamente 2,0 m.

El volumen medio de terraplén es de 6.100 m³/Km. Fueron diseñadas 7 alcantarillas, 1 ponton y 1 puente de 12 metros.

5.23 CALLE 15 - SUR (7.2.9)

Se inicia en el Km 70,3 de la Ruta 5. Su trazado planimétrico se apoya en la calle existente. Tiene rumbo dominante Sureste. Totaliza una longitud de 3.0 Km. El perfil longitudinal nos muestra una pendiente ascendente continua de 2% en promedio.

El volumen medio de terraplén es de 3.000 m³/Km. Fueron diseñadas 3 alcantarillas.

5.24 CALLE 16 - SUR (7.2.10)

Se inicia en el Km 72,3 de la Ruta 5. Su trazado planimétrico coincide con la calle existente. Tiene rumbo dominante Sureste. Totaliza una longitud de 3.0 Km. Altimétricamente tenemos una pendiente ascendente continua de 1,8% en promedio.

El volumen medio de terraplén es de 2.400 m³/Km. Fue proyectada 1 alcantarilla a fin de ensanchar el drenaje transversal.

į.

6. KSTUDIOS

Los caminos estudiados corresponden a los denominados "Principales" dentro de la clasificación establecida en la Unidad de Caminos Rurales de la Dirección General de Juntas Viales del MOPC.

Para la ejecución de los trabajos, los consultores se han apoyado en los siguientes documentos oficiales:

- Procedimiento para el trazado y diseño de caminos rurales UCR-DGJV-MOPC.
- Normas para el diseño de Caminos Rurales UCR-DGJV-MOPC.
- Plan Nacional de Caminos Rurales 1ra. Etapa. (1991-1994) UCR-DGJV-MOPC.
- Proyecto de Consolidación de Colonias en los Ejes "Coronel Oviedo-Mbutuy y Concepción-Pedro Juan Caballero" OKA-BID (1983-1984).
- Actualización del Proyecto de Consolidación de Colonias antes mencionadas. Convenio BID-IICA (1990-1991).

De acuerdo con los términos de referencia antes del inicio de las actividades de campo, fueron realizados los trabajos correspondientes a la fase de Reconocimiento, los que consistieron básicamente en lo siguiente:

Reconocimiento cartográfico; con las siguientes tareas:

- Recopilación de la información básica consistente en cartas topográficas, fotografías aéreas, planos de colonias agrícolas, proyectos de caminos de la zona, datos hidrológicos, Inventario Vial y otra información de interés para el Proyecto.
- Confección de fotomapas, mosaicos, etc, con la finalidad de identificar en cartas a escalas convenientes los puntos de origen y destino y puntos obligados del trazado.
- Examen estereoscópico de las fotografías aéreas y el estudio de líneas de pendiente sobre cartas con curvas a nivel, con la finalidad de establecer posibles alternativas o variantes para el trazado de las vías en los tramos donde fue necesario salir del camino existente para mejorar sus características planialtimétricas.

Exploración; con las siguientes tareas:

- Recorrido en el terreno con funcionarios del SEAG y del IBR, a fin de obtener información necesaria para identificar las posibles variantes para el trazado, y sus implicaciones de carácter legal con los propietarios.
- Mediciones directas en el terreno, especialmente en los tramos críticos, a fin de estudiar las pendientes y los alineamientos previamente establecidos en la fase de reconocimiento cartográfico.

Evaluación y selección de alternativas; con las siguientes tareas:

- Estimación de volúmenes de movimiento de suelos a partir de las secciones tipo y espesores promedio para desmonte y terraplén así como cantidad y dimensionamiento de las obras de arte y drenaje para cada una de las variantes estudiadas.
- Evaluación de los factores influyentes tales como configuración del terreno, longitudes, problemas geológicos, posibilidad de obtención de materiales y otros factores determinantes para la selección de la variante más apropiada.

Con la finalidad de obtener la mayor información posible de las condiciones del terreno en sus diferentes aspectos, fueron realizados los siguientes estudios:

- Estudios Topográficos.
- Estudios Hidrológicos.
- Estudios Geotécnicos.

6.1 KSTUDIOS TOPOGRAFICOS

Una vez aprobado el Informe correspondiente al reconocimiento, evaluación y selección de rutas, se efectuaron las labores de campo para el trazado directo del camino en estudio, tomando como base las planialtimetrías de reconocimiento para la materialización del eje en el terreno.

6.1.1 Ktapas de los Kstudios

Con la finalidad de adecuar los estudios topográficos a las necesidades y exigencias del diseño geométrico, así como para los diseños de tipo especial, se ha ordenado todas las tareas posibles de acuerdo a una cierta prelación, es decir siguiendo más o menos un orden cronológico para suministrar oportunamente la información en la etapa de diseño.

Las tareas más importantes en la fase de estudios topográficos fueron las siguientes:

- Definición de la poligonal de apoyo.
- Replanteo del eje del camino.
- Nivelación longitudinal.
- Levantamiento de perfiles transversales.
- Relevamiento para obras de arte y drenaje.
- Estudio de variantes.

6.1.2 Rjecución de los Estudios

El desarrollo de los estudios topográficos en sus diferentes fases de ejecución fue realizado siguiendo la metodología convencional para "trazado directo", de acuerdo con los procedimientos establecidos en las Normas de la UCR de la DGJV del MOPC y a directivas emanadas de la Coordinación del Proyecto.

6.1.2.1 Poligonal de apoyo

En la etapa de exploración, siguiendo las líneas de reconocimiento, se realizaron tanteos directos sobre el terreno para la localización de la Directriz del camino (Poligonal básica) empleando para su medición aparatos de precisión.

Las distancias se midieron con cinta metálica en tramos horizontales y de acuerdo con las necesidades de las inflexiones del terreno.

Se colocaron estacas de 2" x 2" x 30 cm con clavos en los puntos de paso (PL) de la poligonal, los que fueron debidamente "Referidos" lineal y angularmente a estacones de 2" x 2" x 50 cm con clavo, fuera de la franja de dominio pero dentro de la zona de propiedad restringida.

Los puntos de intersección, o deflexiones de la poligonal (PI) se colocaron sobre estacones con clavo, debidamente referidos a 2 estacas de 2" x 2" x 50 cm con clavos, los ángulos de intersección (A) se midieron por reiteración.

En el caso de Pl inaccesibles, se colocaron puntos auxiliares antes y después de los mismos, los que fueron debidamente referidos en la forma antes anotada.

6.1.2.2 Replanteo del eje

Con la directriz localizada en el terreno, se colocaron estacas en el eje de proyecto con la finalidad de efectuar el levantamiento topográfico en una franja de 30 m, el que a su vez proporcionó los datos para el diseño.

Las tareas fueron las siguientes:

- Colocación de estacas de eje, de 1" x 1" x 20 cm cada 40 m, y estacas intermedias en todos los puntos de inflexión del terreno, y en los lugares que requerían de levantamientos especiales, como puentes, alcantarillas, etc.
- Colocación de testigos mediante placas de 10 cm x 30 cm con indicación de kilometraje cada 100 m (carteles hectométricos).

6.1.2.3 Nivelación longitudinal

Se realizó un levantamiento altimétrico del perfil del terreno siguiendo el eje de proyecto, para lo cual se tomó en cuenta lo siguiente:

- En las inmediaciones de los puntos de partida de los trazados, se colocó fuera de la franja de dominio una "Referencia de Nivel" (RN), sobre un mojón de madera, con clavo. A partir de este punto se colocaron a lo largo del trazado otros RN a izquierda y derecha distanciados entre sí 500 m, constituidos por estacones de madera 3" x 3" x 50 con clavo.
- Las cotas de los RN fueron calculadas por circuitos cerrados (Ida y vuelta), de acuerdo con las tolerancia establecidas en los Términos de Referencia.
- La nivelación del eje trazado, se efectuó en cada estaca (entera e intermedia), por el sistema de "nivelación abierta" con doble cambio, cerrándose en los RN cada 500 m, con un error máximo de 10 mm.

6.1.2.4 Levantamiento de perfiles transversales

Se tomaron secciones transversales normales en las estacas del eje del trazado hasta 15 m a cada lado del eje, teniendo en cuenta lo siguiente:

- El levantamiento de la sección se realizó por nivelación de todos los puntos de inflexión del terreno, anotándose los datos en libretas cuyos formatos especiales permitieron en la fase de diseño el cálculo de áreas por computación electrónica.
- Se han anotado en las libretas de campo la ubicación de cualquier dato de interés como cercos de alambre, postes de tendido eléctrico y telefónico, etc.

6.1.2.5 Relevamiento para obras de arte y drenaje

En los lugares de emplazamiento de puentes se realizó el levantamiento planialtimétrico detallado, definiéndose las márgenes del curso de agua, así como las cotas de fondo, pelo de agua y todo otro dato de interés.

El área levantada varía según las condiciones locales ampliándose aquella de tal forma a proveer todos los datos necesarios para el emplazamiento de los puentes y de obras de drenaje necesarias así como la cuantificación de los trabajos a ser efectuados.

En los lugares de emplazamiento de alcantarillas se ha efectuado la definición en campo del eje de la alcantarilla procediéndose a su nivelación.

6.1.3 Resultados obtenidos

Los datos de los diversos levantamientos topográficos fueron anotados cuidadosamente en libretas especiales en dos ejemplares. Una copia fue remitida a Asunción para verificación de cierres angulares y lineales así como las cotas de las diferentes nivelaciones realizadas.

6.2 RSTUDIOS HIDROLOGICOS

6.2.1 Generalidades

Con la intención de obtener los caudales de dimensionamiento de las obras, que conformarán el sistema de drenaje de los fue realizado el Estudio Hidrológico identificar, el régimen pluviométrico y la naturaleza de las precipitaciones intensas de la región. habiendo consecuentemente establecido las características escurrimiento superficial de las cuencas hidrográficas interceptadas por el trazado.

Para hacer posible la selección del tipo de estructura o dispositivo a ser usado, y su proyecto, hubo necesidad de informaciones y datos complementarios a los que se obtuvieron Estudio Hidrológico. De esta forma. 88 suministradas por informaciones la consulta Cartas Geográficas. por otros elementos disponibles observaciones realizadas "in situ".

6.2.2 Ubicación y Aspectos Fisiográficos

Los caminos que comprenden este proyecto están ubicados en su totalidad en la región Oriental del Paraguay, encontrándose los caminos correspondientes a los grupos 2 y 3 en el Departamento de Caaguazú sobre el eje Oviedo-Moutuy y los del Grupo 7 en el Departamento de Concepción, sobre el Eje Concepción-Pedro Juan Caballero.

La topografía es en general suavemente ondulada, con la inclinación transversal del terreno inferior a 5% en la zona de los caminos correspondiente a los grupos 2 y 7; en cuanto a los caminos del grupo 3 es una zona fuertemente ondulada, con pendientes de hasta el 7%. En ciertas áreas, especialmente las próximas a los cruces de arroyos, hay terrenos inundables.

Como los caminos actuales están prácticamente al nivel del terreno natural, con pequeños terraplenes en los cauces de los arroyos, en épocas de lluvias fuertes los caudales pasan sobre los mismos. Entretanto, con la construcción de los nuevos tramos, los terraplenes deberán ser levantados y en ese caso los caminos actuarán como diques.

La construcción de alcantarillas de equilibrio, conforme está previsto en el proyecto, es en esos casos fundamental no sólo para la seguridad de la carretera como también para el mantenimiento de las condiciones hidrológicas naturales.

La hidrografía de la zona está compuesta por los arroyos Puente Tabla, Leiva-í (Grupo 2); Arroyo Tacuary, Yhoby, Paso Itá (Grupo 3); Arroyo Yaguareté, Cañada San José, Yby Yaú (Grupo 7).

Las temperaturas medias anuales oscilan entre los 21°C y 23°C. Ocurren heladas aisladas poco frecuentes. Los valores extremos de la temperatura registrados en la región fueron de -3°C (mínima) y 40°C (máxima).

Con relación a la vegetación, predominan las áreas con pastizales en zonas inundables. La vegetación de mayor tamaño está concentrada en las regiones más altas.

6.2.3 Pluviometría

Para la caracterización del régimen pluviométrico de la región, fueron procesados aquellos datos recopilados en las estaciones de Villarrica, Concepción, y Pedro Juan Caballero, proporcionados por el Departamento de Climatología del Servicio Nacional de Meteorología e Hidrología del Ministerio de Defensa Nacional, con datos referentes al período de enero/60 hasta diciembre/89 (30 años).

Por razones de similitud fisiográfica entre los 3 grupos en estudio, y teniendo en cuenta que las medias anuales de las diferentes estaciones meteorológicas se acercan a las de la estación de Villarrica, se asumieron los datos de dicha estación para el estudio de las precipitaciones en toda el área del Proyecto, teniendo en cuenta que los resultados a obtenerse para las referidas estaciones, una vez procesados los datos y ajustados estadísticamente para las precipitaciones máximas diarias anuales, incidirían en un mínimo porcentaje en las soluciones para el dimensionamiento de las obras de arte y drenaje.

En estas estaciones son recopiladas diariamente los siguientes datos de lluvia:

- Hora de inicio y fin de lluvia.
- Cantidad de lluvias en mm.

En la figura y cuadro que se anexan se muestran la localización de las estaciones estudiadas y la precipitación máxima diaria anual para la estación adoptada en el estudio.

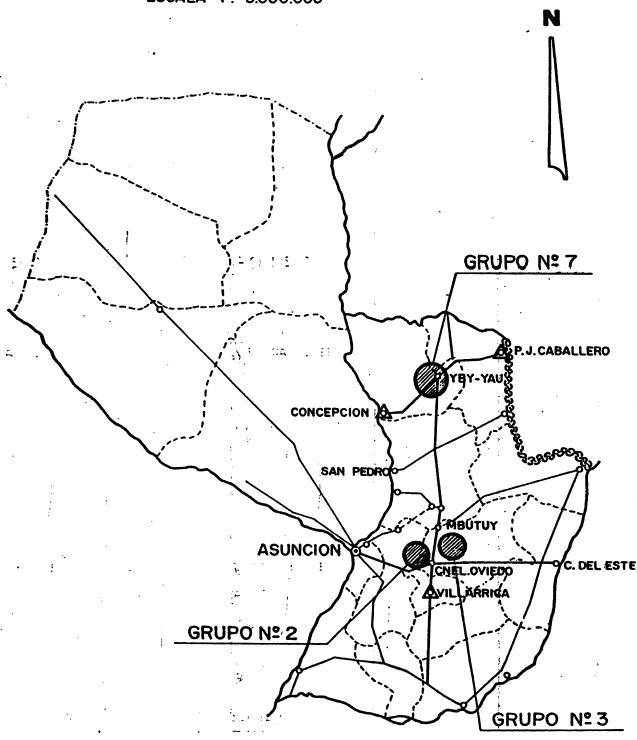
Los valores medios obtenidos para el período de observación entre 1960 y 1989 fueron los siguientes:

- Precipitación media anual : 1.599,50 mm/año

- Media anual de días de lluvia : 104,4 días/año

UBICACION ESTACIONES PLUVIOMETRICAS





A ESTACIONES PLUVIOMETRICAS

PRECIPITACION MAXIMA DIARIA ANUAL PARA LA ESTACION ADOPTADA PERIODO DE OBSERVACION: 1960 - 1989 (30 ANOS)

| AÑO | PRECIPITACION MAXIMA (mm) |
|------|---------------------------|
| 1969 | 70,0 |
| 1961 | 109,0 |
| 1962 | 104,0 |
| 1963 | 93,6 |
| 1964 | 94,0 |
| 1965 | 124,1 |
| 1966 | 137,8 |
| 1967 | 64,0 |
| 1968 | 76,2 |
| 1969 | 123,7 |
| 1970 | 99,5 |
| 1971 | 116,0 |
| 1972 | 99,4 |
| 1973 | 87,5 |
| 1974 | 88,4 |
| 1975 | 129,8 |
| 1976 | 76,4 |
| 1977 | 86,6 |
| 1978 | 71,1 |
| 1979 | 146,2 |
| 1980 | 159,4 |
| 1981 | 132,8 |
| 1982 | 115,7 |
| 1983 | 105,9 |
| 1984 | 129,4 |
| 1985 | 104,6 |
| 1986 | 134,7 |
| 1987 | 98,2 |
| 1988 | 99,4 |
| 1989 | 70 , 5 |
| 1909 | 10,5 |

6.2.4 Relación Altura - Duración y Frecuencia

El establecimiento de las relaciones de altura - duración - frecuencia fue hecho en base a la metodología presentada por José Jaime Taborga Torrico en "Prácticas Hidrológicas".

De esta manera, fueron investigados los valores de las máximas precipitaciones diarias anuales observadas en la estación adoptada y calculados los valores de la media y la desviación standard.

A través de la aplicación de los factores de frecuencia de Gumbel se calcularon los valores de las precipitaciones diarias para los períodos de recurrencia.

La determinación de los valores básicos, para la obtención de las rectas de correlación altura - duración - frecuencia resultó de la aplicación de los coeficientes presentados por el autor mencionado, considerándose la isozona "D".

Los valores calculados para la estación adoptada recurrencias de 10, 15, y 25 y años y lluvias con duración de 0,1 h, 1,0 h y 24,0 h se presentan en el Cuadro que se anexa.

Del mismo modo las rectas de correlación altura - duración - frecuencia determinadas a partir de los datos compilados en la estación adoptada están indicadas en la figura siguiente.

Todas las intensidades fueron calculadas en forma analítica por medio de las ecuaciones de regresión semilogarítmica que se presentan en el gráfico para cada intervalo.

CORRELACION ALTURA - DURACION - FRECUENCIA ESTACION ADOPTADA PERIODO DE OBSERVACION: 1960 - 1989 (30 AÑOS)

| RECURRENCIA (AÑOS) | t = 0,1 h | t = 1,0 h | t = 24,0 h |
|-----------------------|-----------|-----------|------------|
| 10 | 1,76 | 6,55 | 15,74 |
| 15 | 1,88 | 6,94 | 16,76 |
| 25 . | 2,02 | 7,42 | 18,06 |
| | | | |

CORRELACION ALTURA - DURACION - FRECUENCIA PARA LA **ESTACION ADOPTADA** (GRAFICOS DE REGRESION LOGARITMICA)

PERIODO DE OBSERVACION : 1.960 - 1.989 (30 AÑOS)

FUENTE : SERVICIO NACIONAL DE METEOROLOGIA E HIDROLOGIA

| | PERIO | | | | | 0 | .1 | h. | • | 1 | | 1.0 | | | T- | | PTAD | | <u> </u> | 24 | J.0 | · | | } |
|--|-------|--------|----|----|---------------|----------------|----------|----------|------|---|-------|------|---------------|------|----|-----|------------|------------|----------|-----|-----------|------|-------------|---|
| | | AÑO | | | | | | | | | | | | | | | 6.5 | | | | _ | | | |
| | 15 | AÑC |)S | | | 1 | - | . | 6.94 | + | 2. | 198 | Ln | ıt ' | , | | 6.94 | 1 + | 3. | 09 | ı | _ nt | | |
| <u>.</u> | 25 | AÑC | os | | | • | 1 : | | 7.42 | + | 23 | 3452 | : L | .nt | • | 1 = | 7.42 | + | 3. | 379 | 9ι | _nt | | |
| 10.4 10.0 | | | | | 1 | \blacksquare | | | | | 1 | | 1 | , | | | | | | | | 1 | | 25 |
| 9.6 9.2 | | | | | # | # | | | | | + | | $\frac{1}{1}$ | | | | | | | | | + | ╁ | |
| 9.8 8.4 Î 8.0 | | | | | 1 | | | | | | | | 1 | | | | | | | | | 1 | \coprod | 20 |
| PRECIPITACION EN CM. (H.) 8.6 7.7 8.8 6.4 6.5 5.8 4.4 6.4 6.4 6.4 6.4 6.4 6.4 6.4 6.4 6.4 | | | | | 1 | | | | | | 1 | | 1 | | | | | | | | | 1 | 1 | 1 |
| Z 6.8 Z 6.4 | | | | 48 | 2 | 4 5% | 7 | | | | 1 | | # | | | | - | | | | | # | H | 1 |
| 5.2 5.2 | | | 2 | - | T T | | | | | | # | | # | | 2 | | رجي 109 | | | | 7 | 1 | 1 | 15 |
| 6.8 4.8 4.4 | | | | Z | | $\frac{1}{2}$ | | | | | \pm | | 1 | | | 22 | and | | | | | | |] |
| - 4.0 | | | | | | \pm | | | _ | | 7 | | 1 | | | | | | | | | 1 | \prod |]10 |
| 3.6 3.2 4 2.8 | | | | | # | \pm | | | | | 4 | | # | | | | | | _ | | | 1 | \parallel | 1 |
| 2.8 2.4 2.0 | | | | | $\frac{1}{1}$ | # | # | | | | # | | # | | | | | | | | | 1 | H | 5 |
| 1.6 1.2 0.8 | | - | | H | | + | | | | | 1 | | 7 | | | | | | | | | ‡ | H | 1 |
| 0.4 | | | | | | | | | | | - | | - | | | | | | | | \exists | + | \prod |]。 |
| | - S | y S | 9 | | 9.0 | 80 | 0. |) | | | 8 | | 10 | • | | • | | 0 | 2 | i | 8 | • | 2 | * |

TIEMPO EN HORAS (†)

6.2.5 Períodos de Recurrencia

Los períodos de recurrencia para el cálculo de los caudales de proyecto fueron establecidos en función de la importancia relativa de cada tipo de obra a dimensionar.

Los períodos de recurrencia adoptados fueron los siguientes:

- Obras de drenaje superficial 5 años - Alcantarillas 10 y 15 años - Puentes 25 años

6.2.6 Metodología de los Estudios Hidrológicos

Para la determinación de los caudales, las cuencas de contribución son normalmente subdivididas en 2 grupos distintos, que reciben tratamientos diferentes:

- Cuencas pequeñas: aquellas con áreas inferiores a 10 Km².

- Cuencas grandes: aquellas con áreas superiores a 10 $\rm Km^2$.

6.2.6.1 Cuencas pequeñas

Las cuencas pequeñas, que normalmente son drenadas por alcantarillas, tuvieron sus caudales calculados mediante la aplicación del método racional, empleando los datos pluviométricos de las lluvias de pequeña duración.

a. Area de la cuenca contribuyente

Las áreas de las cuencas de contribución fueron determinadas por planimetría, cuyos contornos fueron demarcados sobre cartas topográficas escala 1:50.000 con base informaciones obtenidas a través de la inspección de los tramos en las secciones transversales y en el perfil longitudinal del terreno. Considerándose que los caminos se desarrollan en región topográfica suave y que las curvas de nivel representadas en las cartas topográficas son espaciadas de 10 en 10 metros, los contornos de las cuencas de tamaño pequeño y medio, muchas veces no quedan perfectamente definidos en las cartas. En esos casos los contornos, y consecuentemente las áreas de las cuencas fueron definidas a partir de anotaciones realizadas "in situ" en ocasión de la visita de inspección a los caminos.

| | • | | | |
|--|---|--|---|--|
| | | | | |
| | | | • | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |

En las regiones bajas e inundables, especialmente en las proximidades de cruces de los grandes arroyos, generalmente no se puede definir una cuenca para cada alcantarilla. En esos casos fue delimitada una cuenca para cada grupo de obras, que actuarán como aliviaderos.

b. Tiempo de concentración

Para el cálculo del tiempo de concentración fue utilizada la fórmula:

$$t_0 = \frac{10}{K} \cdot \frac{A^{0,3}}{1^{0,4}} \cdot \frac{L^{0,2}}{1^{0,4}}$$

Donde:

to = tiempo de concentración, en minutos;

A = área de la cuenca de aporte, en hectáreas;

L = extensión de la garganta principal, en metros;

K = coeficiente tabulado en función de las

características de las cuencas;

i = pendiente de la garganta principal, en porcentaje.

Para "K" se adoptó el valor 4,0. El tiempo de concentración mínimo adoptado es de 6 min.

c. Coeficiente de desagüe

El coeficiente de desagüe, representativo del volumen precipitado que se transforma en escurriemiento superficial, fue cuantificado con las características de las cuencas del suelo atravesado y de la ocupación de la región.

Para el Grupo 3 se tomó el valor de C = 0,50 y para los Grupos 2 y 7 se adoptó C = 0,30.

d. Caudal del proyecto

El caudal del proyecto se calculó mediante la fórmula sugerida por el Método Racional:

$$Q = \frac{1}{6} C.I.A$$

Donde:

Q = Caudal, en m³/s;

C = coeficiente de desagüe, adimensional;

i = intensidad de la precipitación, en mm/min;

A = área de la cuenca contribuyente, en hectáreas.

e. Resultados obtenidos

En los Cuadros presentados al final del capítulo se muestran los resultados obtenidos en los cálculos de los caudales de proyecto, según la metodología expuesta. También muestran las obras proyectadas, de acuerdo a las descargas calculadas.

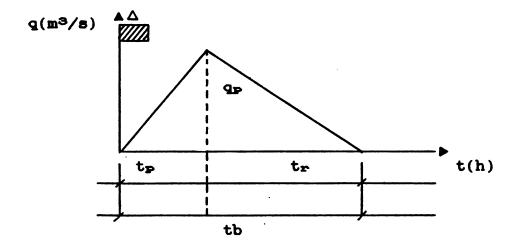
6.2.6.2 Cuencas grandes

6.2.6.2.1 Método del Hidrograma Triangular

Con este título fueron estudiadas las cuencas hidrográficas con áreas mayores a 10 km², interceptadas por los caminos y ejecutado el dimensionamiento hidráulico de las obras de arte encargadas de drenarlas.

Para estas cuencas no se puede aplicar el método racional, por cuestiones conceptuales. El método utilizado fue el del Hidrograma Unitario Triangular desarrollado por el U.S. Soil Conservation Service, en el cual se tiene:

a. Parámetros del hidrograma unitario



$$q_p = 2.08 . A$$

qp = caudal máximo del H.U., en m³/s;

= área de la cuenca contribuyente en Km²

tp = tiempo de pico, en horas.

$$t_P = \frac{\Delta t}{2} + 0.6 t_0$$

to = tiempo de concentración, en horas /1;

 $t_r = 1,67 t_p = tiempo de bajada, en horas;$

 $t_b = 2,67 t_p = tiempo base, en horas.$

b. Precipitación efectiva

La cuantificación de la precipitación efectiva (P_e) fue determinada a partir de la precipitación total (P) según el método propuesto por el U.S. Soil Conservation Service.

De acuerdo con este método, las características del suelo, de la vegetación y de la utilización de las áreas de las cuencas hidrográficas, se debe elegir un número de curva (CN) que la identifique.

Son utilizadas las siguientes relaciones:

$$CN = \frac{1000}{10+S}$$

Donde:

CN = número de la curva representativa del complejo suelo-vegetación-utilización de las áreas de las cuencas. Para todas las cuencas estudiadas tómese CN = 75;

S = variable dependiente de la retención e infiltración de la cuenca.

$$P_{\bullet} = \frac{(P' - 0.2 S)^2}{P' + 0.8 S}$$

El tiempo de concentración fue calculado por la misma expresión utilizada en el estudio de las cuencas pequeñas presentado en el item anterior.

Donde:

Po = precipitación efectiva, en pulgadas;

P' = precipitación total en pulgadas (*)

(*) La precipitación total fue obtenida de las curvas de Altura -Duración - Frecuencia para período de tiempo unitario (△ t) y corregida por la expresión:

$$P' = P (1-0, 1 \text{ Log } \underline{A})$$

Donde:

P' = precipitación total corregida, en cm;

P = precipitación total real, en cm;

A = área de la cuenca hidrográfica, en Km²

Esta corrección sólo es hecha en cuencas con áreas superiores a 25 Km2; para cuencas con áreas menores, se tiene que P = P'

c. Hidrograma de proyecto

Conocidas las precipitaciones efectivas, para cada intervalo \(\Delta \) t. se procede al cálculo de los caudales de proyecto mediante el "algebra de los hidrogramas" o sea, multiplicando las precipitaciones efectivas por las ordenadas del hidrograma unitario, reiteradas a intervalos de tiempo iguales al intervalo unitario considerado.

Los valores de las descargas del hidrograma de proyecto, por lo tanto serán dados por:

$$Q_1 = P_{e_i} \cdot q_1 \cdot P_{e_{i-1}} \cdot q_3 + \dots \cdot P_{e_i} \cdot q_i$$

d. Resultados obtenidos

Los resultados conseguidos con la aplicación del Método del hidrograma Unitario Triangular se anexan al final del capítulo

6.2.7 Metodología para el Dimensionamiento Hidráulico

El dimensionamiento de las secciones necesarias para el escurrimiento de las descargas, obedece a criterios que a continuación son expuestos.

6.2.7.1 Alcantarillas

El diámetro mínimo utilizado en alcantarillas tubulares en talweg fue de 0,80 que corresponde a un área de cuenca también mínima.

Para el dimensionamiento hidráulico de las alcantarillas se estableció que las mismas deben operar como canal para un tiempo de recurrencia de 10 años y como orificio para un tiempo de recurrencia de 15 años.

La expresión utilizada para la determinación de la capacidad de escurrimiento es la fórmula de Manning, y la Ecuación de Continuidad:

$$Q = A \cdot \frac{1}{n} \cdot R^{2/3} \cdot i^{1/2}$$

Donde:

Q = caudal escurrido, en m³/s

A = área de la sección del flujo de agua, en m²;

n = Coeficiente de rugosidad de las paredes de la alcantarilla (para obras de Hormigón n = 0,015);

R = radio hidráulico en m:

i = pendiente longitudinal, en m/m

El radio hidráulico es:

$$R = \frac{A}{2_{P}}$$

Donde 2p representa el perímetro mojado, en m.

El dimensionamiento de las alcantarillas, operando como canal fue hecho teniendo en cuenta las expresiones del flujo crítico. Las expresiones que definen las características de las obras sobre el régimen crítico son las siguientes:

| | | ! |
|--|--|----|
| | | 1 |
| | | L. |

Alcantarillas tubulares de hormigón

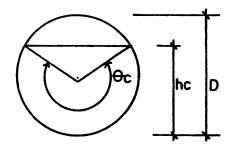
$$I_{\circ} = \frac{0,007010}{D^{1/3}}$$

$$h_0 = 0.6887 D$$

$$\Theta_{o} = 224^{\circ}20'44''$$

$$A_{o} = 0.5768 D^{2}$$

$$R_0 = 10,2946 D$$



$$V_o = \frac{1}{0.015} \cdot (0.2946 \text{ D})^{2/3} \cdot \frac{0.007010}{\text{D}^{1/3}}^{1/2}$$

$$V_o = 2,471 D^{1/2}$$

$$Q_0 = 0.5768 D^{2/2} . 2.471 D^{1/2}$$

$$Q_0 = 1,425 D^5/2$$

6.2.7.2 Puentes

La verificación de la capacidad de escurrimiento de los puentes proyectados, se hizo mediante la utilización de la fórmula de Manning junto con la ecuación de continuidad:

$$Q' = A. \frac{1}{n} \cdot R^{2/3} \cdot i^{1/2}$$

Donde:

Q' = caudal escurrido, en m3/s;

n = coeficiente de rugosidad, del canal (adimensional)

R = radio hidráulico, en m;

i = pendiente en m/m;

A = área de la sección transversal, en m2.

La comparación entre Q (caudal de proyecto) y Q' (caudal escurrido) indica si la obra es suficiente o no.

Los resultados obtenidos en la verificación de la capacidad de los puentes proyectados, se presentan al final de las planillas que se anexan a continuación.

| | | | · |
|--|--|--|---|
| | | | • |
| | | | |
| | | | • |
| | | | ; |
| | | | |
| | | | |
| | | | • |
| | | | |
| | | | |
| | | | ļ |
| | | | |

ICIN COM - CALLE ITACOROSI

| PROGRESTVA | MT | OS DE LA CO | ÆNCA | | | T= 10 | AROS | T= 10 ARBS T= 15 ARBS | | | | SOLUCION ADOPTADA | | | | |
|------------|--------------|-------------------|---------|------|-------------|-------|------|-----------------------|---------|--------|----------|-------------------|--------|--|--|--|
| | AREA (Na) | LONG. cauce(a) | A # (a) | (2) | TC (aia) | 1 | • | 1 | e3/seg. | CH (a) | SECCION | L | CF | | | |
| 0 + 015.20 | 8,00 | 750 | 25 | 3,33 | 19,84 | 1,48 | 0,19 | 0,53 | 0,21 | 0,02 | 1 1 0,80 | | 118,81 | | | |
| 0 + 298.00 | 16,00 | 850 | 28 | 3,29 | 13,75 | 0,54 | 0,45 | 0,62 | 0,49 | 0,13 | 1 1 9,80 | 7,0 | 119,75 | | | |
| 0 + 574.00 | 44,50 | 1,000 | 25 | 2,50 | 21,54 | 0,71 | 1,58 | 9,78 | 1,74 | 0,34 | 1 1 1,20 | 7,0 | 120,80 | | | |
| 1 + 465.60 | 13,125 | 400 | 12 | 3,00 | 11,54 | 0,51 | 0,33 | 0,55 | 0,36 | 0,07 | 1 1 0,80 | 7,0 | 138,60 | | | |
| 1 + 860.00 | 25,00 | 900 | 32 | 4,00 | 14,36 | 0,58 | 0,72 | 0,43 | 0,79 | 0,35 | 1 1 0,80 | 10,0 | 138,70 | | | |
| 3 + 940.00 | 1,75 | 650 | 7 | 1,00 | 17,53 | 0,64 | 0,31 | 0,71 | 0,34 | 0,06 | 1 1 0,80 | 7,0 | 183,11 | | | |
| 4 + 400.00 | 21,00 | 750 | 5 | 0,53 | 31,65 | 0,83 | 0,87 | 0,92 | 0,97 | 0,22 | 1 : 1,00 | 7,0 | 185,79 | | | |

CALLE ITACURUBI - CRUCE LEIVA I

| ľ | RAISBESIA | MI | IS DE LA CU | ENCA | | | T= 10 ARGS | | | | SOLUCION ADOPTADA | | | |
|---|-------------|--------------|---------------------------|-------------|----------|-------------|-------------|--------------|-------------|--------------|-------------------|---------|------|----------|
| | *********** | AREA (Na) | L ONG. cauce(a) | A II (a) | ρ (ξ) | TC (aia) | I 00/818 | 8 a3/seq. | I ee/eia | 8 a3/seg. | CH (a) | SECCION | L | CF |
| | 0 + 962 | 4,0 | 150 | 7 | 4,67 | 6,00 | 0,27 | 0,66 | 0,31 | 0,06 | 0,0 | 1z 0,80 | 11,0 | 185,80 |
| | 0 + 500 | 33,75 | 900 | 7 | 0,62 | 28,79 | 0,80 | 1,35 | 9,87 | 1,50 | 0,52 | 1z 1,00 | 10,0 | 183,09 |
| | 1 + 440 | 34,25 | 1,700 | 34 | 2,00 | 24,63 | 0,75 | 1,356 | 0,83 | 1,50 | 0,52 | 11 1,00 | 12,0 | 146,14 |
| | 3 + 265 | 266,88 | 3,550 | -48 | 1,92 | 52,70 | 1,00 | 13,34 | 1,11 | 14,81 | | pon ton | 3,0 | Ao.Leiva |
| | 3 + 435 | 175,00 | 2,250 | 73 | 3,24 | 34,44 | 0,86 | 7,52 | 0,95 | 8,34 | 0,79 | ponton | 3,0 | Afluente |
| | 4 + 058 | 34,375 | 1,150 | 40 | 3,48 | 17,96 | 0,65 | 1,12 | 0,71 | 1,23 | 0,35 | 11 1,00 | 8,0 | 124,30 |
| | | ******* | | | | | | | | | | | | |

| | | , | |
|--|---|---|--|
| | | | |
| | · | | |
| | | | |
| | | | |

MIDATTY - CRUCE SINENEZ

| PROGRESIVA | MI | OS DE LA CI | ENCA | | ********* | T= 10 | AZOS | T= 15 A | 70S | | SOFACION | ADOPTADA | ******** |
|------------|--------------|----------------------------|-------------|------|-------------|-------------|--------------|---------|-------|--------|-----------------|----------|----------|
| | AREA (Na) | L O NG. cauce(a) | A II (a) | (2) | TC (sis) | I se/sin | 8 n3/seq. | I | • | CH (e) | SECCION | L | CF |
| 0 + 016 | 4,00 | 150 | 3 | 2,00 | 6,65 | 0,33 | 0,07 | 0,35 | 0,07 | 0,00 | 1: 0,80 | 8,0 | 115,4 |
| 0 + 190 | 5,625 | 450 | 3 | 0,67 | 16,72 | 0,63 | 0,18 | 0,69 | 0,17 | 0,02 | 11 0,80 | 8,0 | 115,5 |
| 0 + 403 | 71,75 | 1450 | 37 | 2,55 | 26.57 | 0,78 | 2,80 | 0,86 | 3,68 | 0,54 | 2x 1,00 | 8,0 | 115,6 |
| 1 + 019 | 26,25 | 1100 | 20 | 1,82 | 21,28 | 0,70 | 0,92 | 0,78 | 1,02 | 0,24 | 1: 1,00 | 10,0 | 117,80 |
| 2 + 619,8 | 74,00 | 2000 | 37 | 1,85 | 32,51 | 0,84 | 3,11 | 0,93 | 3,44 | 0,68 | 21 1, 00 | 8,0 | 145,54 |
| 4 + 040 | 10,00 | 400 | 12 | 2,00 | 13,59 | 0,57 | 0,30 | 0,61 | 0,31 | 0,05 | 11 0,80 | 8,0 | 180,04 |
| 5 + 206 | 29,75 | 800 | 16 | 2,66 | 17,96 | 0,68 | 1,01 | 0,75 | 1,12 | 0,29 | 11 1,00 | 11,0 | 172,84 |
| 5 + 540 | 2,38 | 190 | 2 | 1,05 | 7,08 | 0,43 | 0,05 | 0,46 | 0,05 | 0,00 | 11 0,80 | 7,0 | 182,8 |
| 6 + 700 | 10,00 | 400 | 5 | 1,25 | 15,12 | 0,61 | 0,30 | 0,65 | 0,32 | 0,06 | 11 0,80 | 8,0 | 179,97 |
| 7 + 666,5 | 380,00 | 1500 | 35 | 2,19 | 47,48 | 0,96 | 18,24 | 1,07 | 20,33 | | puente | 6,0 | |
| 1 + 500 | 3,50 | 200 | 4 | 2,00 | 7,96 | 0,39 | 0,07 | 0,42 | 0,07 | 0,00 | 11 0,80 | 8,0 | 176,8 |

| PROGRESIVA | MT | OS DE LA CI | VENCA | | | T= 10 | AROS | T= 15 A | 185 | | SOLUCION | ADOPTADA | |
|------------------------------------|--------------|-------------|------------|-----------------|-------------|-------------|--------------|-------------|------------|--------|----------------------|--------------|-------------------|
| <u> </u> | AREA (Na) | LONG. | A # (a) | ? (2) | TC (eia) | I ee/eie | 8 83/seg. | I es/sis | a3/seg. | CH (e) | SECCION | L | CF |
| 0 + 013 | 33,75 | 1300 | 47 | 3,62 | 18,02 | 0,67 | 1,14 | 0,72 | 1,21 | 0,34 | 1 : 1,00 | ł | 107,54 |
| 0 + 820 | 25,00 | 800 | 23 | 4,12 | 14,19 | 0,59 | 0,74 | 0,43 | 0,78 | 0,34 | 1 1 0,80 | 7,0 | 110,34 |
| 1 + 440 | 16,00 | 550 | 14 | 2,54 | 13,97 | 0,58 | 0,47 | 0,62 | 0,50 | 0,14 | 1 1 0,80 | 14,0 | 141,63 |
| 2 + 494 | 8,25 | 450 | 10 | 2,22 | 11,61 | 0,52 | 0,22 | 0,55 | 0,23 | 0,03 | 1 : 0,80 | 8,0 | 143,86 |
| 3 + 665 | 25,00 | 1150 | 34 | 2,96 | 17,42 | 0,66 | 0,82 | 0,70 | 0,88 | 0,18 | 1 : 1,00 | 2,0 | 123,20 |
| 3 + 900 | 57,50 | 1900 | 49 | 2,10 | 28,34 | 0,83 | 2,39 | 0,68 | 2,54 | 0,37 | 2 1 1,00 | 10,0 | 113,85 |
| 5 + 020 | 832,5 | 5800 | 78 | 1,34 | 94,60 | 1,31 | 54,58 | | | | paente | 12,0 | |
| 5 + 440 | 505,0 | 3700 | 71 | 1,82 | 44,54 | 1,14 | 28,82 | | | | paente | 12,0 | |
| 6 + 200 | 3,2 | 400 | 20 | 5,00 | 6,17 | 0,30 | 0,05 | 0,32 | 0,05 | 0,00 | 1 1 0,50 | 0,0 | 132,00 |
| 7 + 360 | 25,0 | 1500 | 24 | 1,60 | 23,49 | 4,77 | 0,96 | 0,81 | 1,02 | 0,24 | 1 1 1,00 | 7,0 | 160,20 |
| 1 + 122 | 19,25 | 400 | 14 | 3,50 | 12,19 | 0,54 | 0,52 | 0,57 | 0,55 | 0,17 | 1 1 0,30 | 2,0 | 146,81 |
| 11 + 816 | 43,4 | 1400 | 27 | 1,93 | 25,29 | 0,79 | 1,70 | 0,84 | 1,31 | 0,36 | 1 1 1,20 | 8,0 | 131,58 |
| 12 + 070 | 27,0 | 800 | 20 | 2,5 | 17,73 | 0,67 | 0,70 | 0,71 | 0,95 | 0,21 | 1 : 1,00 | 8,0 | 135,87 |
| 12 + 760 | 27,0 | 500 | 5 | 1,0 | 23,79 | 0,77 | 1,12 | 0,82 | 1,18 | 0,32 | 1 : 1,00 | 8,0 | 153,84 |
| 14 + 410 | 64,38 | 750 | 30 | 4,0 | 18,47 | 0,68 | 2.05 | •,72 | 2,19 | 0,53 | 1 1 1,20 | 7,0 | 119,66 |
| 15 + 020 | 19,25 | 400 | 16 | 4,0 | 11,56 | 0,52 | 0,50 | 0,55 | 0,53 | 0,16 | 1 z 0,80 | 10,0 | 141,25 |
| 16 + 362 | 39,00 | 700 | 26 | 3,71 | 16,46 | 0,64 | 1,25 | 0,68 | 1,33 | 0,41 | 1 1 1,00 | 10,0 | 118,66 |
| 18 + 240 | 3,75 | 250 | 4,00 | 1,6 | 9,29 | 0,44 | 0,08 | 0,47 | 0,07 | 0,00 | 1 X 0,80 | 9,0 | 140,21 |
| 18 + 880 | 4,38 | 400 | 4,00 | 1,0 | 12,91 | 0,54 | 0,12 | 0,59 | 0,13 | 0,01 | 1 X 0,80 | 13,0 | 182,29 |
| 19 + 930 | 85,5 | 1050 | 15,00 | 1,42 | 33,10 | 0,87 | 3,80 | 0,94 | 4,02 | 0,45 | 2 X 1,20 | 8,0 | 130,65 |
| 21 + 040 21 + 770 | 28,8 | 400 | 2,00 | 1,33 | 21,97 | 0,74 | 1,07 | 0,78 | 1,12 | 0,29 | 1 X 1,00 1 X 1,08 | 8,0 0,0 | 139,61 1 11,58 |
| 22 + 160 22 + 374 | 875,45 | 4950 | 37 | 0,75 | 117,34 | 1,41 | 61,69 | 1,50 | 45,42 | | pmente 1 x 0,80 | 12,0 13,0 | 111,92 |
| 23 + 000 | 14,0 | 700 | 8,00 | 1,14 | 19,41 | 0,70 | 0,47 | 0,74 | 0,52 | 0,15 | 1 1 0,80 | 9,0 | 126,48 |
| 33 + 724 | 70,0 | 1600 | 20,00 | 1,25 | 38,57 | 0,94 | 4,23 | 0,79 | 4,46 | 0,55 | 2 : 1,20 | 7,0 | 115,58 |
| 24 + 634 | 71,50 | 1350 | 20,00 | 1,48 | 32,52 | 4,88 | 3,15 | 0,93 | 3,32 | 0,30 | 2 : 1,20 | 10,0 | 114,36 |
| 25 + 995 | 277,5 | 3200 | 15,00 | 0,47 | 92,05 | 1,30 | 18,17 | 1,38 | 17,27 | | puente | 6,0 | |
| 26 + 557 | 1805 | 8000 | 25,00 | 0,31 | 228,54 | | | | 58,00 | | preste | 12,0 | 97.47 |



PASTREA - CRUCE LODG

| PROGRESIVA | DATOS DE LA CUENCA | | | | | T= 16 AZOS | | | SOLUCION ADOPTADA | | | | |
|------------|--------------------|-------------------|------------|------|-------------|-------------|--------------|-------------|-------------------|--------|----------|------|-------|
| | AREA (Na) | LONG. cauce(a) | A # (a) | (2) | TC (aia) | I es/sis | ø3/seg. | I se/sis | Q a3/seg. | CH (a) | SECC 10H | L | CF |
| 0 + 005 | 5,0 0 | 300 | 4 | 2,00 | 9,61 | 0,45 | 0, 11 | • 49 | 0,12 | 0,00 | 1 1 0,80 | 11,0 | 97,90 |
| | ****** | | | | | | | | | | | | |

NAFAEL - GUAZU RAY

| PROGRESIVA | DAT | BS DE LA CI | FENCA | | - | T= 10 ARRS | | | SOLUCION ADOPTADA | | | | |
|------------|--------------|-------------|------------|----------|-------------|------------|--------------|------|-------------------|--------|----------|------|--------|
| | AREA (Na) | LONG. | A # (a) | P (2) | TC (aia) | 1 | 0 a3/seq. | 1 | a3/seg | CH (a) | SECCION | L | CF |
| 0 + 240 | 11,5 | 300 | 4,00 | 1,33 | 14,52 | 9,60 | 0,35 | 0,64 | 1,37 | 0,08 | 1 1 0,80 | 9,0 | 58,55 |
| 0 + 540 | 4,75 | 200 | 2,00 | 1,00 | 12,79 | 0,56 | 0,19 | 0,59 | 0,20 | 0,02 | 1 x 0,80 | 8,0 | 108,38 |
| 0 + 820 | 4,43 | 350 | 4,00 | 1,14 | 13,49 | 0,57 | 0,19 | 0,61 | 0,20 | 0,02 | 1 z 0,80 | 12,0 | 110,50 |
| 1 + 410 | 21,5 | 200 | 12,00 | 1,50 | 20,32 | ♦,72 | 0,77 | 0,76 | 0,82 | 0,38 | 1 1 0,80 | 7,0 | 120,70 |
| 2 + 298 | 20,25 | 550 | 4,00 | 1,07 | 21.04 | 0,73 | 0,74 | 0,77 | 0,78 | 0,34 | 1 1 0,80 | 19,0 | 115,88 |
| 2 + 940 | 14,00 | 450 | 3,00 | 0,67 | 21,98 | ♦,74 | ●,52 | 0,79 | 0,55 | 0,17 | 1 1 0,0 | 11,0 | 127,24 |
| 3 + 400 | 8,25 | 400 | 2,00 | 0,50 | 20,59 | ●,72 | 0,30 | 0,76 | 0,31 | 0,05 | 1 r 0,80 | 9,0 | 124,59 |
| 4 + 305 | 59,13 | 550 | 15,00 | 2,73 | 19,12 | 0,70 | 1,75 | 0,74 | 1,85 | 0,38 | 1 1 1,20 | 10,0 | 107,63 |
| 5+ 090 | 51,70 | 700 | 10,00 | 2,00 | 24,12 | 0,78 | 2,62 | 0,82 | 2,12 | 0,26 | 2 1 1,0 | 14,0 | 108,42 |
| 4 + 320 | 10,50 | 500 | 5,00 | 0,83 | 19,60 | 0,76 | 0,37 | 0,75 | 0,39 | 0,07 | 1 r 0,80 | 8,0 | 128,41 |

| PROCEESIVA | MI | e ne la ci | ITUCA | | | T= 10 ABOS T= 15 ABOS | | | | SOLUCION ABOPTADA | | | | |
|---|--------------|-------------------|-------------|----------|-------------|-------------------------|--------------|------------|--------------|-------------------|-----------|-------|-----------------------|--|
| | AREA (Ba) | LOUG. cauce(n) | A II (n) | P (%) | TC (aia) | l m/aia | e p3/seg. | l m/seg | eg p3/seg | CE (a) | SECCION | i. | CŦ | |
| 0 + 020 | 12,5 | 700 | 22 | 3,14 | 12,51 | 0,55 | 0,34 | 0,58 | 1,36 | 0,07 | 1 x 0,80 | 10,0 | 119,35 | |
| 0 + 454,50 | 50,0 | 2000 | 35 | 1,75 | 29,55 | 0,85 | 2,13 | 0,90 | 2,25 | 0,56 | 2 z 0,90 | | existente | |
| 0 + 200,5 | 740,0 | 5000 | 90 | 1,60 | 82,59 | 1,24 | 45,88 | 1,32 | 48,84 | | puente 12 | | | |
| 1 + 404,6 | 1587,5 | 8000 | 90 | 1,60 | 137,65 | 1,49 | | | 65,69 | İ | pueste | | existente | |
| 2 + 318,5 | | | | | | | | | | | 1 z 0,90 | | existente | |
| 2 + 520 | | | | | | | | | | | 1 x 1,00 | | ezistente | |
| 2 + 595 | | | ; | | | | | | | | 1 X 1,80 | | ezistente | |
| 2 + 658,40 | | | | | | | | | | | postos | 3,00 | | |
| 2 + 600 | 15712,50 | 17000 | 137,5 | 0,81 | 346,34 | | | | 350,18 | | pacate | 30,60 | reacond. existente | |
| 2 + 964 | | | | | | | | | | | pacate | 30,00 | ETTRACTAC | |
| 3 + 622,24 | | | | | | | | | | | 1 X 1,00 | 4,00 | ampliar | |
| 3 + 725 | 442,50 | 5000 | 58 | 1,16 | 80,49 | 1,23 | 27,21 | 1,31 | 48,31 | | pueste | 6,00 | existente | |
| 3 + 831,3 | | | | | | | | | | | 1 z 1,00 | 10,00 | 106,76 | |
| 4 + 040 | | | | | | | | | | | pueste | 6,0 | | |
| 4 + 226 | | | | | | | | | | | 1 z 1,00 | | ezistente | |
| 4 + 720 | 10,00 | 500 | 4 | 0,9 | 18,90 | 0,60 | 0,58 | 0,73 | 0,61 | 0,21 | 1 z 0,90 | 8,0 | 110,54 | |
| 5 + 132 | 40,90 | 1300 | 8 | 0,62 | 38,40 | 0,94 | 1,88 | 0,99 | 1,98 | 0,43 | 1 z 1,20 | 8,0 | 112,84 | |
| 5 + 610 | | | | | | | | | | | 1 x 1,00 | | existente | |
| 6 + 290 | 67,50 | 1000 | 15 | 1,50 | 29,94 | 0,85 | 2,87 | 0,90 | 3,04 | 0,53 | 1 z 1,00 | | existente | |
| 7 + 420 | 17,5 | 1100 | 40 | 3,64 | 22,31 | 0,75 | 2,91 | 0,79 | 3,06 | 0,54 | 2 x 1,00 | 8,00 | 128,60 | |
| 7 + 800 | 82,5 | 1200 | 44 | 3,67 | 23,06 | 0,76 | 3,14 | 0,81 | 3,34 | 0,31 | 1 x 1,20 | 8,00 | 125,54 | |
| 7 + 902,5 | | | | | | | | | | | 1 x 1,20 | 8,00 | 125,06 | |
| 8 + 940 | 5,750 | 500 | 35 | 7,00 | 7,05 | 0,35 | 0,10 | 0,37 | 0,10 | 0,00 | 1 x 0,80 | 14,00 | 136,61 | |
| 9 + 0,92 | 25,00 | 500 | 35 | 7,00 | 10,45 | 0,49 | 0,61 | 0,52 | 0,65 | 0,24 | 1 x 0,80 | 11,00 | 141,21 | |
| *************************************** | | | | | | | | | ********** | | | | =========== | |

| , | | |
|---|--|--|
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |

ISM 3.1 TACUA CORA CRUCE ALTO

| ********** | | 10- 0 | ******* | ********** | ********* | | 7000000000 | ,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,, | 10 | ********* | | | 100-00-00 |
|------------|-------|--------------|---------|------------|-----------|------|------------|---|----------------|-----------|----------|-------|-----------|
| 7 + 301 | 27,50 | 400 | 25 | 6,25 | 10,74 | 0,50 | 0,67 | 0,53 | 0,73 | 0,30 | 1 1 0,80 | | 142,05 |
| 10 + 185 | 11,00 | 300 | 15 | 5,00 | 8,44 | 0,41 | 0,23 | 0,44 | 0,24 | 0,03 | 1 z 0,80 | 17,00 | 174,01 |
| 11 + 300 | 20,25 | 800 | 15 | 1,70 | 18,15 | 0,49 | 0,49 | 0,72 | 0,73 | 0,30 | 1 1 0,80 | e,00 | 179,20 |
| 11 + 013,3 | 20,25 | 450 | 60 | 13,33 | 7,42 | 0,36 | 0,36 | 0,39 | 0,37 | 0,08 | 1 1 0,80 | 17,00 | 171,27 |
| 13 + 315 | 4,40 | 550 | 45 | 8,10 | 5,94 | 0,29 | 0,06 | 0,31 | 0,67 | 0,00 | 1 1 0,80 | 23,00 | 214,20 |
| 13 + 500 | 10,50 | 550 | 45 | 0,10 | 7,71 | 0,38 | 0,20 | 0,41 | 0,22 | 0,03 | 1 1 0,80 | 13,00 | 225,68 |
| 15 + 0,66 | 10,00 | 450 | 5 | 1,11 | 16,24 | 8,64 | 0,32 | 0,48 | 0,34 | 0,06 | 1 1 0,80 | 9,00 | 258,45 |
| 15 + 760 | 3,44 | 200 | ; 12 | 6,00 | 5,09 | 0,29 | 0,64 | 0,31 | 0,85 | 0,00 | 1 z 0,80 | 8,00 | 260,94 |
| 17 + 459 | 11,25 | 350 | 26 | 7,43 | 7,48 | 0,37 | 0,21 | 0,39 | 0,22 | 0,03 | 1 1 0,00 | 17,00 | 265,70 |
| 18 + 900 | 8,25 | 350 | 5 | 1,43 | 13,17 | 0,57 | 0,24 | 0,60 | 0,25 | 0,04 | 1 1 0,80 | 8,00 | 277,03 |
| 17 + 640 | 2,00 | 200 | 2 | 1,00 | 0,80 | 0,43 | 0,04 | 0,46 | 0,05 | 0,00 | 1 z 0,80 | 7,00 | 266,97 |
| 20 + 160 | 10,5 | 500 | 12 | 2,40 | 12,36 | 0,54 | 0,29 | 0,58 | 0,30 | 0,05 | 1 z 0,80 | 8,00 | 262,23 |
| 22 + 040 | 1,50 | 150 | 2 | 1,33 | 6,86 | 0,34 | 0,03 | 0,36 | 0,03 | 0,00 | 1 1 0,80 | 2,00 | 259,73 |

PILLITA KBURURU

| I | PROGRESIVA DATOS DE LA CUENCA | | | T= 10 | T= 10 AROS T= 15 AROS | | TOS | SOLUCION ADOPTADA | | | | | | |
|------|-------------------------------|--------------|-------------------|------------|-------------------------|-------------|-------------|-------------------|-------------|---------------|---|-----------|---|---|
| | | AREA (Na) | LONG. cauce(a) | A N (a) | (2) | TC (aia) | I ae/eia | 8 a3/seq. | I ns/seq | 0 a3/seg | CH (a) | SECCION | L | CF |
| | 1 + 635 | 55,00 | 1550 | 47 | 3,16 | 22,02 | 0,76 | 3,48 | 0,80 | 3,48 | 0,37 | 2 x 1,20 | | 137,05 |
| | 1 + 492 | | | | | | | | | 4,33 | 0,52 | 2 1 1,20 | 2 x 11 | 126,52 |
| | 1 + 637 | 4,00 | 12200 | 158 | 1,30 | 204,87 | | | | 207,41 | | puente | 18,00 | |
| | 2 + 245 | | | | | | | | | 2,8 | 0,45 | 2 1 1,00 | 2 1 8 | 126,88 |
| | 2 + 560 | 50,00 | 1350 | 51 | 3,78 | 20,08 | 0,70 | 2,90 | 0,76 | 3,15 | 0,57 | 2 1 1,00 | 2 1 8 | 133,90 |
| | 3 + 110 | 27,5 | 1100 | 37 | 3,36 | 16,08 | 0,65 | 1,50 | 0,67 | 1,59 | 0,58 | 1 x 1,00 | 12,00 | 144,25 |
| | 4 + 200 | 22,5 | 500 | 4 | ●,67 | 26,84 | 0,81 | 1,52 | 0,86 | 1,62 | 0,60 | 1 r 1,00 | 8,00 | 170,56 |
| | 4 + 864 | 122,5 | 1700 | 56 | 3,29 | 29,08 | 0,84 | 8,58 | 0,87 | 9,10 | | postes | 3,00 | |
| 2221 | ******* | ******** | ********** | ****** | | | | | | ********* | ======================================= | ********* | ======================================= | ======================================= |

W 8 - SE

| | PROCRESIVA | Mī | os de la c | IEUCA | | | T= 10 | ABOS | T= 15 A | IOS | | SOLUCION | ADOPTADA | |
|---|------------|--------------|-------------------|--------------|----------|-------------|------------|--------------|------------|------------|---------|----------|----------|--------|
| | | AREA (Ba) | LONG. cance(n) | A II (a) | P (%) | TC (nin) | l m/nin | Q 23/20g. | I m/seg | B3/seg | CII (m) | SECCION | ŗ | CF |
| 1 | 0 + 560 | 10 | 300 | 8 | 2,67 | 10,54 | 0,49 | 0,25 | 0,52 | 0,26 | 0,94 | 1 z 0,80 | 8,00 | 241,44 |
| | 0 + 960 | 72 | 1300 | 55 | 4,23 | 21,25 | 0,73 | 2,63 | 0,78 | 2,81 | 0,45 | 2 x 1,80 | 2 x 17 | 224,20 |
| | 1 + 775 | 24 | 800 | 30 | 3,75 | 14,55 | 0,80 | 0,72 | 9,64 | 0,86 | 0,41 | 1 z 0,80 | 11,0 | 219,60 |
| | 2 + 160 | 114 | 1400 | 67 | 4,78 | 23,58 | 0,11 | 7,32 | 0,81 | 7,70 | | postos | 3,00 | |
| | 3 + 620 | 104 | 2400 | 92 | 3,83 | 27,91 | 0,82 | 7,11 | 1,88 | 7,63 | | ponton | 3,00 | |
| | 4 + 183 | 340 | 2950 | ; 9 6 | 3,25 | 4,32 | 0,99 | 28,05 | 1,94 | 29,47 | | pocate | 6,00 | |
| | 5 + 020 | 345 | 3100 | 103 | 3,32 | 44,58 | 0,99 | 25,46 | 1,04 | 29,90 | | puente | 6,00 | |
| | 5 + 760 | 24,5 | 700 | 45 | 6,43 | 11,49 | 0,51 | 1,04 | 0,55 | 1,12 | 0,29 | 1 z 1,80 | 14,00 | 167,96 |

ALLE 8 - NORTE

| ١ | PROGRESIVA | MT | OS DE LA CE | JEDICA | | | T= 10 | ABOS | T= 15 / | ABOS | 1 | SOLUCION | ADOPTADA | |
|---|------------|--------------|-------------------|-------------|----------|-------------|------------|--------------|---------|-------------|--------|----------|----------|--------|
| | | AREA (Ba) | LOSC. cance(n) | A II (n) | P (%) | TC (min) | I m/nin | Q n3/seg. | m/seg | Q n3/seg | CE (a) | SECCION | ŗ | CT CT |
| | 0 + 334 | 22,50 | 550 | 35 | 6,36 | 10,72 | 0,49 | 0,92 | 0,53 | 0,99 | 0,22 | 1 z 1,00 | 12,00 | 221,29 |
| | 1 + 331,90 | 101,75 | 1700 | 82 | 4,82 | 23,61 | 0,77 | 6,53 | 0,81 | 6,87 | 0,58 | 3 z 1,20 | 13,00 | 186,20 |
| | 1 + 794,30 | 29,00 | 700 | 50 | 7,14 | 10,37 | 0,48 | 0,80 | 0,51 | 0,85 | 0,40 | 1 x 0,80 | 15,00 | 207,25 |
| | 3 + 118 | 11,25 | 500 | 50 | 10,00 | 7,13 | 0,35 | 0,33 | 0,38 | 0,36 | 0,07 | 1 z 0,80 | 10,00 | 174,56 |
| | 3 + 674,6 | 90,55 | 1600 | 87 | 5,44 | 21,46 | 0,74 | 5,58 | 0,78 | 5,89 | 0,43 | 3 z 1,20 | 13,00 | 144,53 |
| | 5 + 192 | 5,625 | 450 | 32 | 7,11 | 6,50 | 0,32 | 0,15 | 0,34 | 0,16 | 0,01 | 1 z 0,80 | 11,00 | 122,41 |
| | 5 + 366 | 34,31 | 800 | 42 | 5,25 | 14,16 | 0,59 | 1,69 | 9,63 | 1,80 | 0,45 | 2 x 0,80 | 13,00 | 121,42 |

| · | | |
|---|--|--|
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |

MTA 7 - TAYA O

| MOERISIVA | Mî | os de la c | TUCA | | | T= 10 | AMOS | T= 15 A | 1 06 | | SOLUCION | ADOPTADA | |
|-------------|--------------|-------------------|-------------|----------|-------------|------------|--------------|------------|-------------|--------|----------|----------|-----------|
| | AREA (Ba) | LONG. cauce(n) | A II (a) | ? (%) | TC (min) | I m/nin | Q 23/00g. | I m/eeg | Q a3/seg | CE (a) | SECCION | į, | Ċį |
| 0 + 680 | 136 | 2200 | 52 | 2,36 | 36,09 | 0,92 | 6,26 | 0,97 | 6,60 | 0,53 | 3 x 1,20 | 8,00 | 158,20 |
| 2 + 440 | 150 | 2500 | 62 | 2,48 | 37,37 | 0,93 | 6,98 | 0,98 | 1,35 | 0,66 | 3 x 1,29 | 8,00 | 191,20 |
| 5 + 680 | 21,6 | 650 | 9 | 1,39 | 20,18 | 0,71 | 0,77 | 0,76 | 0,82 | 0,36 | 1 x 0,80 | 8,00 | 268,69 |
| 6 + 440 | 66,3 | 1150 | 48 | 4,17 | 29,53 | 0,72 | 2,46 | 0,76 | 2,60 | 0,75 | 1 x 1,29 | 8,00 | 233,18 |
| 6 + 800 | 99,00 | 1300 | 45 | 3,5 | 25,22 | 0,73 | 3,91 | 0,84 | 4,16 | 0,48 | 2 x 1,20 | 15,00 | 225,20 |
| 7 + 560 | 12,00 | 750 | 20 | 2,67 | 13,37 | 0,57 | 0,34 | 0,61 | 0,37 | 9,06 | 1 z 0,80 | 11,00 | 257,10 |
| 8 + 828 | 200 | 1150 | 50 | 4,35 | 27,86 | 0,83 | 8,3 | 0,06 | 8,80 | 3,51 | 1 x 1,50 | | existente |
| 9 + 440 | 21,25 | 800 | 25 | 3,13 | 15,09 | 0,61 | 0,65 | 0,65 | 0,69 | 0,27 | 1 x 0,80 | 10,00 | 249,66 |
| 10 + 680 | 36,60 | 1200 | 55 | 4,58 | 16,46 | 0,64 | 1,15 | 0,68 | 1,22 | 0,34 | 1 x 1,00 | 8,00 | 212,56 |
| 12 + 180 | 129,00 | 1900 | 76 | 4,10 | 27,65 | 0,82 | 5,29 | 0,87 | 5,61 | 0,39 | 3 z 1,20 | 12,00 | 177,97 |
| 13 + 440 | 93,25 | 1800 | 57 | 3,17 | 27,51 | 0,82 | 3,82 | 0,87 | 4,06 | 0,46 | 2 z 1,20 | 8,00 | 167,00 |
| 14 + 200 | 50,00 | 1200 | 32 | 2,67 | 22,54 | 0,75 | 1,68 | 0,80 | 2,00 | 6,44 | 1 x 1,20 | 8,00 | 155,12 |
| 14 + 960 | 11,70 | 300 | 10 | 3,33 | 10,11 | 0,47 | 0,27 | 0,50 | 0,29 | 0,05 | 1 x 0,80 | 5,00 | 152.86 |
| 15 + 700 | 1195 | 6500 | 132 | 2,03 | 91,36 | | | | 59,63 | | puente | 12,00 | |
| 1 | l | 1 | · · | ì | 1 | I | 1 | ı | ì | ı | | | š |

| • | PROGRESIVA | DATE | IS DE LA CI | ENCA | | | T= 10 / | NãOS (| T= 15 Ai | ROS | | SOLUCION | ADOPTADA | |
|------|------------|--------------|-------------------|------------|------|-------|---------|--------------|----------|----------|------|----------|----------|--------|
| | | AREA (Na) | LONG. cauce(s) | A H (a) | (2) | | 1 | | • | a3/seg | | SECC19N | L | CF |
| 1882 | 0 + 020 | 11 | 340 | 23 | 4,39 | 7,68 | 0,38 | 0,21 | 0,40 | 0,22 | 0,43 | 1 1 0,80 | | 175,40 |
| | 0 + 560 | 4 | 190 | 6 | 3,16 | 6,83 | 0,34 | 0,0 7 | 0,36 | 0,07 | 0,00 | 1 z 0,80 | 10,0 | 210,70 |
| | 1 + 280 | 12 | 560 | 11 | 1,76 | 14,27 | 0,59 | 0,35 | 0,43 | 0,38 | 0,08 | 1 z 0,80 | 18,0 | 203,84 |
| | 1 + 600 | 17 | 430 | 22 | 5,12 | 10,23 | 0,48 | 0,41 | 0,51 | 0,43 | 0,10 | 1 1 0,80 | 11,0 | 184,52 |
| | 2 + 040 | 22 | 480 | 18 | 3,75 | 12,80 | 0,54 | 0,62 | 0,59 | 0,65 | 0,24 | 1 z 0,80 | 10,0 | 187,76 |
| | 2 + 720 | 15 | 300 | 4 | 1,33 | 15,73 | 0,43 | 0,47 | 0,67 | 0,50 | 0,14 | 1 z 0,80 | 8,0 | 202,46 |
| | 3 + 500 | 19 | - 780 | , 12 | 1,54 | 17,27 | 0,70 | 0,67 | 0,74 | 0,70 | 0,27 | 1 r 0,8 | 8,0 | 194,32 |
| | | | | l <u>.</u> | | | 1 | | <u> </u> | i | | | | |

.2 RUTA 5 - SAN ROOVE

| PROGRESIVA | 34 70 | S DE LA CI | ENCA | | | T= 10 / | 1585 | T= 15 A | 70 5 | | SOLUCION | ADOPTADA | |
|------------|--------------------|----------------------------------|--------------------------------|---|------------------------------|--------------------------------------|---------------------------------|---|---|--|--|--|--|
| | AREA | LONG. | A 8 | P | TC | I | | I | 1 | CH (a) | SECCION | L | CF |
| | | | (a) | | 1 | | e3/seq. | 1 | • | | | | |
| 0 + 664 | 1 | 100 | 2 | | | | 0.01 | 1 | | ******* | | | 186,43 |
| 1 + 440 | 104 | 2100 | 62 | 2,95 | 30,17 | 0,85 | 4,42 | 0,70 | 4,68 | 0,61 | 2X 1,20 | 8,0 | 149,52 |
| 2 + 120 | 18 | 580 | 14 | 2,41 | 14,74 | 0,61 | 0,55 | 0,65 | 0,59 | 0,20 | 1X 0,80 | 10,0 | 154,50 |
| | 0 + 006 1 + 440 | AREA (Na) 0 + 006 1 1 + 440 104 | AREA LONG. (Na) cauce(a) | AREA LONG. A H (Na) cauce(a) (a) 0 + 006 1 100 2 1 + 440 104 2100 42 | AREA LONG. A H P (2) | AREA LONG. A H P TC (nin) | AREA LONG. A N P TC I | AREA LONG. A N P TC I 8 83/seq. | AREA LONG. A H P TC I 8 I 8 1 1 | AREA LONG. A H P TC I 8 I 8 3/seq. 83/seq. 8 | AREA LONG. (a) TC I 8 I 8 CH (a) 63/seq. 00/ain 03/seq. 00/ain 03/seq. 00/ain 04/ain 0 | AREA LONG. A B P TC I 8 I 8 CH (a) SECCION | AREA LONG. A B P TC I B GH (a) SECCION L |

1.3 RUTA 5 - PASO ROSADO

| ts | PROGRESIVA | DATE | PS DE LA CU | ENCA | | | T= 10 | NãOS | T= 15 A | ies | | SOLUCION | ADOPTADA | İ |
|-------|------------|---------------|-------------------|------------|------|-------|-------|--------------|-------------|-------------|------|----------|----------|--------|
| ı | | , , | LONG. cauce(a) | A H (a) | (2) | | } | 8 a3/seg. | I na/seg | 8 a3/seg | , , | SECCION | (| CF |
| 22492 | 0 + 010 | 7 , \$ | 444 | 16 | 2,67 | 11,10 | 0,51 | 0,17 | 0,54 | 0,20 | 0,02 | 1 z 0,80 | | 174,40 |
| | 1 + 760 | 51 | 1210 | 21 | 1,74 | 26,95 | 0,81 | 2,07 | 0,84 | 2,19 | 0,53 | 1 z 1,20 | 8,0 | 169,47 |
| | 2 + 640 | 27 | 810 | 16 | 1,98 | 19,52 | 0,70 | 0,75 | 0,75 | 1,01 | 0,23 | 1 1 1,00 | 8,0 | 173,19 |
| | 5 + 040 | 27 | 780 | 11 | 1,41 | 22,19 | 0,75 | 1,01 | 0,79 | 1,07 | 0,26 | 1 x 1,00 | 8,0 | 145,55 |
| | 6 + 140 | 12 | 450 | , | 2,00 | 13,55 | 0,58 | 0,35 | 0,61 | 0,37 | 0,08 | 1 z 0,80 | 8,0 | 166,51 |



1 CALLE 11 (MORTE)

| • | PROGRESIVA | DATE | S DE LA CU | ENCA | | | T= 10 / | NãO S | T= 15 Ai | iOS | | SOLUCION | ADOPTADA | |
|-----|------------|------------|-------------------|------------|---|----------|----------|----------|----------|---------|-----------|-----------|----------|-----------|
| | | | LONG. cauce(e) | A H (a) | P (2) | 1 | ì | • | • | e3/seg | • | SECC18N | L | CF |
| | | 262588888 | 22222222 | 21222222 | 22333332 | ******** | 2222222 | 2222222 | ******** | 2222222 | 282288228 | 222222233 | 28122222 | 22222222 |
| | 0 + 240 | 22,5 | 800 | 9 | 1,13 | 23,07 | 0,76 | 0,86 | 0,21 | 0,91 | 0,46 | 1 z 0,80 | 10,0 | 194,24 |
| | 1 + 000 | 4,5 | 250 | 4 | 1,44 | 7,81 | 0,46 | 0,10 | 0,47 | 0,11 | 0,01 | 1 z 0,80 | 8,6 | 178,44 |
| | 2 + 600 | 18 | 1100 | 8 | 0,73 | 27,30 | 0,82 | 0,74 | 0,87 | 0,78 | 0,34 | 1 1 0,80 | 10,0 | 175,15 |
| 223 | ********* | ********** | ********** | ********* | ::::::::::::::::::::::::::::::::::::::: | ******** | 12222222 | ******** | 12222223 | | ********* | 222222222 | 22222222 | ********* |

.2 CALLE 11 (SAR)

D IPROGRESIVAI DATOS DE LA CUENCA

| | | | | | | | l | | | | | | | |
|------|-------------|------------|-------------------|------------|---------|-------------|-----------|--------------|-------------|--------------|-----------------|----------|--|--------|
| | | | LONG. cauce(s) | A # (a) | (2) | TC (aia) | 00/01B | 8 a3/seg. | I ma/min | 8 a3/seg. | CN (a) | SECCION | l | CF |
| 2222 | 0 + 10 | 7 | 450 | 15 | 3,33 | 10,12 | 0,47 | 0,21 | 0,50 | 0,23 | 0,03 | 1X 0,80 | 8,0 | 197,75 |
| | 0 + 440 | 12 | 400 | 17 | 4,25 | 1,71 | 0,46 | 0,28 | 0,47 | 0,27 | 0,05 | 1X 0,80 | 1 ' | 203,43 |
| | *********** | ********** | | ********** | ******* | ********* | ********* | | ********* | ********** | : = = = = = = : | ******** | ###################################### | |

| T= 10 AGRS | T= 15 AGDS | SOLUCION ADOPTADA

.3 CALLE 12 (NORTE)

| | Progr | ESIVA | DAT | IS DE LA CI | FINCA | | | T= 10 / | 1705 | T= 15 A | EOS | | SOLUCION | ADOPTADA | 1 |
|-------|-------------|------------|--------------|-------------------|------------|-----------|-------------|-------------|--------------|-------------|-------------|----------|----------|--|--------|
| | | | AREA (Na) | LONG. cauce(s) | A M (a) | P (2) | TC (sin) | I es/siz | 8 a3/seg. | I nn/seg | e a3/seg | CM (a) | SECCION | L | CF |
| 2823 | ******* | 889 | 13,13 | 859 | 28 | 3,29 | 12,95 | 0,54 | 0,37 | 0,59 | 0,39 | 0,09 | 1 x 0,80 | ************************************** | 185,30 |
| | 1 + | 940 | 390 | 5300 | 76 | 1,81 | 45,42 | 1,13 | 22,84 | 1,20 | 23,40 | | PVENTE | 4,0 | |
| | 2 + | 500 | 278 | 6750 | 102 | 1,52 | 66,72 | 1,14 | 15,26 | 1,21 | 16,82 | | PENTON | 3,0 | |
| | 3 + | 360 | 240,00 | 3000 | 56 | 1,87 | 49,97 | 1,03 | 12,36 | 1,09 | 13,08 | | PENTON | 3,0 | |
| | 3 + | 700 | 47,50 | 1200 | 20 | 2,33 | 23,43 | 0,77 | 1,83 | 0,81 | 1,92 | 0,41 | 1 x 1,20 | 8,0 | 148,11 |
| | 4+ | 240 | 4,00 | 150 | 4 | 2,67 | 4,97 | 0,35 | 0,07 | 0,37 | 0,07 | 0,00 | 1 x 0,20 | 8,0 | 144,08 |
| | 4 + | 800 | 62,50 | 1500 | 22 | 1,43 | 32,34 | 0,88 | 2,75 | 0,93 | 2,91 | 0,47 | 2 x 1,00 | 8,0 | 140,88 |
| | 5+ | 101 | 10,0 | 500 | 5 | 1,00 | 17,29 | 0,66 | 0,33 | 0,70 | 0,35 | 0,07 | 1 z 0,80 | 8,0 | 140,27 |
| | 5 + | *** | 23,25 | 100 | 6 | 0,75 | 20,27 | 0,72 | 0,84 | 0,76 | 0,88 | 0,43 | 1 r 0,80 | 8,0 | 141,32 |
| • | 6+ | 560 | 44,25 | 1000 | 16 | 1,60 | 25,71 | 0,20 | 1,77 | 0,85 | 1,88 | 0,39 | 1 x 1,20 | 8,0 | 135,20 |
| 31138 | | ***** | ******** | 222282222 | :22622222 | ********* | | | ******** | | | ******** | | :::::::::: | |

| , | | | |
|---|--|--|--|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |

| | PROGRESIVA | DATE | S DE LA CU | ENCA | | | T= 10 (| TOS | T= 15 Ai | i8\$ | | SOLUCION | ADOPTADA | |
|-----|------------|--------------|-------------------|------------|----------|-------------|-------------|--------------|-------------|-------------|--------|-----------------|----------|--------|
| | | AREA (Na) | LONG. cauce(n) | A N (a) | P (2) | TC (ain) | I es/sis | e a3/seq. | I 00/589 | Q a3/seg | CH (a) | SECCI ON | L | CF |
| :22 | 2 + 100 | 85 | 1900 | 34 | 1787 | 34,00 | 0,87 | 3,78 | 0,75 | 4,44 | 0,45 | 2 I 1,20 | | 154,41 |
| | 2 + 900 | 45 | 700 | 26 | 2,89 | 19,97 | 0,71 | 1,60 | 0,75 | 1,67 | 0,66 | 1 z 1,00 | 8,0 | 152,14 |

CALLE 13 - SUR

| | PROGRESIVA | DAT | IS DE LA CI | IENCA | | | T= 10 (| NTOS | T= 15 A | EOS . | | SOLUCION | ADOPTADA | |
|-----|----------------|-----|-------------------|-------|------|-------|---------|--------------|---------|--------------|--------|----------|----------|--------|
| | | | LONG. cauce(a) | (a) | (\$) | | • | 8 a3/seg. | 1 | 8 a3/seg. | CH (a) | SECCION | L | CF |
| 133 | ? + 230 | 30 | 1200 | 24 | 2,00 | 21,70 | 0,74 | 1,11 | 0,78 | 1,17 | 0,31 | 1 1 1,0 | | 225,41 |

6 CALLE 14 - NORTE

| | PROGRESIVA | DATE | IS DE LA CO | ENCA | | | T= 10 | AROS | T= 15 A | ios | | SOLUCION | ADOPTADA | 1 |
|-----|------------|--------------|---------------------------|------------|----------|-------|-------|------|---------|------------------------|------|----------|----------|--------|
| 222 | ********* | AREA (Na) | L ONG. cauce(s) | A # (a) | ρ (ζ) | | 3 | | • | 0 a3/seq ======= | | SECCION | | CF |
| | 1 + 040 | 78 | 1500 | 36 | 2,00 | 32,37 | 0,88 | 4,31 | 0,93 | 4,56 | 0,53 | 3 x 1,00 | 8,0 | 163,39 |
| : | 1 + 440 | 39 | 700 | 25 | 3,57 | 16,72 | 0,65 | 1,27 | 0,49 | 1,35 | 0,42 | 1 x 1,00 | 8,0 | 171,28 |
| | 2 + 280 | 17 | 600 | 20 | 3,33 | 12,99 | 0,56 | 0,48 | 0,40 | 0,51 | 9,15 | 1 1 0,80 | 11,0 | 170,48 |
| | 3 + 520 | 140 | 1200 | 35 | 2,92 | 27,61 | 0,85 | 5,95 | 0,70 | 6,30 | 0,47 | 3 1 1,20 | 7,0 | 150,69 |

.7 CALLE 14 - SUR

| 19 | PROGRESIVA | DATO | IS DE LA CO | ENCA | | | T= 10 (| 705 | T= 15 A | ios | | SOLUCION | ADOPTADA | |
|-------|------------|------|-------------------|------------|----------|-------|---------|------|-------------|-------------|--------|----------|----------|--------|
| la . | | | LONG. cauce(a) | A H (a) | P (2) | | , | • | l na/seg | 8 a3/seg | CH (e) | SECCION | <u>l</u> | CF |
| 22233 | 1 + 560 | 1,20 | 1700 | 4 | 3,14 | 30,03 | 4,85 | 5,10 | 0,90 | 5,49 | | 3 r 1,20 | | 187,57 |
| | 2 + 700 | 22,5 | 1600 | 50 | 3,13 | 17,43 | 0,67 | 9,75 | 0,71 | 0,80 | 0,36 | 1 z 0,80 | 8,0 | 226,74 |



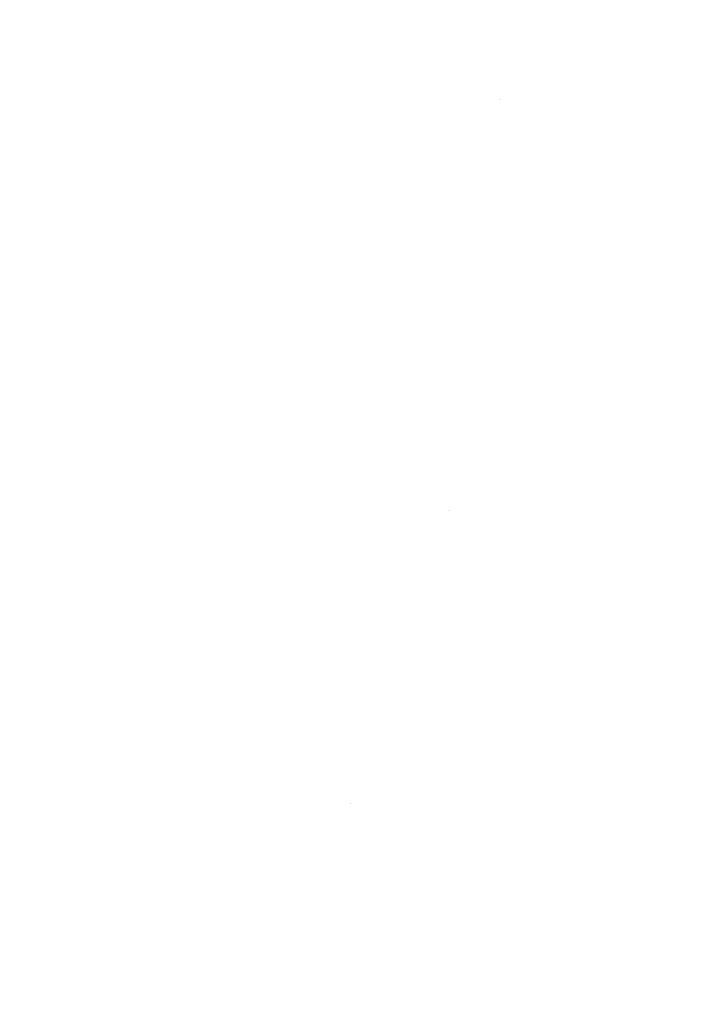
| PROGRES | 174 | DATO | S DE LA CU | ENCA | | | T= 10 | N70S | T= 15 A | ies | | SOLUCION | ADOPTADA | |
|---------|-----|------|-------------------|---------|----------|--------|-------|--------------|-------------|--------|-----------|----------|----------|--------|
| | (| | LONG. cauce(a) | A # (a) | P (2) | ı | I | Q e3/seg. | I sa/seg | e3/seg | | SECCION | L | CF |
| 0 + 54 | | 39 | 700 | 12 | 1,71 | 20,74 | •,72 | 1,08 | •,77 | 1,16 | 0,31 | 1 X 1,00 | 8,0 | 181,84 |
| 1 + 21 | 5 | 39 | 800 | 14 | 1,75 | 22,84 | 0,74 | 1,48 | 0,80 | 1,56 | 0,54 | 1 X 1,00 | 8,0 | 166,00 |
| 1 + 42 | 20 | 63 | 1100 | 20 | 1,82 | 27,67 | 0,82 | 2,58 | 0,87 | 2,74 | 0,43 | 2 X 1,00 | 8,0 | 160,24 |
| 1 + 84 | • | 4 | 250 | 4 | 1,60 | 9,47 | 0,45 | 0,07 | 0,48 | 0,10 | 0,01 | 1 X 0,20 | 8,0 | 157,73 |
| 2 + 24 | ю | 166 | 1700 | 25 | 1,47 | 43,97 | 0,78 | 8,13 | 1,48 | 8,43 | | PENTON | 3,0 | |
| 3 + 10 | | 1425 | 7000 | 180 | 2,00 | 103,40 | | | | | | PUENTE | 12,0 | |
| 3 + 44 | • | 31 | 700 | . 22 | 2,44 | 19,11 | 0,70 | 1,07 | 0,74 | 1,15 | 0,30 | 1 X 1,00 | 2,0 | 145,60 |
| 4 + 80 | • | 30 | 400 | 18 | 3,00 | 16,06 | 0,43 | 0,75 | 0,67 | 1,21 | 0,23 | 1 X 1,00 | 8,0 | 138,41 |
| 4 + 74 | • | 24 | 750 | 20 | 2,1 | 17,00 | 0,47 | 0,83 | 0,74 | 1,27 | 0,44 | 1 X 0,30 | 10,0 | 136,12 |
| | | | | | | 1 | | | | | | | | |

2.9 CALLE 15 - SUR

| | PROGRESIVA | DATO | IS DE LA CI | FENCA | | | T= 10 | lies | T= 15 A | TOS | 1 | SOFRCION | ADOPTADA | |
|------|------------|------|-------------------|------------|----------|-------|-------|--------------|-------------|--------|--------|----------|----------|--------|
| | | | LONG. cauce(s) | A # (e) | P (2) | | 1 | e a3/seg. | I aa/seg | e3/seg | CH (a) | SECCION | L | CF |
| 2222 | 0 + 040 | 1,7 | 250 | 4 | 1,60 | 7,33 | 0,36 | 0,03 | 0,39 | 1,63 | 1,00 | 1 1 0,80 | | 188.12 |
| | 0 + 320 | 5,4 | 520 | , | 1,73 | 11,43 | 0,52 | 0,14 | 0,54 | 0,15 | 0,61 | 1 z 0,80 | 7,0 | 191,80 |
| | 1 + 200 | 11 | 1300 | 24 | 1,85 | 16,84 | 0,65 | 0,36 | 0,47 | 0,38 | 0,008 | 1 X 0,86 | 8,4 | 209,7 |

2.10 CALLE 16 - SUR

| | PROGRESIVA | DATE | IS DE LA CI | JENCA | | | T= 10 | NZOS | T= 15 A | EOS | | SOLUCION | ADOPTADA | |
|----|------------|--------------|---------------------------|--|----------|-------------|-------------|--------------|-------------|--------------------|--------|----------|----------|------|
| EN | | AREA (Na) | L ONG. cauce(s) | A H (a) | P (2) | TC (aia) | I me/eim | Q a3/seg. | I nn/seg | e3/s eg | CH (a) | SECCION | L | CF |
| 1 | 0 + 400 | • | | ************************************** | 1,75 | 14,71 | 0,60 | 0,27 | 9,64 | 1,27 | 6,05 | 1 1 0,80 | 1,0 | 237, |



NOMBRE: 2.4 RUTA 3 -LA PASTORA

PROG. 26 + 557

PRECIPITACION EFECTIVA

KLEMENTOS CARACTERISTICOS

A(km2) = 18,0 AH (m) = 25 L(km) = 8,00 I (%) = 0,31

KLEMENTOS CALCULADOS

tc (hs) = 3.81 tb (hs) = 7.12 tp (hs) = 2.67 At (hs) = 0.8

tr (hs) = 4,45 qp (m3/s) = 14,02

| At (hs) | 1 (mm/h) | p (cm) | p'(cm) | Pe (cm) | A Pe (cm) |
|--|----------|---|--------|--|--|
| 0,00 0,80 1,60 2,40 3,20 4,00 4,80 5,60 6,40 7,12 | | 0,00 6,90 8,99 10,35 11,31 12,06 12,67 13,19 13,63 13,99 | | 0,00 1,98 3,38 4,38 5,11 5,71 6,20 6,62 6,98 7,28 | 0,00 1,98 1,40 1,00 0,73 0,60 0,49 0,42 0,36 0,30 |

CN: 75

TR:

25 ANOS

| | | HI | DROGRAMA | DE PR | OYECTO | | | | | |
|--------|--------|-------|----------|-------|---------|---------|------|------|------|----------|
| t (HS) | | | | PRECI | PITACIO | N EFECT | IVA | | | 0 (=3(=) |
| | (m3/s) | 1,98 | 1,40 | 1,00 | 0,73 | 0,60 | 0,49 | 0,42 | 0,36 | Q (m3/s) |
| ,00 | 0,00 | 0,00 | | | | | | | | 0,00 |
| ,80 | 4,20 | 8,32 | 0,00 | | | | | | 1 1 | 8,32 |
| ,60 | 8,40 | 16,63 | 5,88 | 0,00 | | | | | | 22,51 |
| ,40 | 12,60 | 24,95 | 11,76 | | 0,00 | | | | l i | 40,91 |
| ,20 | 12,35 | 24,45 | 17,64 | 8,40 | 3,07 | 0,00 | | | | 53,56 |
| ,00 | 9,83 | 19,46 | 17,29 | 12,60 | 6,13 | 2,52 | 0,00 | | | 58,00 |
| ,80 | 7,31 | 14,47 | 13,76 | 12,35 | 9,20 | 5,04 | 2,06 | 0,00 | | 56,88 |
| ,60 | 4,79 | 9,48 | 10,23 | | 9,02 | 7,56 | 4,12 | 1,76 | 0,00 | 52,00 |
| 3,40 | 2,27 | 4,49 | 6,71 | 7,31 | 7,18 | 7,41 | 6,17 | 3,53 | 1,51 | 44,31 |

NOMBRE: 3.1 RUTA 3 - CRUCE ALTO

PROG. 2 + 318

ELEMENTOS CARACTERISTICOS

 $A (km^2) = 157,125$ L (km) = 17,00 AH (m) = 137,5I (%) = 0,81

KLEMENTOS CALCULADOS

tc (hs) = 5,77

tb (hs) = 10,78 At (hs) = 1,15

tp (hs) = 4.04tr (hs) = 6.74

At (hs) = 1,15qp (m3/s) = 80,90

PRECIPITACION RESCTIVA

CN: 75

tr: 25 ANOS

| (hs) | I(mm/h) | D (cm) | D _(CW) | Pe (cm) | A Pe (cm) |
|-------|---------|--------|-------------------|---------|-----------|
| 0,00 | | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 1,15 | 68,61 | 7,89 | 7,26 | 2,21 | 2,21 |
| 2,30 | 44,39 | 10,21 | 9,39 | 3,67 | 1,46 |
| 3,45 | 33,54 | 11,57 | 10,65 | 4,60 | 0,93 |
| 4,60 | 27,24 | 12,53 | 11,53 | 5,29 | 0,69 |
| 5,75 | 23,10 | 13,28 | 12,22 | 5,83 | 0,54 |
| 6,90 | 20,13 | 13,89 | 12,78 | 6,29 | 0,46 |
| 8,05 | 17,89 | 14,40 | 13,25 | 6,67 | 0,38 |
| 9,20 | 16,14 | 14,85 | 13,66 | 7,01 | 0,34 |
| 10,35 | 14,72 | 15,24 | 14,02 | 7,31 | 0,30 |
| | | | | | |

| HIDROGRAMA | DE | PROYECTO |
|------------|----|----------|
| | | |
| | | |
| | | |

| At . | qi | | PF | ECIPITA | ACION RE | ECTIVA | | | | | Q (m3/s) |
|-------------|--------|--------|--------|---------|----------|--------|-------|-------|-------|------|-------------|
| 16) | (m3/s) | 2,21 | 1,46 | 0,93 | 0,69 | 0,54 | 0,46 | 0,38 | 0,34 | 0,30 | (40/6) |
| 0,00 | 0,00 | 0,00 | | | | | | | | | 0,00 |
| 1,15 | 23,03 | 50,90 | 0,00 | | | | ł | | | | 50,90 |
| 2,30 | 46,06 | 101,79 | 33,62 | 0,00 | | | | | | | 135,41 |
| 3,45 | 69,08 | 152,67 | 67,25 | 21,42 | 0,00 | | | | | | 241,34 |
| 4,60 | 74,18 | 163,94 | 100,86 | 42,84 | 15,89 | 0,00 | | | | | 323,53 |
| 5,75 | 60,37 | 133,42 | 108,30 | 64,24 | 31,78 | 12,44 | 0,00 | | | | 350,18 |
| 6,90 | 46,57 | 102,92 | 88,14 | 68,99 | 47.67 | 24,87 | 10,59 | 0,00 | | | 343,18 |
| 8,05 | 32,77 | 72,42 | | 56,14 | 51,18 | 37,30 | 21,19 | 8,75 | 0,00 | | 314,97 |
| 9,20 | 18,96 | 41,90 | | 43,31 | 41,66 | 40,06 | 31,78 | 17,50 | | 0,00 | 271,88 |
| 0,35 | 5,16 | 11,40 | | 30,48 | 32,13 | 32,60 | 34,12 | - | 15,66 | 6,91 | 217,23 |
| | | | | | | | | | | | |



NOMBRE: 3.1 RUTA 3 - CRUCE ALTO

PROG. 1 + 404,60

ELEMENTOS CARACTERISTICOS

 $A (km^2) = 15,875$ L (km) = 8,00 AH (m) = 80,00I (%) = 1,00

ELEMENTOS CALCULADOS

tc (hs) = 2,30

tb (hs) = 4,35

tp (hs) = 1,63

At (hs) = 0.50

tr (hs) = 2.72

qp (m3/s) = 20,26

PRECIPITACION RESCTIVA

CN: 75

HIDROGRAMA DR PROYECTO

tr: 25 AROS

| (hs) | I(mm/h) | b (cm) | D_(CW) | Pe (cm) | A Pe (cma) |
|------|---------|--------|--------|---------|------------|
| 0,00 | | 0,00 | 0,00 | 0,00 | 0,00 |
| 0,50 | 115,80 | 5,79 | 5,79 | 1,34 | 1,34 |
| 1,00 | 74,20 | 7,42 | 7,42 | 2,31 | 0,97 |
| 1,50 | 58,53 | 8,78 | 8,78 | 3,23 | 0,92 |
| 2,00 | 48,70 | 9,74 | 9,74 | 3,92 | 0,69 |
| 2,50 | 41,96 | 10,49 | 10,49 | 4,48 | 0,56 |
| 3,00 | 37,00 | 11,10 | 11,10 | 4,95 | 0,47 |
| 3,50 | 33,17 | 11,61 | 11,61 | 5,35 | 0,40 |
| 4,00 | 30,15 | 12,06 | 12,06 | 5,71 | 0,36 |
| • | | | | | |
| | | | | Ī | |
| | | | | 1 | 1 |

| | | · | | | | | | | | | |
|--------------|--------------|------------------------|--------------|-------|-------|------|------|------|-------------|------|---------------|
| it 18) | qi (m3/s) | PRECIPITACION EFECTIVA | | | | | | | | | Q (m3/s) |
| | | 1,34 | 0,97 | 0,92 | 0,69 | 0,56 | 0,47 | 0,40 | 0,36 | 0,22 | (20/5) |
| 0,00 | 0,00 | 0,00 | | | | | | | | | 0,00 |
| 0,50 1,00 | 6,21 | 8,32 16,66 | 0,00 6,02 | 0,00 | | | 1 | | | | 8,32 22,68 |
| 1,50 | 18,64 | 24,98 | 12,06 | 5,71 | 0,00 | | | | | | 42,75 |
| 2,00 | 17,50 | 23,45 | 18,08 | 11,44 | 4,28 | 0,00 | | | | | 57,25 |
| 2,50 | 13,78 | 18,47 | 16,98 | 17,15 | 8,58 | | 0,00 | | | | 64,66 |
| 3,00 | 10,06 | 13,48 | 13,37 | 16,10 | 12,86 | - | 2,92 | 0,00 | | | 65,69 |
| 3,50 | 6,33 | 8,48 | 9,76 | 12,68 | 12,08 | | 5,84 | 2,48 | 0,00 | | 61,76 |
| 4,00 | 2,61 | 3,50 | 6,14 | 9,26 | 9,51 | 9,80 | 8,76 | 4,97 | 2,24 | 0,00 | 54,18 |



3.2 CAPILLITA - MBURURU NOMBRE:

PROG. 1 + 638

KLEMENTOS CARACTERISTICOS

A (km²) = 64 12,2 L (km) =

AH (m) = 158

I(%) = 1,3

ELEMENTOS CALCULADOS

3,41 tc (hs) =

tb (hs) = 6,40

2,40 4,00 tp (hs) =

At (hs) = 0.70

tr (hs)

qp (m3/s) = 55,47

PRECIPITACION EFECTIVA

CN: **75**

25 AROS tr:

| (hs) | I(mm/h) | D (cm) | D _(CW) | Pe (cm) | A Pe (cm) |
|--|---------|--|-------------------|--|--|
| 0,00 0,70 1,40 2,10 2,80 3,50 4,20 4,90 5,60 6,30 | | 0,00 6,58 8,55 9,90 10,87 11,61 12,22 12,74 13,19 13,58 | | 0,00 1,79 3,07 4,04 4,77 5,35 5,83 6,25 6,62 6,62 6,94 | 0,00 1,79 1,28 0,97 0,73 0,58 0,46 0,42 0,37 0,32 |
| | l | | | _1 | |

| | HIDROGRAMA DE PROYECTO | | | | | | | | | | | | | |
|------------|------------------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|--------|--|--|--|
| t | qi (m3/s) | | | | | | | | | | | | | |
| s) | (20/5) | 1,79 | 1,28 | 0,97 | 0,73 | 0,58 | 0,46 | 0,42 | 0,37 | 0,32 | (m3/s) | | | |
| ,00 | 0,00 | 0,00 | | · | | | | | | | 0,00 | | | |
| ,70 | 16,18 | 28,96 | | | | | | | | - | 28,96 | | | |
| ,40 | 32,36 | 57,92 | 20,71 | 0,00 | | | | | | | 78,63 | | | |
| ,10 | 48,53 | 86,87 | 41,42 | 15,69 | 0,00 | | | | | | 143,98 | | | |
| 2,80 | 49,92 | 89,36 | 62,12 | 31,39 | 11,81 | 0,00 | | | | | 194,68 | | | |
| 3,50 | 40,22 | 71,99 | | 47,07 | 23,62 | | 0,00 | | | | 215,96 | | | |
| 1,20 | 30,51 | 54,61 | | 48,42 | 35,43 | 18,77 | 7,44 | 0,00 | | | 216,15 | | | |
| 1,90 | 20,80 | 37,23 | 39,05 | 39,01 | 36,44 | 28,15 | 14,89 | 6,80 | 0,00 | | 201,57 | | | |
| 5,60 | 11,09 | 19,85 | 26,62 | 29,59 | 29,36 | 28,95 | 22,32 | 13,59 | 5,99 | 0,00 | 176,27 | | | |
| 8,30 | 1,39 | 2,49 | 14,20 | 20,18 | 22,27 | 23,33 | 22,96 | 20,38 | 11,97 | 5,18 | 142,96 | | | |
| | | 1 | | | | 1 | 1 | i | | | E E | | | |

NOMBRE: 3.5 RUTA 7 - TAYAO

PROG. 15 + 900

ELEMENTOS CARACTERISTICOS

 $A (km^2) =$ 11,95 L (km) 6,5

AH(m) =132

I(X) = 2,03

ELEMENTOS CALCULADOS

CN:

9,90

10,35

10,75

75

tc (hs) 1,52 =

tb (hs) = 2,83

tp (hs) = 1,06 tr (hs) 1,77

At (hs) = 0.30qp (m3/s) = 23,45

25 ANOS

4,04

4,38

4,68

0,37

0,34

0,30

tr:

| DORCTO | PITACION | EFECTIVA |
|--------|----------|-----------------|
| LYPOTE | TINCION | PLPCIIAU |

2,10

2,40

2,70

| it (hs) | I(mm/h) | b (cm) | p (cm) | Pe (cm) | A Pe (cm) |
|---------|---------|--------|--------|---------|-----------|
| 0,00 | | 0,00 | | 0,00 | 0,00 |
| 0,30 | | 4,60 | | 0,74 | 0,74 |
| 0,60 | | 6,22 | | 1,58 | 0,84 |
| 0,90 | | 7,17 | | 2,15 | 0,57 |
| 1,20 | | 8,03 | i | 2,71 | 0,56 |
| 1,50 | | 8,78 | | 3,23 | 0,52 |
| 1.80 | | 9.39 | | 3.67 | 0.44 |

| | | | HIDR | OGRAMA | DE PRO | YECTO | | | | | j |
|----------------|--------------|------------------------|-------|--------|--------|-------|------|------|------|------|--------|
| At (hs) | qi (m3/s) | PRECIPITACION EFECTIVA | | | | | | | | | |
| , 116 <i>)</i> | (100/6) | 0,74 | 0,84 | 0,57 | 0,56 | 0,52 | 0,44 | 0,37 | 0,34 | 0,30 | (m3/s) |
| 0,00 | 0,00 | 0,00 | | | | | | | | | 0,00 |
| 0,30 | 6,64 | 4,91 | | | | | | Ì | | | 4,91 |
| 0,60 | 13,27 | 9,82 | 5,59 | 0,00 | | | | į | | | 15,40 |
| 0,90 | 19,91 | 14,73 | 11,15 | 3,78 | 0,00 | | | | | | 29,66 |
| 1,20 | 21,94 | 16,27 | 16,72 | 7,56 | 3,72 | 0,00 | | Ĭ | | | 44,27 |
| 1,50 | 17,62 | 13,04 | 18,47 | 11,35 | 7,43 | 3,45 | 0,00 | İ | | | 53,74 |
| 1,80 | 13,65 | 10,10 | 14,80 | 12,53 | 11,15 | 6,90 | 2,92 | 0,00 | | | 58,40 |
| 2,10 | 9,67 | 7,16 | 11,47 | 10,04 | 12,31 | 10,35 | 5,84 | 2,46 | 0,00 | | 59,63 |
| 2,40 | 5,70 | 4,22 | 8,12 | 7,78 | 9,87 | 11,43 | 8,76 | 4,91 | 2,25 | 0,00 | 57,35 |
| 2,70 | 1,72 | 1,27 | - | 5,51 | 7,64 | 9,16 | 9,68 | 7,37 | 4,51 | 1,99 | 51,92 |

NOMBRE: 7.2.8 CALLE 15 - NORTE

PROG. 3 + 160

ELEMENTOS CARACTERISTICOS

 $A (km^2) = 13,55$ L (km) = 9,00

AH(m) = 180

I (%) =

ELEMENTOS CALCULADOS

tc (hs) = 2,92tp (hs) = 2,05

tb (hs) = 5,48

At (hs) = 0.60qp (m3/s) = 13.75

tr (hs) = 3,43

| PARTICIPACION EFECTIVA | | CN: 75 | TR: 25 ANOS | |
|------------------------|-------------|--|---|--|
| t (hs) I (mm/h) p (cm) | | b _(Cm) | Pe (cm) | A Pe (cm) |
| | 0,00 | | 0,00 | 0,00 |
| | 6,22 | | 1,58 | 1,58 |
| | 8,03 | | - | 1,13 |
| | | | | 0,96 |
| | | | - | 0,71 |
| | | İ | | 0,57 |
| | | | | 0,48 |
| | • | | | 0,40 |
| | | | - | 0,37 |
| | 13,07 | | 6,52 | 0,32 |
| | | I (mm/h) p (cm) 0,00 6,22 8,03 9,39 10,35 11,10 11,71 12,22 12,67 | I (mm/h) p (cm) p'(cm) 0,00 6,22 8,03 9,39 10,35 11,10 11,71 12,22 12,67 | I (mm/h) p (cm) p (cm) Pe (cm) 0,00 0,00 1,58 8,03 2,71 9,39 3,67 10,35 4,38 11,10 4,95 11,71 5,43 12,22 5,83 12,67 6,20 |

| HIDROGRAMA DE PROYECTO | | | | | | | | | | | | | |
|------------------------|---------|-------|-------|-------|------|------|------|------|------|------|-------------|--|--|
| At (hs) | | | | | | | | | | | Q (m3/s) | | |
| (115) | (110/6) | 1,58 | 1,13 | 0,96 | 0,71 | 0,57 | 0,49 | 0,40 | 0,37 | 0,32 | (110/6) | | |
| 0,00 | 0,00 | 0,00 | | | | | | | | | 0,00 | | |
| 0,60 | 4,02 | 6,35 | .0,00 | | | | | | | | 6,35 | | |
| 1,20 | 8,05 | 12,72 | 4,54 | 0,00 | | | | | | | 17,26 | | |
| 1,80 | 12,07 | 19,07 | 9,10 | 3,86 | 0,00 | | | | | | 32,03 | | |
| 2,40 | 12,35 | 19,51 | 13,64 | 7,73 | 2,85 | 0,00 | | | | 1 | 43,73 | | |
| 3,00 | 9,94 | 15,71 | 13,96 | 11,59 | 5,72 | 2,29 | 0,00 | | | l i | 49,27 | | |
| 3,60 | 7,54 | 11,91 | 11,23 | 11,86 | 8,57 | 4,59 | 1,93 | 0,00 | | | 50,09 | | |
| 4,20 | 5,13 | 8,11 | 8,52 | 9,54 | 8,77 | 6,88 | 3,86 | 1,61 | 0,00 | 1 1 | 47,29 | | |
| 4,80 | 2,73 | 4,31 | 5,80 | 7,24 | 7,06 | 7,04 | 5,79 | 3,22 | 1,49 | 0,00 | 41,95 | | |
| 5,40 | 0,32 | 0,51 | 3,03 | 4,92 | 5,35 | 5,67 | 5,93 | 4,83 | 2,98 | 1,29 | 34,56 | | |
| | | | 1 | | | | | | | | | | |
| | | 1 | 1 | | | | | | | | | | |

CAMINO 2.2 CALLE ITACURUBI - CRUCE GIMENEZ

ARROYO LEIVA I (AFLUENTE)

- Progresiva : 3 + 265
- Cota del N.A.M. calculado
- Altura Libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 126,60
- Sección del caudal $(s) = 5,61 \text{ m}^2$
- Perimetro mojado = 6,74 m
- Radio hidráulico (R) = 0,832 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,0083 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q15) = 14,81
- Caudal escurrido (Q'15) = 14,98
- Obra indicada = Pontón de 3,00 m

ARROYO LEIVA I (AFLUENTE)

- Progresiva = 3 +435
- Cota del N.A.M. calculado
- Altura Libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 126,60
- Sección del caudal (s) = 4,8 m²
- Perimetro mojado = 6,2 m
- Radio hidráulico (R) = 0,774 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,004 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q15) = 8,34 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'15) = 8,5
- Obra indicada = Pontón de 3,00 m

CAMINO 2.3 CARANDAYTY - CRUCE GIMENEZ ARROYO PUENTE TABLA

- Progresiva = 7 + 666.5
- Cota del N.A.M. calculado = 152,35
- Altura Libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 154,43
- Sección del caudal (s) = 7,8 m²
- Perimetro mojado = 8,6 m
- Radio hidráulico (R) = 0,91 m
- Pendiente del lecho (I) = 0.008 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q25) = 21,76 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'25) = 21,79 M3/SEG
- Obra indicada = PUENTE de 6,00 m



64

CAMINO 2.4 RUTA 3 - LA PASTORA

ARROYO CARANDAYTY (1)

- Progresiva = 5 + 020
- Cota del N.A.M. calculado = 110,00
- Altura libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 112,08
- Sección del caudal (s) = 19,70m²
- Perimetro mojado = 14,80 m
- Radio hidráulico (R) = 1,33 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,0062 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Qzs) = 62,05 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'25) = 62,57 M3/SEG
- Obra indicada = PUENTE de 12,00 m

ARROYO PINDO

- Progresiva = 5 + 440
- Cota del N.A.M. calculado = 111,20
- Altura libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 112,50
- Sección del caudal $(s) = 11,64m^2$
- Perimetro mojado = 13,94 m
- Radio hidráulico (R) = 0,84 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,009 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q25) = 32,68 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'25) = 32,64 M3/SEG
- Obra indicada = PUENTE de 12,00 m

ARROYO SAN ISIDRO

- Progresiva = 22+ 160
- Cota del N.A.M. calculado = 112,28
- Altura libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 114,31
- Sección del caudal (s) = 21,6 m²
- Perimetro mojado = 15,6 m
- Radio hidráulico (R) = 1,385 m
- Pendiente del lecho (I) = 0.006 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q25) = 70,40 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'25) = 69,28 M3/SEG
- Obra indicada = PUENTE de 12,00 m y dos alcant 1 x,80

ARROYO SANTO DOMINGO

- Progresiva = 25 + 905
- Cota del N.A.M. calculado = 102,24
- Altura Libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 103,70
- Sección del caudal $(s) = 10,43m^2$
- Perimetro mojado = 9,20 m
- Radio hidráulico (R) = 1,134 m
- Pendiente del lecho (I) = 0.0031 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0.03
- Caudal calculado (Q25) = 20,62 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'25) = 21,05 M3/SEG
- Obra indicada = PUENTE de 6,00 m

ARROYO LA PASTORA

- Progresiva = 26 + 557
- Cota del N.A.M. calculado = 98,73
- Arroyo libre = 0.50 m
- Cota de la rasante = 100,21
- Sección del caudal (s) = $18,96 \text{ m}^2$
- Perimetro mojado = 15,16 m
- Radio hidráulico (R) = 1,25 m
- Pendiente del lecho (I) = 0.006 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0.03
- Caudal calculado (Q25) = 58,00 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'25) = 56,83 M3/SEG
- Obra indicada = PUENTE de 2,00 m y una alcant 1 x 100

| | • | | |
|--|---|--|--|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |

3.1 TACUA CORA - CRUCK ALTO

ARROYO

- Progresiva: 0 + 989,50
- Cota del N.A.M. calculado= 113,68
- Altura libre= 0,50 m
- Cota de la rasante = 114,78
- Sección del caudal (s) = 18,60m²
- Perimetro mojado = 13,37 m
- Radio hidráulico (R) = 1,39 m
- Pendiente del lecho (I) = 0.0047 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q25)= 52,35 m3/seg
- 'Caudal escurrido (Q'25) = 52,97 m3/seg
- Obra indicada = puente de 12,00 m

ARROYO

- Progresiva = 1 + 404,6
- Cota del N.A.M. calculado = 113,68
- Alltura Libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 114,51
- Sección del caudal $(s) = 22,26m^2$
- Perimetro mojado = 13,44 m
- Radio hidráulico (R) = 1,66 m
- Pendiente del lecho (I) = 0.004 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q25) = 65,69 m3/seg
- Caudal escurrido $(Q^2_{25}) = 65,69 \text{ m}3/\text{seg}$
- Obra indicada = Puente de 12,00 m

OBSERVACION: El puente actual es de L= 8,00 m y presenta buenas características de funcionamiento hidráulico, por lo cual no se modifica.



3.1 TACUA CORA - CRUCK ALITO

ARROYO

- Progresiva = 2 + 658
- Cota del N.A.M. calculado = 111,93
- Altura libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 113,01
- Sección del caudal $(s) = 6,00 \text{ m}^2$
- Perimetro mojado = 7,00 m
- Radio hidráulico (R) = 0,86 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,008 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q25) =
- Caudal escurrido (Q'25) = 16,14 m3/seg
- Obra indicada = pontón de 3,00 m

ARROYO TACUARY

- Progresiva: 2 + 690
- Cota del N.A.M. calculado= 111,93
- Altura libre= 0,50 m
- Cota de la rasante = 113,01
- Sección del caudal $(s) = 45,00m^2$
- Perimetro mojado = 32,27 m
- Radio hidráulico (R) = 1,394 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,008 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q25)=
- Caudal escurrido (Q'25) = 167,46 m3/seg
- Obra indicada = puente de 30,00 m

ARROYO TACUARY

- Progresiva = 2 + 864
- Cota del N.A.M. calculado = 111,93
- Alltura Libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 113,01
- Sección del caudal (s) = 45,00m²
- Perimetro mojado = 32,47 m
- Radio hidráulico (R) = 1,386 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,008 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q25) =
- Caudal escurrido (Q'25) = 166,67 m3/seg
- Obra indicada = Puente de 30,00 m

68

3.1 TACUA CORA - CRUCE ALITO

ARROYO

- Progresiva = 3 + 725
- Cota del N.A.M. calculado = 109,15
- Altura libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 111,00
- Sección del caudal $(s) = 9,60 \text{ m}^2$
- Perimetro mojado = 9,20 m
- Radio hidráulico (R) = 1,04 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,004 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q25) =
- Caudal escurrido (Q'25) = 20,82 m3/seg
- Obra indicada = pontón de 6,00 m alcantarilla 2 x 1,00

ARROYO

- Progresiva: 4 + 040
- Cota del N.A.M. calculado= 109,15
- Altura libre= 0,50 m
- Cota de la rasante = 111,00
- Sección del caudal $(s) = 10,50m^2$
- Perimetro mojado = 9,40 m
- Radio hidráulico (R) = 1,29 m
- Pendiente del lecho (I) = 0.004 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q25)=
- Caudal escurrido (Q'25) = 24,00 m3/seg
- Obra indicada = puente de 6,00 m alcantarilla 1 x 1,00

3.2 CAPILLITA - MBURURU

ARROYO TACUARY

- Progresiva = 1 + 637
- Cota del N.A.M. calculado = 127,46
- Alltura Libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 128,50
- Sección del caudal $(s) = 52,33m^2$
- Perimetro mojado = 20,01 m
- Radio hidráulico (R) = 2,62 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,004 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q25) = 216,15 m3(seg
- Caudal escurrido (Q'25) = 209,41 m3/seg
- Obra indicada = Puente de 18,00 m
 - alcantarilla 2 x 1,20
 - alcantarilla 2 x 1,00

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

3.3 CALLE 8 - SUR

ARROYO

- Progresiva = 2 + 160
- Cota del N.A.M. calculado =
- Altura libre = 0.5 m
- Cota de la rasante = 205,99
- Sección del caudal $(s) = 6,00 \text{ m}^2$
- Perimetro mojado = 7,00 m
- Radio hidráulico (R) = 0,86 m
- Pendiente del lecho (I) = 0.004 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,05
- Caudal calculado (Q15) = 7,70 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'1s) = 11,41 m3/seg
- Obra indicada = pontón de 3,00 m

ARROYO

- Progresiva: 3 + 620
- Cota del N.A.M. calculado= 187,59
- Altura libre= 0.50 m
- Cota de la rasante = 192,00
- Sección del caudal $(s) = 6,00m^2$
- Perimetro mojado = 7,00 m
- Radio hidráulico (R) = 0,86 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,008 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,05
- Caudal calculado (Q15)= 7,63 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'15) = 9,68 m3/seg
- Obra indicada = pontón de 3,00 m

ARROYO

- Progresiva = 4 + 183
- Cota del N.A.M. calculado = 163,62
- Alltura Libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 168,41
- Sección del caudal (8) = $12.54m^2$
- Perímetro mojado = 8,09 m
- Radio hidráulico (R) = 1,55 m
- Pendiente del lecho (I) = 0.009 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,05
- Caudal calculado (Q25) = 31,68 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'25) = 31,86 m3/seg
- Obra indicada = Puente de 6,00 m

ARROYO

- Progresiva = 5 + 0,20
- Cota del N.A.M. calculado = 155,85
- Altura libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 158,33
- Sección del caudal (s) =14,16 m²
- Perimetro mojado = 8,36 m
- Radio hidráulico (R) = 1,694 m
- Pendiente del lecho (I) = 0.0065 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,05
- Caudal calculado (Q25) = 32,15 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'25) = 32,44 m3/seg
- Obra indicada = puente de 6,00 m

3.5 RUTA 7 - TAYAO

ARROYO PASO ITA

- Progresiva: 15 + 700
- Cota del N.A.M. calculado= 133,90
- Altura libre= 0,50 m
- Cota de la rasante = 139,98
- Sección del caudal $(s) = 19,36m^2$
- Perimetro mojado = 12,84 m
- Radio hidráulico (R) = 1,51 m
- Pendiente del lecho (I) = 0.005 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q25)= 59,63 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'25) = 60,00 m3/seg
- Obra indicada = puente de 12,00 m

7.2.3 CALLE 12 - NORTE

ARROYO PASO YAGUARETE (AFLUENTE)

- Progresiva: 1 + 847
- Cota del N.A.M. calculado
- Altura libre= 0,50 m
- Cota de la rasante = 160,50
- Sección del caudal (s) = 9,3 m²
- Perimetro mojado = 9,1 m
- Radio hidráulico (R) = 1,022 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,0065 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q15) = 25,09 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'15) = 25,36 m3/seg
- Obra indicada = puente de 6,00 m

ARROYO

- Progresiva = 2 + 500
- Cota del N.A.M. calculado
- Alltura Libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 153,46
- Sección del caudal $(s) = 5,7 \text{ m}^2$
- Perimetro mojado = 6,8 m
- Radio hidráulico (R) = 0,84 m
- Pendiente del lecho (I) = 0.01 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q15) = 16.82 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'15) = 16,89 m3/seg
- Obra indicada = Pontón de 3,00 m

ARROYO

- Progresiva = 3 + 360
- Cota del N.A.M. calculado =
- Altura libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 149,06
- Sección del caudal $(s) = 4.8 \text{ m}^2$
- Perímetro mojado = 6,2 m
- Radio hidráulico (R) = 0,17 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,01 m/
 Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q15) = 13,08 m3/seg
- Caudal escurrido (Q'15) = 13,44 m3/seg
- Obra indicada = pontón de 3,00 m

7.2.8 CALLE 15 - NORTE

ARROYO

- Progresiva = 3 + 260
- Cota del N.A.M. calculado = 146,43
- Altura Libre = 0,50 m
- Cota de la rasante = 148,16
- Sección del caudal $(s) = 13,20m^2$
- Perimetro mojado = 14,20 m
- Radio hidráulico (R) = 0,93 m
- Pendiente del lecho (I) = 0,0015 m/m
- Coeficiente de rugosidad (n) = 0,03
- Caudal calculado (Q15) = 50,09 m3/seg
 - Caudal escurrido (Q'15) = 51,33 M3/SEG
 - Obra indicada = puente de 12,00 m



6.3 ESTUDIOS GEOTECNICOS

Los estudios geotécnicos realizados en la zona en que se encuentran los tramos en estudio, fueron desarrollados con la finalidad de proporcionar conocimientos básicos de trabajabilidad de los materiales que serán condiciones de excavados. de las características de los materiales constituyentes de los futuros terraplenens, de los terrenos de fundación de estos últimos y de las obras de arte especiales: y permitieron una evaluación cualitativa y cuantitativa de los materiales existentes en la región, con miras a su utilización en la construcción de las estructuras necesarias para la realización de la obra.

Los servicios de campo fueron ejecutados por el equipo de los consultores, con la utilización de los recursos necesarios para el desarrollo de las diversas actividades, habiendo consistido mayormente en las siguientes tareas:

- Prospección macrovisual del terreno natural a lo largo de la ruta existente.
- Prospección del terreno natural en las variantes;
- Prospección del terreno para fundación de los terraplenes;
- Prospección de la fundación de Obras de Arte Especiales (Puentes);
- Prospección de las canteras para revestimiento de la calzada.
- Prospección de vacimiento de arena y piedra bruta.

Para los estudios tanto en los caminos existentes como en las variantes fueron realizadas prospecciones visuales mayormente con la finalidad de detectar tramos que pudiesen significar riesgos geodinámicos para la implantación de los futuros caminos y para la búsqueda de soluciones en caso de la inestabilidad de los mismos.

En las márgenes de algunos terraplenes existentes y en algunos segmentos comprendidos dentro de las variantes fue detectada la existencia de suelos con baja capacidad de soporte, motivo por el que se ha habilitado el Item de Excavación de bolsones para su remoción. Cuando la zona inestable es de apreciable longitud, se recomienda la ejecución de "terraplenes de



avance" sin remoción de los suelos blandos por razones económicas.

En los cursos de agua de cierta importancia (ríos y arroyos) se observó detenidamente las condiciones del terreno de cimentación, por lo que en el diseño de la infra y meso estructura se presentan diseños alternativos tanto con pilotes de madera como con cimentación directa de mampostería según el terreno.

Con base en las prospeccciones de tipo macrovisual efectuadas durante los estudios de campo, fueron seleccionados para estudios definitivos aquellos lugares que tuvieren materiales con características geotécnicas satisfactorias y que deben atender las necesidades de construcción previstas.

Los estudios de las "cajas de préstamos" para la estimación de los volúmenes útiles y para la determinación de la capa de suelo vegetal, fueron hechos mediante la ejecución de mediciones directas y ensayos tacto visuales para determinar la calidad de los suelos.

Siendo necesario utilizar cierto tipo de materiales para estabilizar la capa de rodadura de los denominados caminos de "Todo tiempo" en los Grupos 2 y 3, fueron estudiados algunos yacimientos de materiales granulares en las inmediaciones de Coronel Oviedo, habiéndose detectado lugares bien definidos y en actual explotación por el MOPC para las labores de mantenimiento de Caminos, con la siguiente ubicación:

- En el lado Sud Oriental de la ciudad, detrás del Hospital Regional, material comúnmente denominado RIPIO, con aceptables características para superficie de rodadura.
- En el lugar denominado Volcán Cué, aproximadamente a 10 Km al Norte de la Ciudad de Coronel Oviedo, al lado izquierdo de la Ruta 3 Tramo Coronel Oviedo-Carayaó, también con aceptables características.

Tanto en el camino que conduce de Ruta 3 a La Pastora, como en el de Ruta 7 a Tayaó se nota la presencia de algunas colinas con material proveniente de la descomposición de rocas, el que muy bien podría ser también utilizado como estabilizante para la superficie de rodadura de los caminos de "Todo tiempo".

La piedra bruta para mampostería, así como la arena para las obras de arte y drenaje, serán extraídas de las fuentes en actual explotación en Coronel Oviedo en Yby Yaú, y en Horqueta, sin mayores inconvenientes para su explotación y comercialización, ya que se producen en cantidad suficiente para atender la demanda de las obras.

Considerando que los desmontes y los terraplenes proyectados en general no son elevados, que el trazado se desenvuelve sobre materiales conocidos, en lo que se refiere a sus características físicas y mecánicas y además teniendo en cuenta el comportamiento de los taludes existentes, se puede afirmar que no se presentarán problemas de "inestabilidad de taludes" en ningún tramo estudiado.

Un detalle importante que remarcar es el referente a la presencia de ROCA en las excavaciones a ser realizadas en algunos caminos pertenencientes al Grupo N° 3, situación que en muchos casos ha limitado las laboras de la materialización del eje de los caminos, motivando con ello que se tenga que recurrir a veces a características planialtimétrica mínimas pero nunca por debajo de los parámetros exigidos en las Normas de diseño.

De acuerdo con los términos de referencia y con el Plan Físico elaborado en el Proyecto de Consolidación de Colonias, se ha tratado en lo posible de evitar los cortes en roca, sin embargo, donde ha sido ineludible su presencia, se han efectuado desmontes mínimos como puede apreciarse en los planos y en las planillas de cómputos métricos del movimiento de suelos.

En las planillas que se adjuntan a continuación, se presenta la relación de los préstamos con indicación de los datos más importantes para su utilización.



CAJAS DE PRESTAMOS

GRUPO N° 2

| CAJA N° | UBICACION | DESTINO | DIMENSIONES (m) | PROFUNDIDAD (m) | | | |
|-----------------------|--|--|---|--------------------------------------|--|--|--|
| CAMIN | 0: Tacuá Corá - | Calle Itacurubí | | | | | |
| 1 2 | 1 + 200 LD 2 + 500 LD | 0+000 1+000 2+000 3+000 | 100 x 100 50 x 100 | 1.40 1.40 | | | |
| CAMIN | O: Calle Itacuru | bi - Cruce Leiva- | í | | | | |
| 1 | 2 + 150 LD | 2+500 3+500 | 100 x 100 | 1.40 | | | |
| CAMIN | 0: Carandayty - | Cruce Giménez | | | | | |
| 1 2 | 1 + 500 LD 3 + 500 LI | 0+000 1+300 3+000 4+000 | 100 x 100 50 x 100 | 1.80 1.40 | | | |
| CAMIN | CAMINO: Ruta 3 - La Pastora | | | | | | |
| 1 2 3 4 5 | 0 + 900 LD 3 + 800 LD 5 + 700 LD 10 + 000 LI 22 + 450 LD | 0+000 1+000 4+000 5+500 4+000 5+500 9+000 11+000 21+700 22+400 | 50 x 100 100 x 100 100 x 100 50 x 100 100 x 100 | 1.40 1.20 1.20 1.40 1.10 | | | |

CAJAS DE PRESTAMOS

GRUPO N° 3

| CAJA N° | UBICACION | DESTINO | DIMENSIONES (m) | PROFUNDIDAD (m) |
|-------------|--|---|-------------------------------------|-------------------|
| CAMIN | O: Calle 8 - Nor | te | | |
| 1 | 0 + 500 LD | 0+170 0+500 | 100 x 100 | 1.0 |
| CAMIN | O: Capillita - M | bururu | | |
| 1 2 | 0 + 900 LI 2 + 350 LD | 1+100 2+300 1+100 2+300 | 100 x 100 100 x 100 | 1.2 1.2 |
| CAMIN | O: Ruta 7 - Tayac | D | | |
| 1 | 1 + 000 LD | 0+000 0+940 | 50 x 100 | 1.2 |
| CAMIN | D: Tacua Corá - C | Cruce Alto | | |
| 1 2 3 | 0 + 500 LD 3 + 100 LD 4 + 750 LD | 0+000 1+500 1+500 3+000 3+000 4+500 | 100 x 100 150 x 100 150 x 100 | 1.5 1.4 1.5 |

| · | | | |
|---|--|--|--|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |

77
CAJAS DE PRESTAMOS
GRUPO N° 7

| CAJA N° | UBICACION | DESTINO | DIMENSIONES (m) | PROFUNDIDAD (m) |
|------------------|--|--|--|------------------------------|
| CAMIN |): Ruta 5 - Campa | anario | | |
| 1 | 1 + 100 LD | 1+000 1+340 | 50 x 100 | 1.40 |
| CAMIN | D: Ruta 5 - Sar | n Roque | | |
| 1 | 1 + 600 LI | 1+200 1+600 | 50 x 100 | 1.40 |
| CAMING | D: Calle 11 - No | rte | * · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | |
| 1 | 2 + 300 LD | 2+440 2+720 | 50 x 50 | 1.40 |
| CAMIN | D: Calle 12 - Non | rte | | |
| 1 2 3 4 | 1 + 650 LD 2 + 700 LD 5 + 200 LD 6 + 850 LD | 1+700 2+640 1+700 2+640 4+300 5+200 6+100 6+800 | 50 x 100 50 x 100 100 x 100 100 x 100 | 1.20 1.20 1.10 1.20 |
| CAMING | Calle 13 - No | rte | | |
| 1 | 2 + 500 LI | 2+000 3+000 | 50 x 100 | 1.40 |
| CAMING | Calle 14 - No | rte | | |
| 1 | 3 + 150 LD | 3+200 3+700 | 50 x 100 | 1.40 |
| CAMING | o: Calle 14 - Sur | • | | |
| 1 | 2 + 400 LD | 1+180 1+620 | 50 x 50 | 1.20 |
| CAMIN | D: Calle 15 - Non | rte | | |
| 1 2 3 4 | 1 + 000 LI 2 + 550 LI 2 + 600 LD 4 + 350 LI | 1+700 2+000 2+000 2+500 2+600 3+300 3+800 5+000 | 50 x 100 50 x 100 100 x 100 100 x 100 | 1.60 1.00 1.40 1.40 |
| | D: Calle 15 - Su | | T | |
| 1 | 0 + 500 LD | 0+000 1+000 | 50 x 100 | 1.40 |

7. DISENOS

Con la finalidad de asignar las características técnicas más adecuadas a los caminos de los diferentes grupos estudiados, y para la cuantificación de las obras a proyectarse, fueron dimensionados todos los tramos, con estricta sujeción a los términos de referencia y a los lineamientos técnicos estipulados en los documentos de la UCR de la DGJV del MOPC.

Los diseños efectuados para el desarrollo del Proyecto fueron:

Diseño Geométrico Movimiento de suelos Diseño del Sistema de drenaje y obras de arte Obras Complementarias

7.1 DISKNO GEOMETRICO

Se describe a continuación el procedimiento seguido para el diseño y dimensionamiento de las obras en sus aspectos geométricos, teniendo en cuenta los parámetros establecidos por la UCR y las condiciones predominantes en los tramos correspondientes a los grupos en que fue subdividido el Plan Vial propuesto en el Proyecto de Consolidación de Colonias.

7.1.1 Parámetros de diseño

Para el desarrollo del estudio y diseño de los caminos, se tuvo en cuenta los documentos de la UCR: "Normas de Diseño para caminos rurales", y "Procedimiento para el trazado y localización de caminos rurales"

De acuerdo con los términos de referencia, y teniendo en cuenta las características fsiográficas predominantes en la zona, se adoptaron los siguientes parámetros para el diseño:

| - Velocidad directriz - | 40 km/h |
|---|---------|
| - Radio minimo de curvatura | 60 m |
| - Distancia de visibilidad de detención | 60 m |
| - Distancia de visibilidad de sobrepaso | 150 m |
| - Pendiente máxima | 8% |

- Longitudes críticas de pendientes:

| . No más de 600 m de longitud | hasta 3% |
|---------------------------------------|----------|
| . No más de 450 m de longitud | hasta 4% |
| . No más de 360 m de longitud | hasta 5% |
| . No más de 300 m de longitud | hasta 6% |
| . No más de 260 m de longitud | hasta 7% |
| . No más de 230 m de longitud | hasta 8% |
| - Pendiente minima en desmonte | 0,2% |
| - Pendiente minima en terraplén | 0% |
| - Sección Transversal | |
| . Ancho de coronamiento (tiempo seco) | 7m |
| . Ancho de coronamiento (todo tiempo) | 6m |
| . Bombeo de la calzada | 3% |

- Otros parámetros necesarios para el desarrollo de esta actividad, fueron asignados previa consulta a la UCR.

20m

7.1.2 Metodología

. Franja de dominio público

Los parámetros de diseño han sido respetados en su integridad, sin llegar a utilizar elementos excepcionales, sino muy por el contrario, se han empleado radios bastante amplios, que permitirán en un futuro aumentar la velocidad de diseño de los caminos y consecuentemente sus condiciones de transitabilidad.

No fue necesario el empleo de "Banquetas de visibilidad" en las curvas horizontales, puesto que la mayor parte de ellas permite la VISIBILIDAD DE PASO de acuerdo a los gráficos que se adjuntan al presente, y por atravesar los caminos por terrenos relativamente llanos en unos casos y con desmontes pequeños en terrenos ondulados como es el Caso del Grupo N° 3.

La evolución planimétrica de los caminos proyectados es bastante funcional, sucediéndose armónicamente tangentes y curvas.

El lanzamiento de las rasantes se ha efectuado teniendo en cuenta las pendientes máximas estipuladas en los lineamientos generales para el diseño, procurando no llegar en ningún momento a ellas.



En los lugares donde se tienen ascensos continuos, especialmente en los accesos a los puentes, se han proyectado tramos de descanso con pendientes moderadas.

Se ha tratado en todo momento de conseguir un perfil equilibrado que permita la mayor utilización posible de los materiales provenientes de los desmontes tanto longitudinal como transversalmente, teniendo en cuenta las limitaciones de la franja de dominio de apenas 20 m de ancho que prácticamente imposibilita los préstamos laterales en las zonas de terraplén.

Los trabajos de prospección macrovisual para la determinación del manto rocoso, han permitido proyectar la rasante casi en su integridad en materiales sueltos, significando una apreciable economía en el rubro de explanaciones, aunque como se explica en el punto referente al movimiento de suelos hay tramos aislados donde fue prácticamente imposible evitar los cortes en roca en condiciones económicas, especialmente en el Grupo N° 3.

En los lugares con problemas de pendientes mínimas y en zonas inundables se ha elevado automáticamente la rasante a una cota de seguridad de 0,30 m sobre el nivel de aguas máximas para preservar el camino de los efectos perjudiciales de la erosión motivada la ascensión la por de humedad capilar. complementando la solución con un drenaje adecuado de la calzada y de los lados del camino, aprovechando las zonas de laterales por ampliación de los desmontes ensanchamiento de las cunetas en unos casos, y en otros mediante el acarreo de materiales adecuados desde las cajas de préstamos que figuran en los planos.

Este criterio para la ubicación de la rasante fue ampliamente discutido teniendo como base las recomendaciones de los "Estudios de impacto ambiental" como se explica con amplitud en el Capítulo 4 de esta Memoria.

Se ha tenido en cuenta las distancias de visibilidad de parada y de sobre paso, teniendo el perfil una evolución altimétrica que gracias a la dotación de curvas verticales amplias permite la visibilidad de paso en un alto porcentaje de la longitud de cada camino, aún en los tramos donde hay superposición con curvas horizontales, lugares en los que se ha tomado en cuenta dicha dificultad para ambos requerimientos. Para el cálculo de las longitudes de curvas verticales se han usado los gráficos que se adjuntan, proporcionados por las Normas de la UCR, las que dan directamente las distintas longitudes de curvas verticales para la velocidad de diseño de 40 km por hora y para las diferencias algebraicas de pendientes tanto en las curvas convexas como en las cóncavas.

Las secciones transversales típicas se presentan en el volumen de planos, las que han sido establecidas de acuerdo con los Términos de Referencia y los parámetros de diseño.

Siendo los desmontes mayormente de pequeña altura, no ha sido necesario el empleo de banquetas de protección de taludes de cortes ya que estos generalmente se utilizan a partir de los 7 metros de altura. Además, se tuvo muy en cuenta las recomendaciones del estudio de impacto ambiental para no exagerar tales alturas de corte, solución que en muchos casos obligó a aumentar los terraplenes para mejorar las pendientes en varios tramos.

Dada la naturaleza de los caminos rurales con superficie de tierra en su mayoría, no fue necesario proyectar obras especiales para canalizar el tráfico en las intersecciones con vías principales ni en los accesos a determinadas localidades, previéndose solamente plazoletas de maniobras en tales lugares.

7.1.3 PLANOS DE OBRA

Se han confeccionado los planos de planta y perfil longitudinal, que contienen la mayor información de detalle para la etapa de construcción de cada tramo, así como planos con información general para los tres grupos.

En las Plantas de detalle, correspondientes a 1,5 km de camino están representados:

- La franja levantada con indicación de todos los accidentes geográficos.
- El eje estaqueado cada 40 mts. con indicación de las estacas correspondientes a los kms, enteros.
- La franja de dominio de 20 mts. a todo lo largo de la ruta.
- Puntos de referencia del eje debidamente amarrados fuera de la franja de dominio.
- Las obras de arte corrientes con indicación del esviaje de las alcantarillas.
- Las intersecciones con caminos existentes.
- Los puentes proyectados.



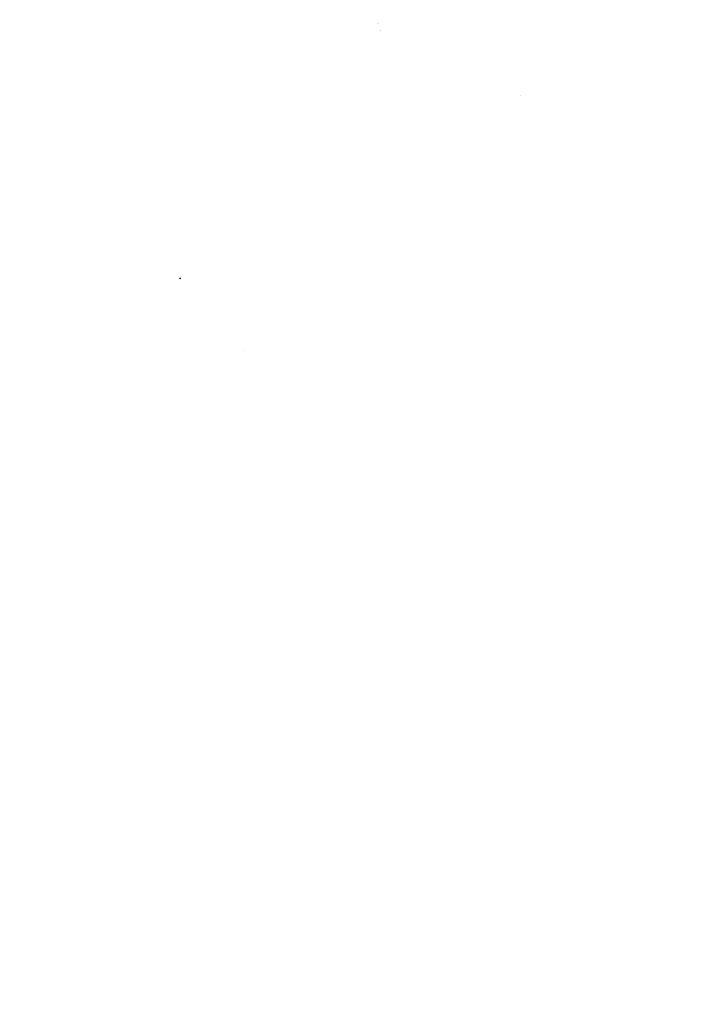
- Los datos de curvas consistentes en radio longitudes de curvas, longitudes de tangentes, externas, kilometrajes de PC PT PI, peraltes y sobre anchos.
- Otros elementos necesarios para la construcción del camino.

En las mismas laminas donde va la planta de detalle de 1,5 km se ha dibujado el perfil longitudinal que consta de lo siguiente:

- La linea del terreno con indicación de cotas de todas las estacas del replanteo.
- La rasante del Proyecto con indicación de longitudes y pendientes entre PI verticales y las cotas de explanación cada 20 metros.
- Las longitudes de curvas verticales con indicación de puntos de comienzo y puntos terminales de las mismas.
- Cotas de los PI verticales y las correcciones a la poligonal altimétrica debidas a las curvas verticales, para hallar las cotas de rasante o explanación.
- Las alcantarillas con indicación de diámetros, longitudes y esviajes y otros datos necesarios para su construcción.
- Los puentes con indicación de la longitud solamente.
- Las Referencias de Nivel (RN) con indicación de sus cotas con aproximación al milímetro y su ubicación.

La poligonal del eje de cada camino procesada por coordenadas rectangulares a partir de los datos de la Carta Nacional, con las que fue dibujado el Plano General que se adjunta en el mismo volumen de planos.

Como una complementación a la información cartográfica del Proyecto, fueron confeccionados mediante la utilización de programas de computación, los "Diagramas de las secciones transversales", con toda la información necesaria para la etapa de construcción, los mismos que forman parte del Proyecto como anexos conjuntamente con las libretas de campo



DISTANCIAS MINIMAS DE VISIBILIDAD DE DETENCION (en metros)

| D | Calc. Redon. | 32 | 46 | 61 | 92 | |
|------------------|--------------|-------|-------|-------------|-------------|--|
| | Calc. | 31.69 | 45.68 | 61.36 | 76.20 | |
| - 2 _p | | 69*9 | 12.35 | 41.67 19.69 | 46.67 29.53 | |
| ď, | - | 25.00 | 33.33 | 41.67 | 46.67 | |
| 0,8f | | 0.53 | 0.51 | 0.50 | 0.48 | |
| ¥ | | 8.0 | 0.8 | 0.8 | 0.8 | |
| 4 | | 99*0 | 0.64 | 0.62 | 09.0 | |
| t2 | | 1.0 | 1.0 | 1.0 | 1.0 | |
| t, | | 2.0 | 2.0 | 2.0 | 8. | |
| ۸ | | 30 | 40 | 20 | 09 | |

Fuente: Unidad de Caminos Rurales. MOPC.

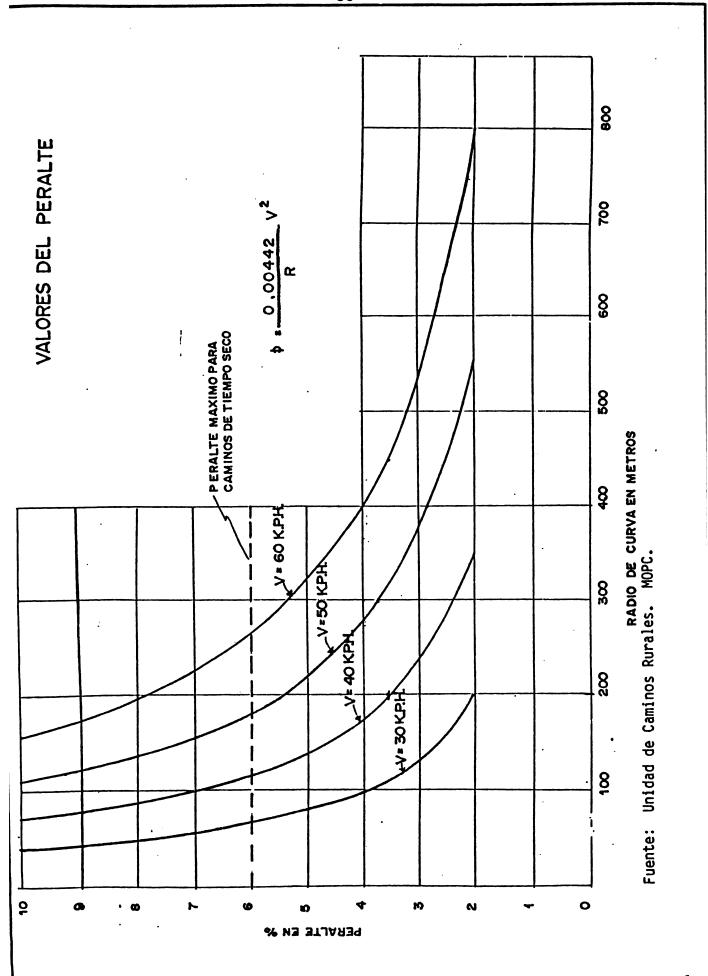


DISTANCIAS:MINIMAS DE VISIBILIDAD DE SOBREPASO

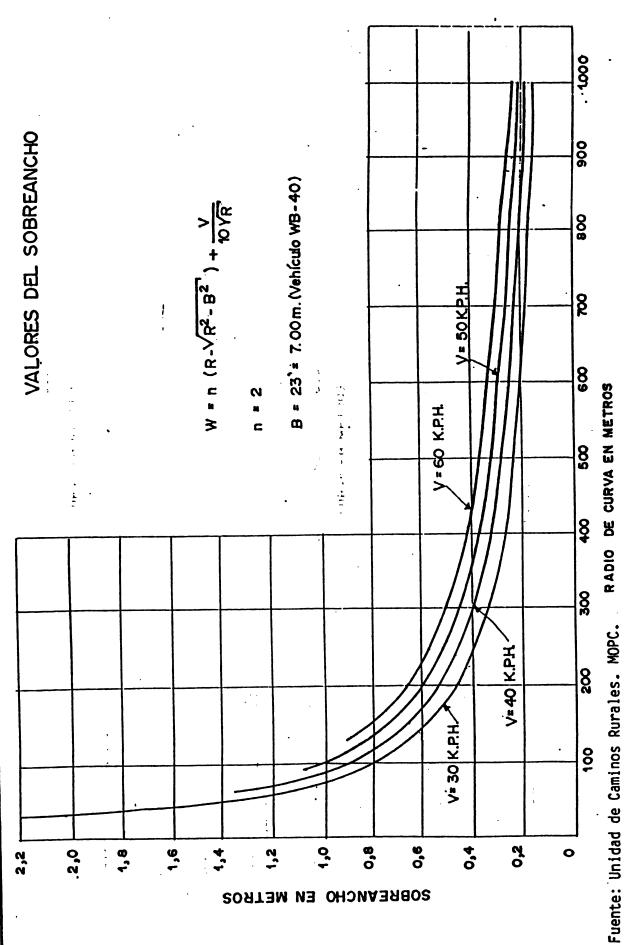
| , | | | |
|----------------|-------------------------------|---|--|
| | Redond. | 90 145 210 290 | |
| a | cálculo | 91.24 146.13 210.96 288.43 | |
| d ₃ | | 11.67 37.32 42.25 91.24 20.00 60.80 65.33 146.13 28.33 89.16 93.47 210.96 36.67 123.59 128.17 288.43 | |
| , | d ₁ d ₂ | 37.32 60.80 89.16 123.59 | |
| | ďη | 19.72 11.67 39.20 20.00 63.56 28.33 93.99 36.67 | |
| | dr | 19.72 39.20 63.56 93.99 | |
| B | | 1.37 | |
| do | | 5.07 8.8 5.88 10.8 6.73 12.8 7.69 14.8 | |
| | £2 | 5.07 5.88 6.73 7.69 | |
| | 4, | m m m m | |
| v ₁ | | 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 | |
| V=V2 | | 30 . 40 . 50 . 60 | |

Fuente: Unidad de Caminos Rurales. MOPC.



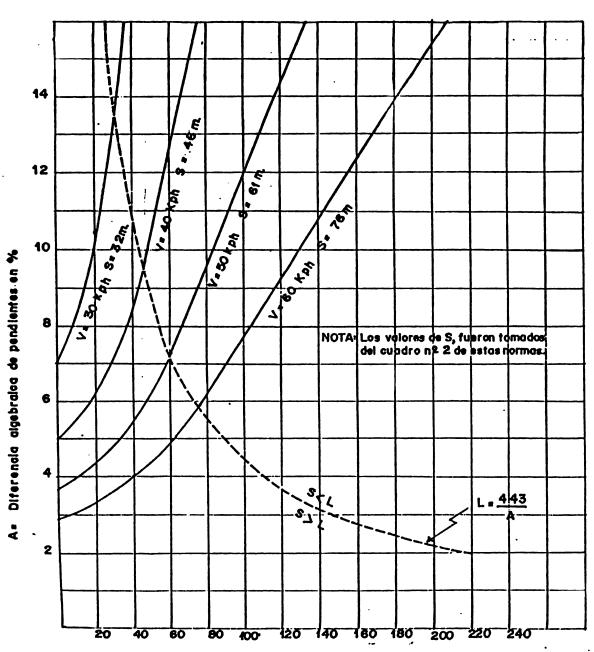








LONGITUD DE CURVA VERTICAL PARABOLICA CONVEXA PARA DISTANCIA DE VISIBILIDAD DE DETENCION



L= Longitud mínima de curva vertical en metros

FORMULAS:

Pora 9>L

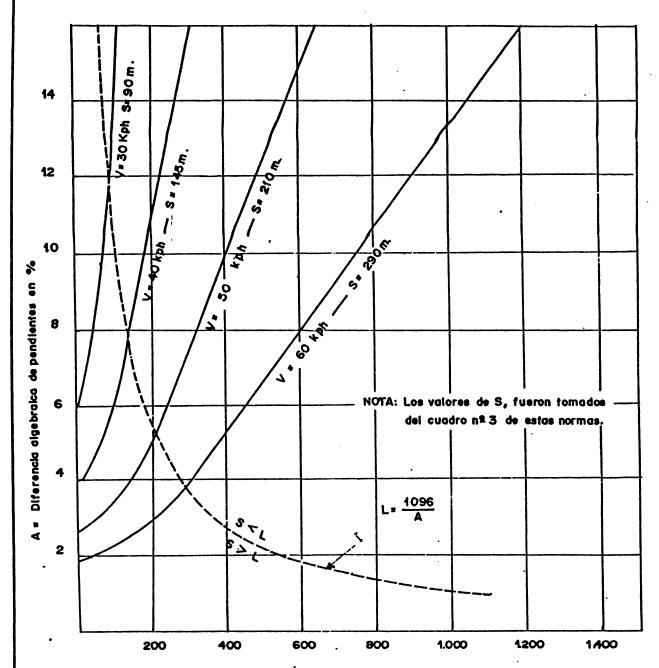
Para SKL

L= 28 - 443

 $L = \frac{A.8^2}{4.43}$

Fuente: Unidad de Caminos Rurales. MOPC.

LONGITUD DE CURVA VERTICAL PARABOLICA CONVEXA PARA DISTANCIA DE VISIBILIDAD DE SOBREPASO.



L = Longitud mínima de Curva vertical parabolica en metros.

FORMULAS:

Para S>L

L= 25 - 1.096

A

Para S<L

L= A.5²

1.096

Fuente: Unidad de Caminos Rurales. MOPC.



7.2 MOVIMIENTO DE SURLOS

El desarrollo del proyecto del movimiento de suelos tuvo como base los datos obtenidos a partir de los Estudios Topográficos, Hidrológicos y Geotecnicos, los que fueran fundamentales para elaborar el proyecto, así como las definiciones dadas por el "Diseño Geométrico

Mediante un análisis del perfil longitudinal obtenido, se pudo constatar que no existen materiales de mala calidad a lo largo de toda la extensión de la ruta en estudio, tal como se informa en el punto referente a Estudios Geotecnicos.

Por lo tanto siempre será posible su utilización, en la ejecución de la subrasante del camino, lo que facilita la distribución y orientación del movimiento de suelos.

Los estudios geotécnicos localizaron lugares aislados donde existen suelos con baja resistencia para la fundación de los terraplenes, como puede verse en el punto referente a dichos estudios en esta Memoria; no habrá solución especial para esos casos, manteniéndose el terreno de fundación tal como está, es decir, que no habrá que hacer limpieza en dicha áreas, pues pueden comprometer la estabilidad natural existente, y sólo se debe efectuar desbosques y destronque, cuando sea necesario. Se deberá colocar sobre la fundación existente, una capa de suelo arenoso en un espesor mínimo de 0,50 en todo el ancho de la plataforma, lo que no debe ser compactada hasta que presente condiciones de estabilidad ante las solicitaciones ocasionadas por el peso del equipo (terraplén de avance).

Teniendo en cuenta las características particulares de los caminos existentes, y las condiciones de desenvolvimiento del trazado, donde predominan los raspajes superficiales, se optó por la adopción de un coeficiente de compactación, que ofrezca una cierta seguridad para los volúmenes que serán movidos. En esas condiciones específicas proporcionadas por los estudios geotécnicos, dicho coeficiente de compactación adaptado fue igual a 1,40.

Los cálculos de áreas de desmontes y terraplenes fueron efectuados por computación electrónica a partir de las secciones transversales que serían excavadas y terraplenadas respectivamente. Luego se calcularan los volúmenes parciales de los terraplenes y desmontes por el método del producto de la suma de las áreas por la semi-distancia.

Con la corrección de los volúmenes parciales de los desmontes, con base en el factor de compactación, los volúmenes fueron debidamente compensados como se puede apreciar en las planillas de movimiento de suelos.

Cabe resaltar aquí una particularidad de la topografía predominante, sumada a la existencia de los caminos actuales lo que trae aparejado, en este proyecto, un pequeño volumen de excavación y una predominancia de pequeños terraplenes a lo largo de casi todos los tramos estudiados.

Los pequeños desmontes existentes fueron siempre re-utilizados para una compensación lateral. Sin embargo, teniendo en cuenta la poca área disponible para préstamos laterales, y en base a las recomendaciones del Estudio de Impacto Ambiental, se ha tenido que recurrir a "préstamos concentrados" para evitar excavaciones que podrían ocasionar acumulaciones de agua en los flancos de los caminos.

Los préstamos para los terraplenes, serán extraídos de las áreas concentradas, seleccionadas y estudiadas para tal fin teniendo en cuenta la topografía existente, las características geotécnicas de los mismos y las distancias de transporte en cada caso.

Dichas "cajas de préstamo" están esquematizadas en las plantas que se encuentran en el Volumen de Planos, donde se muestra su ubicación, plano acotado, tramo al que irán a servir, profundidad media a explotar, etc.

Los préstamos elegidos no presentarán problemas en cuanto a ubicación de la "Napa freática" debido a su localización en zonas relativamente altas con respecto al terreno natural de cimentación de los terraplenes.

7.3. DISENO DEL SISTEMA DE DRENAJE Y OBRAS DE ARTE

7.3.1 Introducción

El proyecto de drenaje y obras de arte fue elaborado con la finalidad de determinar los dispositivos necesarios para la captación, intersección y conducción de las aguas superficiales de modo a no perjudicar la plataforma del camino. Fue dividida en dos items: drenaje superficial y obras de arte.

7.3.2 Drenaje superficial

El sistema de drenaje superficial fue definido con el objeto de impedir la acción erosiva de las aguas de precipitación pluvial y guiarlas a un lugar de desagüe seguro.

En el borde de la plataforma en cortes con pendientes superior a 7% se previó el empleo de cunetas revestidas con piedra. Tienen forma triangular con 0,15 m de espesor, 0,50 m de altura y paredes inclinadas en 1,5 (V): 1 (H) y 1 (V): 2 (H), adyacentes, respectivamente al talud y a la plataforma.

En cortes con pendientes entre 3% y 7% se definió la utilización de disipadores de energía construidos de madera, provistos a su salida de una capa de amortiguación de piedra bruta colocada.

deberán de coronamiento ser localizadas cunetas aproximadamente paralelas a las crestas de los taludes, en corte a una distancia mínima de 2,00 m. Su utilización está prevista para aquellos lugares en que se pensó imprescindible dar continuidad al escurrimiento que normalmente se presenta aguas arriba de los cortes, para impedir que estos escurrimientos, una vez interrumpidos, lleguen al camino y provoquen erosiones en los taludes de corte.

7.3.3 Obras de Arte

7.3.3.1 Introducción

El proyecto de Obras de Arte trató de los elementos que tiene por finalidad dar destino a las aguas interceptadas por el cuerpo de la carretera, provenientes de talvegues naturales que no deben ser obstruidos. Corresponde a este caso, la definición, localización y detallamiento de alcantarillas tubulares y puentes.

Los elementos básicos para la elaboración del proyecto fueron dados por los estudios hidrológicos, por el perfil longitudinal del terreno y por las visitas de inspección a los caminos.

7.3.3.2 Obras existentes

Todas las obras existentes fueron inventariadas y observadas teniendo en vista la obtención de elementos para dar una decisión sobre la posibilidad de su aprovechamiento.

Algunas de las obras existentes a lo largo de los caminos presentan condiciones de aprovechamiento, siendo recomendado en el Proyecto la utilización de los mismos.

7.3.3.3 Obras proyectadas

Para el drenaje de cunetas interceptadas fueron previstas alcantarillas tubulares de hormigón, pontones y puentes de madera de acuerdo con el dimensionamiento hidráulico procesado por los estudios hidrológicos.

7.3.3.3.1 Alcantarillas tubulares de hormigón

Las alcantarillas tubulares de hormigón deberán ser ejecutadas según las indicaciones de los diseños tipo presentados en el Volumen de Planos. Deberán también seguir las orientaciones contenidas en los puntos siguientes:

- a. El diámetro mínimo adoptado en alcantarillas fue de 0,80 m al cual corresponde un área de cuenca hidráulica también mínima.
- b. La altura mínima de recubrimiento por encima de la generatriz superior del tubo, deberá ser de 0,50 m en relación a la rasante.
- c. Las cabeceras de alcantarillas serán ejecutadas de mampostería de piedra bruta.

7.3.3.3.2 Puentes de madera

Para la travesía de los cursos de agua más importantes se ha proyectado la construcción de pontones o puentes de madera, adaptándose los normalmente utilizados por el Ministerio de Obras Públicas y Comunicaciones, con modificaciones para adaptarlos a las necesidades del Proyecto.

La infra y mesoestructura están constituidas por pilotes de madera hincados en el terreno.

En el caso de cursos de agua con lecho rocoso se ha previsto la utilización de estribos de mampostería de piedra, dada la dificultad para la hinca de pilotes en estos lugares.

La superestructura está formada por vigas transversales o dinteles de madera que apoyan sobre 4 pilotes hincados en el terreno. Estas vigas transversales soportan a 5 vigas longitudinales las que llevan en su parte superior el tablero de madera, como superficie de rodadura.

Se ha previsto además la instalación de barandas de madera a los lados del puente y de estribos constituidos por tablones de madera para evitar las acciones destructivas de las aguas.

7.4 OBRAS COMPLEMENTARIAS

Con la finalidad de contribuir a un buen ordenamiento del flujo vehicular que permita la utilización adecuada de la infraestructura vial, así como la seguridad para la vida y el patrimonio, se han desarrollado los estudios de obras complementarias en los aspectos referentes a:

- Señalización vertical.
- Guardavías de seguridad.
- Traslado de alambrados.
- Construcciones de alambrados nuevos.
- Empastado de taludes.
- Barreras de calusura.

Dicha obras accesorias deberán ser efectuadas en estricta sujección a los planos de dispositivos tipo y demás detalles de acuerdo con lo indicado en las Especificaciones Técnicas.

7.4.1 Sefialización

La señalización tiene por objeto ilustrar a los usuarios de informaciones de interés a lo largo de los caminos, tales como zonas de peligros, cruces de caminos, existencia de puentes, y otros datos que contribuyan a la disciplina y orientación de los mismos.

Se apoya en las recomendaciones del "Manual Interamericano de Dispositivos para el Control del Tránsito en Calles y Carreteras". Edición 1971, y las Disposiciones Especiales establecidas en las Normas de Diseños de Caminos Rurales vigentes en la UCR de la DGJV del MOPC.

La señalización comprende tres categorías de señales, siendo ellas las siguientes:

- Señales preventivas
- Señales de reglamentación
- Señales informativas.

Siendo el proyecto exclusivamente para caminos con superficie de tierra, es obvio que solamente habrá necesidad de proyectar la señalización vertical, y dentro de esta las señales estrictamente necesarias, con mayor atención a las de advertencias o preventivas.

Las señales preventivas serán de forma cuadrada y colocadas con la diagonal correspondiente en forma vertical, el fondo será de color amarillo reflectante y el símbolo y la orla serán de color negro.

En este proyecto se ha considerado las siguientes señales:

- . Curva a la Izquierda
- . Curva a la Derecha
- . Puente
- . Curva reversa a la Derecha
- . Curva reversa a la Izquierda.

Las señales de reglamento serán de forma circular, fondo blanco, símbolo letras y orla de color negro, cuando indique prohibición el anillo llevará una franja diametral de color rojo inclinado a 45°, bajando de izquierda a derecha.

Para los caminos estudiados solamente se ha considerado la necesidad de las señales:

PARE

VELOCIDAD MAX. 40 Km/H

Las señales de información serán de forma rectangular con dimensiones variables con letras de orla de color blanco sobre fondo de color verde.

Se ha creido necesario colocar las siguientes señales informativas:

- . En el inicio de cada tramo los nombres de los lugares por los que discurrirá el camino con indicación de distancias.
- En las intersecciones con otros caminos, los nombres de los lugares más próximos y la distancia a los mismos.

7.4.2 Guardavías de seguridad

Llamados también Barandas de seguridad, o Defensas. En el Proyecto de los caminos integrantes de los tres grupos fueron utilizadas barandas de madera con los terminales clavados en el terreno, de acuerdo a detalles presentados en Volumen de Planos de Obra.

El posicionamiento de las defensas se traduce gráficamente en los dibujos del proyecto, que indican los lugares de aplicación previstos.

Los criterios adoptados en el diseño, contemplan la necesidad de las defensas en los siguientes casos:

- Altura superior a 4,0 m, independiente de la alineación horizontal.
- En los accesos a puentes, 10 m antes y después de los mismos.
- En los accesos a pontones, 5 m antes y después de los mismos.

7.4.3 Traslado de alambrados

En los lugares donde la franja de dominio existente presenta un ancho insuficiente, está prevista la limitación de la zona del camino por ampliación de ésta a lo largo de la extensión de la carretera, excepto en los empalmes y en las travesías de los cursos de agua, mediante el traslado del alambrado existente, mayormente constituido de postes de madera con balancines y cuatro hilos de alambre del tipo especificado, conforme a lo indicado en los planos del Proyecto.

7.4.4 Construcción de alambrados nuevos

En los tramos en variante, donde no existe alambrado alguno, habrá necesidad de limitar la zona del camino mediante la implantación de alambrados nuevos, mediante postes de madera, balancines y alambre, en las dimensiones indicadas en los planos y según lo estipulado en las Especificaciones Técnicas.

7.4.5 Empastado de taludes

La protección de los taludes consistirá en un recubrimiento vegetal, a través de gramíneas y/o leguminosas, de las áreas dejadas al descubierto por las operaciones de construcción, con el objeto de preservarlas de la erosión y reintegrarlas al paisaje. El proceso indicado para la ejecución del recubrimiento vegetal contempla la utilización de panes o

tepes, debiendo ser obedecidos los procedimientos indicados en las Especificaciones Técnicas de construcción y las recomendaciones del Estudio de Impacto Ambiental.

Hay que destacar que las cantidades de obra presentadas, se refieren al revestimiento vegetal de taludes de terraplenes solamente, los que son más susceptibles a la erosión; habiendo sido previsto un margen adicional para el revestimiento de zanjas, cunetas, cajas de préstamos, plazoletas de intersecciones y taludes de desmontes.

En este último caso, la ejecución del revestimiento será precedida de autorización expresa de la Fiscalización, la que indicará los lugares que, a su criterio, tienen que ser revestidos por cuestiones de preservación del medio ambiente.

El criterio adoptado para el diseño del empastado de taludes, contempla la necesidad de los mismos en los terraplenes con alturas mayores a los 2 m.

7.4.6 Barreras de clausura

Dada la naturaleza de los caminos rurales de tiempo seco, con superficie de rodadura de tierra, a fin de preservarlos de las acciones destructivas del tráfico pesado en épocas de lluvia, se proveerá en lugares estratégicamente ubicados de ciertos dispositivos de control denominados barreras de clausura, tal como se muestra en los planos elaborados para tal fin, de acuerdo a las indicaciones proporcionadas por la DGJV del MOPC.



8 CANTIDADES DE OBRA

Los cómputos métricos de los diferentes Items que conforman el proyecto fueron procesados en base a la información proporcionada en los planos de obra, para cada tramo, pudiendo diferenciarse dos tipos de actividad bien definidas:

- Movimiento de suelos
- Otros Items de obra.

Al final del Capítulo se acompaña los resúmenes de las cantidades de obra para los caminos de cada uno de los tres grupos estudiados, las mismas que han servido para la cuantificación de los presupuestos correspondientes que se indican en el capítulo 9 de esta Memoria.

8.1 MOVIMIENTO DE SURLOS

Los cómputos de áreas y volúmenes tanto de excavación como de terraplenes fueron efectuados mediante programas de computación electrónica, tal como se muestra en los listados que aparecen en las planillas que se acompañan en Anexo.

En previsión de la aparición de algunas actividades de excavación no cuantificables directamente, fueron habilitados los Items de "Excavación no clasificada", "Excavación en roca" y "Excavación de bolsones", con volúmenes muy pequeños, con la finalidad de establecer los precios unitarios para su pago cuando se presente el caso durante las labores de construcción.

8.2 OTROS ITEMS DE OBRA

Para el cálculo de las cantidades de obra correspondientes a los Items no comprendidos en Movimiento de Suelos, fueron utilizados formularios especiales en los que se volcaron los resultados de la aplicación de las fórmulas en cada caso, a partir de las dimensiones indicadas en los planos para cada tipo de obra. Dichos resultados se indican en las planillas que se acompañan como Anexo.

17 IDISIPADORES DE ENERGIA

18 CUNETAS DE CORONACION

TRANS:2.1 TACHA CORA - CALLE ITACHRUSI LONGITUD: 4,56

30

400

SREPR: 2 ITER CANTIDAD -----1 DESDOSBUE, DESDOCE Y DESPEK L 4,4 2 EXCAVACION NO CLASIFICADA . 83 1,300 3 EXCAVACION EN ROCA 13 **EXCAVACION EN BOLSONES** 13 150 S IEXCAVACION ZANJA DE DRENAJES 83 15 & TERRAPLENES •3 26,000 7 EXCAVACION ESTRUCTURAL 13 8 REVEST. DE CALZADA CON RIPIO 27,600 9 ALCANTARILLAS DE TUBO DE MORKIGON ARNADO a) 🌫 1,81 a.l. 45 b) 3= 1,00 s.l. 10 lc) 3= 1.20 s.l. 10 10 MAMPOSTERIA DE PIEDRA DRUTA 23 40 11 PHENTES DE MADERA a) PILOTES MINCADOS s.l b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA p1g2/e c) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS p192/a 12 ALAURANS a) TRASLADO DE ALANDRADOS **a.**l 2,300 b) CONSTR. DE ALANDRADOS NUEVOS s.1 13 BARANDAS DE SEGURIDAD s.l 14 SEGALIZACION VERTICAL a) SETALES PREVENTIVAS 82 1,45 D) SETALES DE RESLAMENT. 82 1,85 c) SETALES INFORMATIVAS 82 1,50 15 REVESTINIENTO DE CONETAS s.1. 16 EMPASTADO DE TALUDES 82 1,200

| | : | |
|--|---|--|
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |

CANTIDADES DE OBRAS

SRUPO: 2

TRANO:2.2 CALLE ITACURUDI- CRUCE LEIVA I LONGITUD: 4,21 KH

| ITEN | DESCRIPCION | UNIDAD | CANTIDAD |
|-----------|---|------------------|-----------------|
| | DESDOSQUE, DESDROCE Y DESPEJE | le . | 4,21 |
| 2 | EXCAVACION NO CLASIFICADA | a 3 | 1,500 |
| 3 | EXCAVACION EN ROCA | a 3 | ••••••• |
| 4 | EXCAVACION EN BOLSONES | 63 | 130 |
| 5 | EXCAVACION ZAMJA DE DRENAJES | e3 | 120 |
| 6 | TERRAPLENES | e 3 | 27,000 |
| 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | e 3 | |
| 1 | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | 8 2 | |
| 7 | ALCANTARILLAS DE TUDO DE MORNIGON ARNADO | | |
| | a) J= 0,80 | e.l. | 11 |
| | b) 3= 1,00 c) 3= 1,20 | e.l. e.l. | 30 |
| 10 | MAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA | e3 | 30 |
| 11 | PUENTES DE NADERA | ************** | |
| | a) PILOTES HINCADOS | •.l | 190 |
| | b) SUPER ESTRUCT. DE NADERA c) NADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | plg2/a plg2/a | 7,750 13,000 |
| 12 | ALAKDRADOS | | |
| | a) TRASLADO DE ALANDRADOS | e.) | 2,190 |
| ********* | b) CONSTR. DE ALANDRADOS NUEVOS | 0.1 | |
| 13 | DARANDAS DE SEGURIDAD | 0.1 | 05 |
| 14 | SEGALIZACION VERTICAL | | |
| | a) SETALES PREVENTIVAS | © 2 | 1,45 |
| | b) SETALES DE REGLAMENT. c) SETALES INFORMATIVAS | e2 e2 | 0,50 0,75 |
| 15 | REVESTINIENTO DE CUNETAS | e.l. | 750 |
| 16 | EMPASTADO DE TALUDES | e ? | 4,000 |
| 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | t 4 | 135 |
| 10 | CUNETAS DE CORONACION | 6.l. | 200 |

CANTIDADES DE ODRAS GRUPO: 2

TRANS:2.3 CARANDAYTY - CRUCE GINENEZ

LONGITUD: 8,71

| ITEN | PESCRIPCION | UN[]A) | CANTIDAD |
|------------|--|---------------|----------------------|
| | DESDOSOBE, DESDOCE Y DESPEJE | Le | 8,91 |
| 2 | EXCAVACION NO CLASIFICADA | a 3 | 2,500 |
| 3 | EXCAVACION EN ROCA | a 3 | *********** |
| 4 | EXCAVACION EN DOLSGIES | a 3 | 650 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA DE DRENAJES | e3 | 230 |
| 6 | TERRAPLENES | e 3 | 50,000 |
| <u>;</u> 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | 8 | |
| | REVEST. DE CALZADA CON RIPID | a 2 | |
| 1 | ALCANTARILLAS DE TUDO DE MORNIGON ARNADO | | ***** |
| | a) B= 0,80 | e.l. | 50 |
| | b) D= 1,00 c) D= 1,20 | e.l. e.l. | 55 |
| 10 | NAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA | a 3 | 65 |
| 11 | PUENTES DE NADERA | | |
| | a) PILOTES HINCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE NADERA | a.1 plg2/a | 135 7,80 0 |
| | c) NADERA PARA ESTRIDOS Y ALAS | p1g2/s | 11,500 |
| 12 | AL ANDRADOS | | |
| | a) TRASLADO DE ALAMBRADOS b) CONSTR. DE ALAMBRADOS MUEVOS | 0.l 0.l | 4,500 |
| | DARANDAS DE SEGURIDAD | s.1 | 60 |
| | SERALIZACION VERTICAL | 5-1 | • |
| 14 | | 0 2 | 2,90 |
| | a) SETALES PREVENTIVAS b) SETALES DE REGLAHENT. | e 2 | 0,50 |
| | c) SETALES INFORMATIVAS | B2 | 1,50 |
| | REVESTINIENTO DE CUNETAS | 1.l. | 400 |
| | EMPASTADO DE TALUTES | 02 | 3,600 |
| 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | # | 245 |
| 10 | CAMETAS DE CORONACION | a.l. | 1,200 |

| | | · |
|--|--|---|
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |

CANTIDADES DE ODRAS GRUPO: 2

TRAMB:2.4 RUTA 3 - LA PASTORA

LONGITUD: 26,64 KM

| ITEN | DESCRIPCION | BHIDAD | CANTIDAD |
|------|--|--------------|----------|
| | DESDOSQUE, DESDROCE Y DESPEJE | (e | 26,60 |
| 2 | EXCAVACION NO CLASIFICADA | e 3 | 6,600 |
| 3 | EXCAVACION EN ROCA | a 3 | |
| 4 | EXCAVACION EN DOLSONES | e 3 | \$60 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA DE DRENAJES | a 3 | 700 |
| 6 | TERRAPLENES | e 3 | 132,000 |
| 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | a 3 | |
| 8 | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | a 2 | 169,000 |
| , | ALCANTARILLAS DE TUDO DE NORMIGON ARMADO | • | |
| | a) }= 0,80 | a.l. | 115 |
| | b) B= 1,60 | a.l. | 70 |
| | c) = 1,20 | a.l. | 72 |
| 10 | NAMPOSTERIA DE PIEDRA DRUTA | a 3 | 200 |
| 11 | PUENTES DE NADERA | | |
| | a) PILOTES HINCADOS | 0.1 | 720 |
| | b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA | plg2/a | 83,700 |
| | c) NADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | p1g2/a | 47,200 |
| 12 | ALARDRADOS | | |
| | a) TRASLADO DE ALANDRADOS | e.1 | 13,300 |
| | b) CONSTR. DE ALANDRADOS NUEVOS | a.1 | 1,000 |
| 13 | DARANDAS DE SEGURIDAD | a.1 | 400 |
| 14 | SETALIZACION VERTICAL | | |
| | a) SEMALES PREVENTIVAS | a 2 · | 10,45 |
| | D) SETALES DE REGLAMENT. | a 2 | 0,05 |
| | c) SETALES INFORMATIVAS | 82 | 3,75 |
| . 15 | REVESTINIENTO DE COMETAS | e.l. | 1,750 |
| 16 | ENPASTADO DE TALUDES | 8 2 | 16,000 |
| 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | Ua | 74 |
| 10 | COMETAS DE CORONACION | 4.1. | 2,600 |

CANTIDADES DE BDRAS SRUPO: 2

TRAND: 2.5 LA PASTORA - CRUCE LOBO

LONGITUD: 1,33 CM

MIDAD BESCRIPCIBA CANTIDAD . 1 DESDOSOBE, DESDROCE Y DESPEJE 1.30 2 EXCAVACION NO CLASIFICADA 350 **e**3 3 EXCAVACION EN ROCA 4 EXCAVACION EN BOLSONES 40 5 EXCAVACION ZANJA DE DRENAJES 23 15 & ITERRAPLENES 7,100 7 EXCAVACION ESTRUCTURAL 23 · O REVEST. DE CALZADA CON RIPIO 22 7 ALCANTARILLAS DE TUDO DE NORMISON ARNADO a) 3= 0.80 s.1. 11 b) D= 1,00 e.l. c) 3= 1,20 s.1. 10 MANPOSTERIA DE PIEDRA DRUTA 5 11 PUENTES DE NADERA a) PILOTES HINCADOS s.1 b) SUPER ESTRUCT. DE HADERA p192/e c) nadera para estribos y alas p192/s 12 ALANDRADOS a) TRASLADO DE ALAMBRADOS a.1 700 b) CONSTR. DE ALAMBRADOS NUEVOS e.l 1,800 13 BARANDAS DE SEGURIDAD a.1 14 SERALIZACION VERTICAL a) SEGALES PREVENTIVAS 82 0.40 b) SETALES DE REGLAMENT. 12 c) SETALES INFORMATIVAS **a**2 15 REVESTINIENTO DE CUNETAS a.l. 16 EMPASTADO DE TALUDES 550 **æ?** 24 17 DISIPADORES DE EMERGIA 10 CUNETAS DE CORDMACION 350 a.1.

CANTIDADES DE BDRAS

SRUPO: 7

TRANO: 7.2.4 CALLE 13 - MORTE

LONGITUD: 3,00 KM

| ITEN | DESCRIPCION | MIDAD | CANTIDAD |
|------|--|--------------|----------|
| | DESDOSDUE, DESDOCE Y DESPEJE | Ko | 3,00 |
| 2 | EXCAVACION NO CLASIFICADA | a 3 | 500 |
| 3 | EXCAVACION EN ROCA | a 3 | |
| 4 | EXCAVACION EN DOLSONES | a 3 | 70 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA DE DRENAJES | a 3 | 35 |
| 6 | TERRAPLENES | a 3 | 9,600 |
| 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | a 3 | |
| 1 | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | 82 | |
| 7 | ALCANTARILLAS DE TUDO DE NORHIGON ARNADO | | |
| | a) 3= 0,90 | a. 1. | |
| | b) 3= 1,00 | a.l. | |
| | c) }= 1,20 | e.l. | 16 |
| 19 | NAMPOSTERIA DE PIEDRA DRUTA | e3 | 20 |
| 11 | PRENTES DE MADERA | | |
| | a) PILOTES HINCADOS | e.1 | |
| | b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA | plg2/a | |
| | c) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | p1g2/a | |
| 12 | AL AMPRAJOS | | |
| | a) TRASLADO DE ALAMBRADOS | 0.1 | 1,500 |
| | b) COMSTR. DE ALAMBRADOS MUEVOS | e.1 | |
| 13 | DARANDAS DE SEGURIDAD | e.l | |
| 14 | SETALIZACION VERTICAL | | |
| | a) SEGALES PREVENTIVAS | e 2 | |
| | b) SETALES DE REGLAMENT. | a 2 | 0,85 |
| | c) SETALES INFORMATIVAS | •2 | 9,75 |
| . 15 | REVESTINIENTO DE CUNETAS | a.l. | |
| 16 | ENPASTADO DE TALUDES | 82 | |
| 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | lin . | 40 |
| 18 | CUNETAS DE COROMACION | a.l. | |

CANTIDADES DE ODRAS GRUPO: 7

TRAMO: 7.2.0 CALLE 15 - MORTE

LONGITUD: 5,50 KM

| ITEM | PESCRIPCION | CACINO | CANTIDAD |
|--------|---|---|------------------|
| | ESPOSNE, ESPROCE Y ESPEJE | err errerrerrerrerrerrerrerrerrerrerrerr | 5,5 9 |
| | EXCAPACION NO CLASIFICADA | a 3 | 1,700 |
| ; | EXCAPACION EN ROCA | £3 | |
| (| EXCAVACION EN DOLSONES | a 3 | 170 |
| (| EXCAVACION ZANJA DE DRENAJES | e 3 | 440 |
| (| TERRAPLENES | e 3 | 33,500 |
| 1 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | a 3 | |
| (| REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | e 2 | |
| (| ALCANTARILLAS DE TUDO DE MORNIGON ARNADO | | |
| | a) 3= 0,80 | e.l. | 20 |
| | b) B= 1,00 c) B= 1,20 | e.l. | 54 |
| 1(| NAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA | a 3 | 45 |
| 11 | PUENTES DE MADERA | | |
| | a) PILOTES MINCADOS | e.1 | 210 |
| | b) SUPER ESTRUCT. DE NADERA c) HADERA PARA ESTRIDOS Y ALAS | plg2/a plg2/a | 23,400 12,700 |
| 12 | ALAHBRADOS | | |
| | a) TRASLADO DE ALAMBRADOS b) CONSTR. DE ALAMBRADOS MIEVOS | e.1 | 2,760 |
| | | | 140 |
| | DARANDAS DE SEGURIDAD | e.1 | 140 |
| 1. | a) SEGALES PREVENTIVAS | •2 | 0,75 |
| | b) SETALES DE REGLAMENT. | a 2 | 0,85 |
| | c) SETALES INFORMATIVAS | •2 • | 0,75 |
| • | FREVESTINIENTO DE CUNETAS | a.l. | A AAA |
| 1(| | •2 ••••••••••••••••••••••••••••••••••• | 4,800 |
| | / DISIPADORES DE ENERGIA | Us | |
| 10 | CUNETAS DE CORONACION | e.l. | 1 |

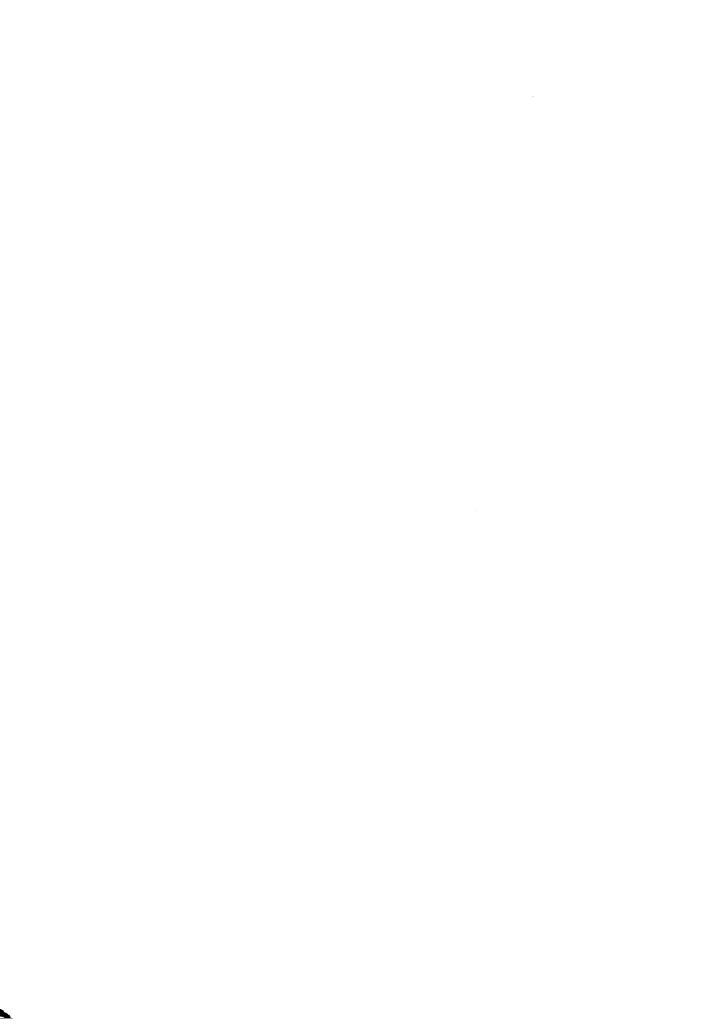


CANTIDADES DE ODRAS SRUPO: 7

TRAMO: 7.2.7 CALLE 15 - SUR

LONGITUD: 3,00 KM

| ITEN | DESCRIPCION | UNIDAD | CANTIDAD |
|------|--|-------------------------|------------------|
| I . | DESDOSONE, DESDROCE Y DESPEJE | le . | 3,0 |
| 2 | EXCAVACION NO CLASIFICADA | e 3 | 500 |
| 3 | EXCAVACION EN ROCA | e 3 | |
| 4 | EXCAVACION EN DOLSONES | a3 | 70 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA DE DRENAJES | e 3 | 35 |
| 6 | TERRAPLENES | e 3 | 7,200 |
| ! 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | e 3 | |
| • | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | a 2 | |
| , | ALCANTARILLAS DE TUDO DE NORNIGON ARNADO | | |
| | a) 3= 0,80 b) 3= 1,00 c) 3= 1,20 | e.l. e.l. e.l. | 25 |
| 10 | HAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA | e 3 | 13 |
| 11 | PWENTES DE NADERA | | *********** |
| | a) PILOTES HINCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA c) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | a.1 p1g2/a p1g2/a | |
| 12 | ALAMBRADOS | | |
| | a) TRASLADO DE ALAHBRADOS b) COMSTR. DE ALAHBRADOS MUEVOS | 6.1 6.1 | 1,500 |
| 13 | DARANDAS DE SEGURIDAD | a.1 | **************** |
| 14 | SETALIZACION VERTICAL | | |
| | a) SETALES PREVENTIVAS b) SETALES DE REGLAHENT. c) SETALES INFORMATIVAS | e2 e2 e2 | 0,85 0,75 |
| 15 | REVESTIBLENTO DE CONETAS | 4. 1. | ************** |
| 16 | EMPASTADO DE TALUDES | 8 2 | 900 |
| 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | la la | |
| 18 | CUNETAS DE COROMACION | e.l. | |



CANTIDADES DE OBRAS

GRUPS: 7

TRAM8: 7.2.10 CALLE 16 - SWR

LONGITUD: 3,00 KM

| ITEN | PESCRIPCION | CACINU | CANTIDAD |
|------|--|-------------------------|---|
| | DESDOSONE, DESDROCE Y DESPEJE | £a . | 3,0 |
| 2 | EXCAVACION NO CLASIFICADA | a 3 | 400 |
| 3 | EXCAVACION EN ROCA | 93 | |
| 4 | EXCAVACION EN BOLSONES | o 3 | 70 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA DE DRENAJES | a 3 | 15 |
| 6 | TERRAPLENES | a 3 | 7,300 |
| 17 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | a 3 | |
| 1 | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | p 2 | *************************************** |
| , | ALCANTARILLAS DE TUBO DE HORHIGON ARRADO | | |
| | a) D= 0,80 b) D= 1,00 c) D= 1,20 | a.l. a.l. a.l. | 10 |
| 10 | HAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA | a 3 | 5 |
| 11 | PUENTES DE NADERA | | |
| | a) PILOTES HINCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA c) MADERA PARA ESTRIDOS Y ALAS | a.1 p1g2/a p1g2/a | |
| 12 | ALAMBRADOS | | |
| | a) TRASLADO DE ALANDRADOS b) CONSTR. DE ALANDRADOS MUEVOS | e.l e.l | 1,500 |
| 13 | BARANDAS DE SEGURIDAD | a.1 | |
| 14 | SEGALIZACION VERTICAL | | |
| | a) SETALES PREVENTIVAS b) SETALES DE REGLAMENT. c) SETALES INFORMATIVAS | a2 a2 a2 | 8,85 0,75 |
| 15 | REVESTINIENTO DE CHMETAS | a.l. | |
| 16 | EMPASTADO DE TALUDES | 8 2 | |
| 17 | DISIPADORES DE EMERGIA | Va | |
| 10 | CUNETAS DE COROMACION | a.l. | |



9. COSTOS Y PRESUPUESTO DE OBRA

En este capítulo se presenta la metodología utilizada para la cuantificación de los costos de los tramos estudiados, y de los costos totales para cada grupo.

Para llegar a la elaboración del presupuesto, fueron previamente efectuadas las siguientes actividades y tareas:

- Estudio de Costos Básicos, mediante investigaciones del mercado en lo referente a precios de:
 - . Equipo
 - . Mano de obra
 - . Materiales
- Análisis de Precios Unitarios, por composición de los costos básicos, para cada uno de los Items de obra. Según los rendimientos en cada caso se obtuvo los "costos directos", los que fueron afectados de un factor multiplicador de 1.35 que involucra los "costos indirectos" (imprevistos = 5%, Gastos Generales = 15% y Beneficios = 15%) obteniéndose así los precios para cada Item.
- Elaboración de los presupuestos de obra para cada camino.

Para todos los efectos que se deriven de los costos se tomó como fecha base y tipo de cambio Guaraníes/Dólares:

- Fecha base Mayo de 1991
- Tipo de cambio 1.325 G/US\$

A. ESTUDIO DE COSTOS BASICOS

La Metodología adoptada para el análisis de precios unitarios de los items componentes de las obras a realizar es la usualmente empleada en las actividades de construcción vial, es decir que, a partir de un estudio, de precios básicos del mercado, se llega a establecer los costos de utilización del equipo, mano de obra y materiales, y por composición de estos se halla el precio unitario de aplicación a cada Item de obra.

La fecha de base para el estudio de costos es mayo de 1991.

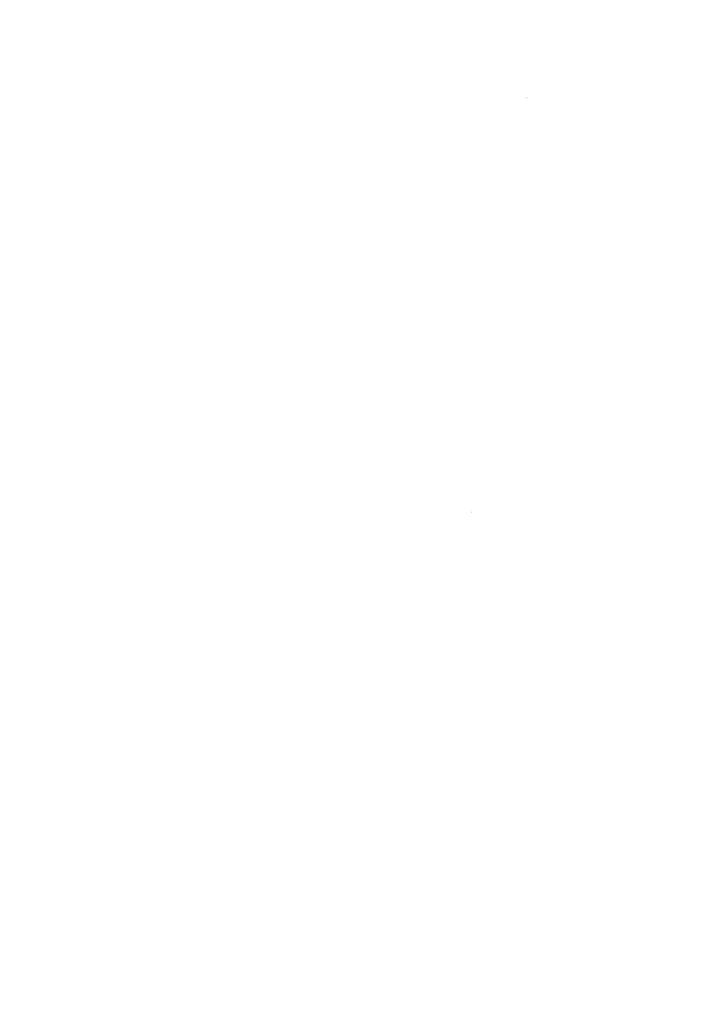
1. Costos de utilización del equipo

Del estudio de los items principales de obra se deduce que se hace necesario dimensionar el equipo teniendo en cuenta que las unidades sean de potencia media, versátiles y cuenten con una buena representación local que garantice el suministro oportuno de repuestos y accesorios.

Habrá que procurar que la utilización de cada una de las unidades sea la más elevada posible que permita una productividad eficiente.

Tomando como base las consideraciones antes anotadas y las experiencias de los contratista así como del MOPC, se ha escogido el siguiente "grupo típico":

- 1 Tractor de orugas (topadora) de 215 H.P.
- 1 Motoniveladora de 150 H.P.
- 1 Pala cargadora con ruedas neumática de 100 H.P.
- 7 Tractores agrícolas con ruedas neumáticas de 90 H.P.
- 6 Conjuntos de Traillas en tandem de capacidad de carga 3 M3.
- 1 Rastra de discos
- 6 Camiones volquetes de 4 M3 de capacidad media.
- 1 Camión cisterna para agua de 6.000 lts. de capacidad.
- 1 Camión plataforma de 8 Tn.
- 3 Rodillo compactadores de 9 Tn.
- 1 Camión engrase y equipo de mantenimiento.



- Otros equipos menores e implementos que permitan la versatilidad del equipo principal.

Para el análisis de costo se ha tomado en cuenta los gastos que derivan de la posesión y el uso del equipo en la unidad de tiempo, tomando como base de partida el precio de adquisición de cada máquina CIF - Asunción o Ciudad del Este. Dichos gastos son los siguientes:

- Gastos fijos de posesión que comprenden: la depreciación, los intereses del capital invertido, y los seguros y comisiones bancarias.
- Gastos de mantenimiento y conservación que comprenden las labores para operar el equipo en óptimas condiciones de uso.
- Gastos de operación que engloba combustibles y lubricantes y mano de obra necesarios para el funcionamiento de la máquina.

2. Costo d posesión del equipo

Para el cálculo de costos en el Paraguay se parte de la siguiente premisa:

- La depreciación o pérdida del valor del equipo como consecuencia del uso es del 100%, o sea valor de rescate = 0.
- La tasa de interés anual es del 12%.

La expresión utilizada para la depreciación e intereses anuales durante la vida útil del equipo está dada por la siguiente expresión:

Depre. + Int. =
$$A \times q^n (q-1) = A \times P$$

$$q^n - 1$$

A = Valor de adquisición del equipo CIF Asunción o Ciudad del Este.

$$P = q^{n} (q -1)$$

$$q^{n} - 1$$

$$q = (1 + i)$$

i = tasa de interés anual

n = vida útil del equipo en años.



En el Cuadro N° 1 se presenta la tabla de "depreciación de intereses" del equipo, expresado como porcentaje del valor de adquisición A, para una tasa de interés anual del 12%.

Los seguros y comisiones de acuerdo con la información proporcionada por el Banco Central del paraguay, representan las siguientes tasas anuales:

La expresión usada para el cálculo de los seguros y comisiones es la misma que la que se utiliza para la depreciación.

En el Cuadro N° 2 se presentan los valores de "p" para i = 7% anual a interés compuesto y en la última columna los "seguros y comisiones".

La vida útil del equipo varia según el tipo de máquina y de acuerdo a las condiciones del servicio.

En el Cuadro N° 3 se presenta la tabla de "vida útil del equipo" para las condiciones del servicio.

Liviano (L); Medio (M) y Pesado (P)

Para nuestro caso se ha tomado en cuenta la vida útil en condiciones de servicio medio.

3. Costo de Mantenimiento

En este rubro se consignan los gastos referentes a:

- Repuestos y accesorios, que incluye la mano de obra de reparaciones y gastos de talleres.
- Reajustes, regulación, limpieza, pintura, lavado, etc.
- Neumáticos, cámaras, zapatas de orugas y demás piezas de gasto efectivo durante la operación.

La expresión utilizada para calcular el costo horario de reparaciones y repuestos es la siguiente:

$$M = A \times K$$

M = Costo horario de mantenimiento.

A = Valor de adquisición de la unidad.

n = Vida útil en años.

h = Horas trabajadas por año.

k = Coeficiente para cada máquina.

En el Cuadro N° 4 se presenta la tabla con los valores de los "coeficientes de proporcionalidad k" para reparaciones y repuestos a ser aplicados en la fórmula precedente.

CUADRO Nº 1

Depreciaciones e intereses

$$p = \underline{q} \quad (\underline{q^n - 1})$$

$$\underline{q} \quad n - 1$$

TABLA PARA i = 12% Anual

| | Depreciac | ión más intereses | Todanasa danasa |
|-----------|--------------|---------------------------------|--|
| n años | Anual (p) | Durante la vida útil (p x n) | Intereses durante la vida útil (p x n) - 1 |
| 1 | 1.120000 | 1.120000 | 0.120000 |
| 2 | 0.591698 | 1.183396 | 0.138396 |
| 3 | 0.416349 | 1.249047 | 0.249047 |
| 4 | 0.392234 | 1.316938 | 0.316938 |
| 5 | 0.277410 | 1.387049 | 0.387049 |
| 6 | 0.243226 | 1.459354 | 0.459354 |
| 7 | 0.219118 | 1.533824 | 0.533824 |
| 8 | 0.201303 | 1.610423 | 0.610423 |

Los valores de la última columna deben multiplicarse por el valor de adquisición de la máquina para obtener los costos de interés del capital durante la vida útil para condiciones medias de servicio.

CUADRO N° 2

Seguros y Comisiones

$$p = q \qquad (q^n - 1)$$
$$q \qquad n - 1$$

TABLA PARA i = 7% Anual

| n años | Anual I | Durante la vida útil p x n | Seguros y comisiones (p x n) - 1 |
|-----------|----------|-------------------------------|--|
| 1 | 1.070000 | 0.070000 | 0.070000 |
| 2 | 0.553092 | 1.106184 | 0.106184 |
| 3 | 0.381052 | 1.143155 | 0.143155 |
| 4 | 0.295228 | 1.180912 | 0.180912 |
| 5 | 0.243891 | 1.219454 | 0.219454 |
| 6 | 0.209796 | 1.258775 | 0.258775 |
| 7 | 0.185553 | 1.298873 | 0.298873 |
| 8 | 0.167468 | 1.339748 | 0.339748 |

Los valores de la última columna deben multiplicarse por el valor de adquisición de la máquina para obtener los costos de seguros y comisiones acumuladas durante la vida útil para condiciones medias de servicio.

IO5 CUADRO No. 3 VIDA UTIL DE LAS UNIDADES DE EQUIPOS SEGUN CONDICIONES DE SERVICIO

| | CONDICIONES DE SERVICIO | | | | | *====== |
|---|-------------------------|---------|------|---------|------|---------|
| E Q U I P O S | LIV | IANA | MED | IANA | PESA | DA |
| | Vida 1 | útil en | Vida | útil en | Vida | útil en |
| | Años | Horas | Años | Horas | Años | Horas |
| . Perforadora manual | _ | - | - | - | 3 | 6.000 |
| . Vibrador para homigón | - | - | 4 | 5.000 | - | - |
| . Bomba de agua, equipo de soldadura eléctrica | - | - | 4 | 6.000 | - | - |
| l. Hormigonera | | | 4 | 7.000 | | |
| . Tractores de oruga, moto-excavo-transportador motoniveladora, cargadores de oruga y neumáticos, camiones volquetes, tractor neumático | 6 | 12000 | 5 | 10.000 | 4 | 6.000 |
| . Compresores de aire, usina de asfalto, usina de suelo | - | - | 6 | 10.000 | - | - |
| . Esparcidor de agragados | - | - | 6 | 8.000 | - | - |
| . Camión regador de agua, camión de carga generador, cavadera | - | - | 6 | 12.000 | - | - |
| . Sierra circular | - | - | 7 | 14.000 | - | - |
| . Conjunto de trituración | - | - | - | - | 6 | 9.000 |
| . Tanque pre-calentador | - | - | 6 | 14.000 | - | - |
| . Barredora mecánica y rastra de discos | - | - | 8 | 8.000 | - | - |
| . Camión distribuidor de asfalto | - | - | 8 | 10.000 | _ | - |
| . Acabador de asfatlo | - | - | 8 | 12.000 | _ | - |
| . Rodillio pata de cabra, rodillo de neumático de presión variable, rodillo liso vibratorio rodillo liso | - | - | 8 | 14.000 | - | - |

| | | | , |
|--|--|--|---|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |

CUADRO No. 4

VALORES DE LOS COEFICIENTES DE PROPORCIONALIDAD
PARA EL CALCULO DE COSTOS DE MANTENIMIENTO DEL EQUIPO
(Reparaciones y repuestos)

| TIPO DE MAQUINA | COEFICIENTE |
|---|-------------|
| - Perforadora, dril, martinete, neumático, vibrador bomba centrífuga, soldadora eléctrica, hormigonera y generador. | 0,50 |
| - Tractor de orugas, pala cargadora frontal, pala cargadora de arrastre y autopropulsada. | 1,00 |
| - Motoniveladora | 0,80 |
| - Excavadora | 0,80 |
| - Tractor de neumáticos, camión tanque, camión de carrocería fija. | 0,80 |
| - Camión volquete | 1,00 |
| - Compresor de aire | 0,80 |
| - Usina de asfalto, usina de suelos | 0,90 |
| - Distribuidor de agregados, arado de discos, barredora mecánica. | 0,50 |
| - Trituradora de piedra | 0,90 |
| - Distribuidor de asfalto, vibrocavadora | 0,90 |
| - Rodillo de compactación autopropulsado | 0,90 |
| - Rodillo compactador de arrastre | 0,50 |

4. Costos de Operación

Para establecer el costo de funcionamiento o Costo de Operación de las maquinarias, es necesario hacer el análisis de los combustibles y lubricantes, y de la Mano de Obra.

4.1 Combustibles v lubricantes

Comprende este rubro los combustibles, lubricantes y filtros, los mismos se analizaran según el tipo de motor a usar, sean estos movidos a petróleo ó diesel ó a gasoil.

Para motores diesel: El consumo horarios por HP en la barrera es:

- Gasoil = 0,150 Lts. - Aceite lubricante = 0,002 Lts. - Grasa consistente = 0,001 Kg.

Si se toma como parámetro el costo del gasoil se tendrá para el Paraguay la siguiente composición expresada en "litros equivalentes de gasoil por HP" en la barra:

- Gasoil = $0,150 \times 480/480 = 0,150$
- Aceite lubricante = $0,002 \times 2.700/480 = 0,011$
- Grasas, filtros varios = 0,001 x 4.200/480 = 0,009

TOTAL = 0,170 Lts

Se tendrá por tanto:

- Costo horario = $0,170 \times HP \times Costo litro Gasoil$ = $0,170 \times HP \times 480 = 81,6 \times HP$.

5. Mano de Obra de Operación

Para el análisis de la Mano de Obra que incide en la operación del equipo, se parte de los salarios básicos que pagan los contratistas en construcción de caminos, en este caso solamente interviene el salario del operador de cada máquina...

6. Costo de la Mano de Obra

El análisis de la Mano de Obra que interviene en el costo unitario de cada item se ha efectuado a partir de los salarios básicos que pagan los contratistas en las labores de construcción de caminos (Cuadro N° 5).

De acuerdo con las planillas mensuales de salarios del personal (incluidos Domingos y feriados no laborales), se calcula las cargas sociales que debe considerar el contratista que las obras, de acuerdo con el análisis que sirve para hallar el factor multiplicador que habrá que aplicar a los salarios básicos horarios antes de su inclusión en el análisis de precios unitarios de cada item. Se considera como jornada de trabajo 8 h/día, incluido el sábado,



lo que arroja un total mensual promedio de 200 hs. efectivas en 25 días útiles.

Para hallar el "factor multiplicador" se tiene en cuenta los siguientes rubros de cargas sociales:

| - | Aporte patronal al Instituto de Previsión |
|---|---|
| | Social (IPS) y al Banco Nacional de |
| | Trabajadores (BNT). |

¹6,50%

- Aguinaldo: (salario decimotercero) un sueldo por año = 1/12

8,33%

2,00%

- Vacaciones (según Ley de 1 a 3 años de servicio corresponde 6 días útiles) se calcula sobre los días laborales del año = 6/297
- Indemnización por tiempo de servicio: (según Ley del 1 al 3 año de servicios corresponde 15 días útiles) se calcula sobre el salario bruto más el aporte al IPS y al BNT = 116,5%/24

4,85%

Preaviso de despido: (según Ley corresponde 30 días de salarios después de 1 año de servicio) se calcula sobre el salario bruto más el aporte a IPS y BNT = 116,5%/12

9,71%

Bonificación familiar: (según Ley corresponde el 15% del salario mínimo por cada hijo) es un costo que varía según el estado civil del trabajador, el número de hijos, y el % de participación de solteros. Se estima el 50% de casados con 2 hijos.

5,00%

Permiso por motivos familiares, permisos médicos etc. (según Ley corresponde 2 días de permisos al mes) se calcula sobre el 50% de trabajadores que se acogen a este beneficio. = 50% x 2/30

3,33%

- Otros aportes patronales - Ley 1.003 Gratificaciones etc.

1,00%

TOTAL = 50,72%

Se considera 297 días laborales al año, que resulta de deducir 52 Domingos, 10 feriados no laborales y 6 días de vacaciones (365 - 68 = 297 días).



Para el cálculo del costo horario a ser aplicado en el análisis del precio unitario se usará la expresión:

Costo Horario = 1,51 x salario básico, tal como se indica en el cuadro adjunto:

CUADRO N° 5

SALARIOS BASICOS Y COSTOS HORARIOS DEL PERSONAL
PARA CONSTRUCCION DE CAMINOS VECINALES

| CARGO | SALARIO BASICO | | COSTO HORARIO | | |
|--|---|---|---|--|--|
| | Por mes | Por hora | S. Básico x 1,51 | | |
| Capataz de 1ra. Capataz de 2da, Operador de 1ra. Operador de 2da. Chofer Jornalero espec. Jornalero de 1ra.(of) Jornalero de 2da. Jornalero (ayudante) | 520.000 455.000 325.000 305.000 280.000 260.000 245.000 240.000 218.000 | 2.600 2.275 1.625 1.525 1.400 1.300 1.225 1.200 1.090 | 3.926 3.435 2.454 2.303 2.114 1.963 1.850 1.812 1.646 | | |

5. Cuadrilla típica para Alcantarillas y alambradas, etc

1 Capataz de 2da. x 3.435 = 3.435 2 Jornaleros esp. x 1.963 = 3.926 1 Jornalero de 1ra. x 1.850 = 1.850 5 Jornaleros Ayud. x 1.646 = 8.230

Total 17.441

Adoptado 17.400 Gs./H

6. Costos de los Materiales

1

Para establecer el costo de los materiales se ha tomado como punto de partida los precios básicos en los centros de comercialización masiva como las ciudades de Asunción, Cnel. Oviedo, Concepción - P.J. Caballero, que son los lugares que presumiblemente atenderán a los trabajos del proyecto.

Como se tiene que establecer un costo único a los efectos de la elaboración de los precios unitarios para los diferentes tramos se ha partido de la siguiente hipótesis:

- Los materiales locales como Madera y Arena de yacimiento, se encuentran en un radio de 50 Km. del centro de gravedad de cada tramo y la piedra triturada y arena lavada a 150 Km. de dicha zona.
- Los materiales tales como Cemento, Hierro, Clavo, Alambre, etc. tienen forzosamente como centro de abastecimiento Asunción. Para el presente estudio se ha adoptado una distancia de 300 Km (Distancia media para Cnel. Oviedo e Yby Yaú).
- Se considera un desperdicio del orden del 5% de los materiales de construcción, que incluyen merma por acción de la intemperie y la manipulación.
- Para el cálculo de los costos de los materiales puestos en obra, se ha partido de los precios básicos tomando en cuenta los costos de fletes en Gs./Tn. x Km, que varían en tres rangos:
 - * Para DMT hasta los 50 Km : 150 Gs/Tn. x Km

 * Para DMT hasta los 150 Km : 135 Gs/tn. x Km

 * Para DMT hasta los 400 Km : 105 Gs/Tn. x Km
 - . Madera: $0,986 \text{ Kg/Plg2} \times M \times 0,15 = 0,15 \text{ Gs/Plg2} \times M \times \text{Km}$.
 - . Arena lavada
 Densidad media 1,4 Tn./M3.
 1,4 Tn/M3 x 135 Gs/Tn/M3 = 189 Gs/M3 x Km
 - Arena de yacimientos:
 Densidad media 1,4 Tn/M3
 1,4 Tn/M3 x 150 Gs/Tn. x Km = 210 Gs/M3 x Km
 - Cemento
 Peso de la bolsa 50 Kg.
 50 Kg/Bl. x 0,11 Gs/Kg x Km = 5,5 G/Bl. x Km

Una vez establecidas las distancias medias de transporte para los diferentes materiales de construcción a ser utilizados en las obras, y después de calculado los precios unitarios del transporte para cada unidad de medida, se calculo los precios totales del transporte para cada DMT, los que sumado a los precios básicos en los centros de aprovisionamiento dieron como resultado los denominados "Costos de Obra", como se muestra en el cuadro adjunto.

| , | | |
|---|--|--|
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |

CUADRO No. 6

PRECIOS BASICOS DE MATERIALES Y COSTO EN OBRA

| | UN | PRECIOS | TRANSPORTE | | | COSTO EN OBRA |
|-------------------------------|--------|---------|------------|----------|---------------------|------------------|
| MATERIAL | | BASICOS | DMT | PRE.UNIT | PRECIO TOTAL(Gs) | (Gs.) |
| a. Cemento | Bls. | 7072 | 300 | 5,50 | 1650 | 8722 |
| b. Hierros de construcción | Kg. | 730 | 300 | 0,11 | 33 | 763 |
| c. Clavos de Alambre | Kg. | 1450 | 300 | 0,11 | 33 | 1483 |
| d. Alambre negro 16 | Kg. | 1450 | 300 | 0,11 | 33 | 1483 |
| e. Madera estructural | Plg2xM | 290 | 50 | 0,15 | 7,5 | 298 |
| f. Madera bruta, postes, etc. | Plg2xM | 127 | 50 | 0,15 | 7,5 | 135 |
| g. Pilotes de Madera | M | - | 50 | - | - | 20500 |
| h. Piedra triturada | Tn. | 18000 | 150 | 135 | 20250 | 28250 |
| i. Arena lavada | мз | 4000 | 150 | 189 | 28350 | 32350 |
| j. Arena de yacimiento | М3 | 3500 | 50 | 210 | 10500 | 14000 |



CULACTIBISTICAS

TIPO DE MAQUINA

COTCHIVELADORA

COTCHIVELADORA

TRACTOR DE CRUG.

TRACTOR DE CRUG.

TRACTOR DE CRUG.

PALA CARGADORA

PALA CARGADORA

PALA CARGADORA

TRACTOR AGRICOLA

CMP. PATA CAB. VII

CAP VIB LISO AU

CAP THUM AUT.

CM TOL (5 M3)

CUNICE CISTERIA

CLM_PLATAFORMA

TRAILLAS TANDEN

ZISTZA DE DISCO

HICA PILOTE

TOTOCCHPRISORA

WIST TYPEATICO

ITTO IXCAVADORA

460

340 B00

| | - | | | |
|---|---|--|---|--|
| • | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | • | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | • | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |

B. ANALISIS DE PRECIOS UNITARIOS

ITEM 1 DESBOSQUE, DESBROCE Y DESPEJE

UNIDAD: Km

I. EQUIPO

II. MANO DE OBRA

Del Equipo : 2.454 Gs/Hs
Complementaria(1 jornalero 1a): 1.850 Gs/Hs
4.304 Gs/Hs
Capatacia y Vigilancia (10%) : 430 Gs/Hs
4.734 Gs/Hs
4.734 Gs/Hs
118.180Gs/Hs

III. RENDIMIENTO: 0,300 Km/Hs.

IV. <u>PRECIO UNITARIO</u> <u>118.180 Gs/Hs.</u>= 393.933 Gs./Km 0,300 Km/Hs.

Imprevistos (5%) : 19.697 Gs/Km Gastos Generales (15%) 59.090 Gs/Km Beneficios (15%) 59.090 Gs/Km 59.090 Gs/Km

V. PRECIO ADOPTADO 530.000 Gs./Km

ITEM 2 EXCAVACION NO CLASIFICADA

UNIDAD: M3

I. RQUIPO

| 3 Traillas de 6m3 : 1 3 Tractores de 90 HP : 4 | |
|---|---------------------------|
| | B.084 Gs/Hs 178.084 Gs/Hs |

II. MANO DE OBRA

| Del Equipo : | 9.816 | Gs/Hs | |
|---------------------------------|--------|-------|--------------|
| Complementaria(1 jornalero 1a): | 1.850 | Gs/Hs | |
| | 11.666 | Gs/Hs | |
| Capatacia y Vigilancia (10%) : | 1.167 | Gs/Hs | |
| | 12.833 | Gs/Hs | 12.833Gs/Hs |
| | | | 190.917Gs/Hs |

III. RENDIMIENTO: 90 M3/Hs.

IV. <u>PRECIO UNITARIO</u> 190.917 Gs/Hs.= 2.121 Gs/M3 90 M3/Hs

Imprevisto G.Gen.
y Benefic. (35%) 742 Gs/M3
2.863 Gs/M3

V. PRECIO ADOPTADO 2.800 Gs/M3



ITEM 3 EXCAVACION EN ROCA

UNIDAD: M3

A. PERFORACION CARGA Y LIMPIEZA

I. EQUIPO

| 0,3 Topadora de 215 HP: 34 | .034 Gs/Hs |
|---------------------------------|-------------------------|
| 1 Motocompresor de 8 M3/min_: 1 | 6.097 Gs/Hs |
| 4 Martillos Neumáticos: | 2.388 Gs/Hs |
| 5 | 2.519 Gs/Hs 52.519Gs/Hs |

II. MANO DE OBRA

| Del Equipo: | 12.251 | Gs/Hs | |
|---------------------------------|--------|-------|-------------|
| Complementaria(2 jornalero 1a): | 3.700 | Gs/Hs | |
| | 15.951 | Gs/Hs | |
| Capatacia y Vigilancia (10%) : | 1.595 | Gs/Hs | |
| | 17.542 | Gs/Hs | 17.542Gs/Hs |
| | | | 70.061Gs/Hs |

III. RENDIMIENTO: 25 M3/Hs.

IV. PRECIO UNITARIO DE PERFORACION

| Carga | y Limpieza _ | 70.061 Gs/Hs.= | 2.802 Gs/M3 |
|-------|--------------|----------------|-----------------|
| | | 25 M3/H | |

B. MATERIALES

| - Dinamita = 0,700 Kg/M3 x 5.200 Gs/Kg | = 3.640 Gs/M3 | |
|---|----------------|--------------|
| - Cordón detonante: 3 Ml/M3 x 1.100 Gs/Ml | = 3.300 Gs/M3 | |
| - Espoleta: 1U/M3 x 1.600 Gs/c/u | = 1.600 Gs/M3 | |
| - Retardadores: 0,02 U/M3 x 4.200 Gs c/u | = 84 Gs/M3 | |
| Precio Materiales | = 8.624 Gs/M3 | 8.624 Gs/M3 |
| | TOTAL | 11.426 Gs/M3 |

V. PRECIO UNITARIO TOTAL

TOTAL (A + B) 11.426 Gs/M3

Imprevisto G.Gen. y Benefic. (35%) 3.999 Gs/M3 15.425 Gs/M3

VI. PRECIO ADOPTADO 15.400 Gs/M3



ITEM 4 EXCAVACION DE BOLSONES

UNIDAD: M3

I. EQUIPO

| 0.3 Topadora de 215 HP | : | 34.034 | Gs/Hs | |
|------------------------------|-----|---------|-------|--------------|
| 3 Camiones Volquetes de 10 T | n: | 69.258 | Gs/Hs | |
| 1 Retroexcavadora | _ : | 46.346 | Gs/Hs | |
| , | | 149.638 | Gs/Hs | 149.638Gs/Hs |

II. MANO DE OBRA

| Del Equipo : | 9.532 | Gs/Hs | |
|---------------------------------|--------|-------|-----------------------------|
| Complementaria(1 jornalero 1a): | 1.850 | Gs/Hs | |
| • | 11.382 | Gs/Hs | |
| Capatacia y Vigilancia (10%) : | 1.138 | Gs/Hs | • |
| | 12.520 | Gs/Hs | 12.520Gs/Hs 162.158Gs/Hs |

III. RENDIMIENTO: 30 M3/Hs

IV. <u>PRECTO UNITARIO 162.158 Gs/Hs.</u>= 5.405 Gs/M3 30 M3/Hs

Impreviato G.Gen. y Benefic. (35%) 1.892 Gs/M3 7.297 Gs/M3

V. PRECIO ADOPTADO 7.200 Gs/M3

ITEM 5 EXCAVACION DE ZANJAS DE DRENAJES

UNIDAD: M3

I. EQUIPO

| 0.3 Topadora de 215 HP | _: | 34.034 | Gs/Hs | |
|-------------------------------|----|---------|-------|--------------|
| 3 Camiones Volquetes de 10 Tn | : | 69.258 | Gs/Hs | |
| 1 Retroexcavadora | : | 46.346 | Gs/Hs | |
| | | 149-638 | Ga/Ha | 149_638Gs/Hs |

II. MANO DE OBRA

| Del Equipo : | 9.532 | Gs/Hs | |
|---------------------------------|--------|-------|--------------|
| Complementaria(1 jornalero 1a): | 1.850 | Gs/Hs | |
| | 11.382 | Gs/Hs | |
| Capatacía y Vigilancia (10%) : | 1.138 | Gs/Hs | |
| | 12.520 | Gs/Hs | 12.520 Gs/Hs |
| | | | 162.158Gs/Hs |

III. RENDIMIENTO: 30 M3/Hs.

IV. <u>PRECIO UNITARIO 162.158 Gs/Hs.</u>= 5.405 Gs/M3 30 M3/Hs

Imprevisto G.Gen. y Benefic. (35%) 1.892 Gs/M3 7.297 Gs/M3

V. PRECIO ADOPTADO 7.200 Gs/M3



ITEM 6 TERRAPLENES

UNIDAD: M3

I. EQUIPO

| | 1 Topadora de 215 HP : 113.446 6 Trailla de 6M3 : 38.400 7 Tractores de 90 HP : 106.022 1 Rodillo Pata de Cabra Autop: 28.246 | Gs/Hs Gs/Hs Gs/Hs Gs/Hs | |
|-----|--|----------------------------------|--------------|
| | 1 Camión Cisterna de 6000 Lts: 19.686 | Gs/Hs | |
| | 1 Motoniveladora de 150 HP : 68.146 | Gs/Hs | |
| | 1 Rastra de disco :2.400 | Gs/Hs | |
| | 376.346 | Gs/Hs | 376.346Gs/Hs |
| II. | MANO DE OBRA | | |
| | Del Equipo : 26.654 | Gs/Hs | |
| | Complementaria(2 jornalero 1a): 3.700 | Gs/Hs | |
| | 30.354 | Gs/Hs | |
| | Capatacía y Vigilancia (10%) : 3.035 | Gs/Hs | |
| | 33.389 | Gs/Hs | 33.389Gs/Hs |
| | | · | 409.735Gs/Hs |

- III. RENDIMIENTO: 140 M3/Hs.
- IV. <u>PRECIO UNITARIO 409.735 Gs/Hs.</u>= 2.927 Gs/M3 140 M3/Hs

Imprevisto G.Gen. y Benefic. (35%) 1.025 Gs/M3 3.952 Gs/M3

V. PRECIO ADOPTADO: 3.950 Gs/M3



ITE 7 EXCAVACION ESTRUCTURAL

UNIDAD: M3

I. EQUIPO

1 Motobomba Gs/Hs Gs/Hs 2.700 Gs/Hs II. MANO DE OBRA : 1.646 Gs/Hs Del Equipo_ Complementario(4 jornaleros Ay.): 6.850 Gs/Hs 8.230 Gs/Hs Capatacia y Vigilancia (10%) Gs/Hs <u>823</u> 9.053 Gs/Hs 9.053Gs/Hs

11.753Gs/Hs

III. RENDIMIENTO: 1,90 M3/Hs.

IV. <u>PRECIO UNITARIO</u> <u>11.753 Gs/Hs.</u>= 6.186 Gs/M3 1.90 M3/Hs

> Imprevisto G.Gen. y Benefic. (35%) 2.165 Gs/M3 8.351 Gs/M3

V. PRECIO ADOPTADO: 8.350 Gs/M3

ITEM 8 REVESTIMIENTO DE CALZADA CON RIPIO

UNIDAD: M2

A. PARA DMT - 10 Km.

I. EQUIPO

| 1 Topadora de 215 HP | : 113.446 | Gs/Hs |
|-----------------------------|-----------|--------|
| 2 Palas cargadoras frontal_ | : 78.492 | Gs/Hs |
| 1 Motoniveladora de 150 HP | : 68.146 | Gs/Hs |
| 2 Pata de Cabra (Autoprp.)_ | : 56.492 | Gs/Hs |
| 1 Rodillo neumático | : 28.146 | Gs/Hs |
| 1 Rodillo liso | : 26.846 | Gs/Hs |
| 4 Tractores de 90 HP | : 60.584 | Gs/Hs |
| 4 Rastras de discos | : 9.600 | Gs/Hs |
| 1 Camión Regador | : 19.686 | Gs/Hs |
| 15 Camiones Volquetes | : 346.290 | Gs/Hs |
| - | 788 042 | Co /Vo |

788.042 Gs/Hs 788.042 Gs/Hs

II. MANO DE OBRA

75.704 Gs/Hs 75.704 Gs/Hs

863.746Gs/Hs

III. RENDIMIENTO: 100 M3/Hs.

IV. <u>PRECIO UNITARIO</u> <u>863.746 Gs/Hs.</u>= 8.637 Gs/M3 100 M3/Hs (Equipo + M.O)

V. MATERIAL (RIPIO)

Derecho de Explotación 1.500 Gs/M3

VI. TOTAL PRECIO UNITARIO (IV+V) 10.137 Gs/M3

Imprevisto G.Gen. y Benefic. (35%) 3.548 Gs/M3 13.685 Gs/M3



VII. PRECIO UNITARIO POR M2

 $(e = 0,15 m) = 13.685 Gs/M3 \times 0,15m = 2.052 Gs/M^2$

V. PRECIO ADOPTADO: 2.050 Gs/M2

(Para DMT = 10 Km.)

| | · | |
|--|---|--|
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |

REVESTIMIENTO DE CALZADA CON RIPIO ITM 8

UNIDAD: M2

B. PARA DMT - 30 Km.

I. EQUIPO

| 1 Topadora de 215 HP | : 113.446 | Gs/Hs | |
|-----------------------------|-------------|-------|-----------------|
| 2 Palas cargadoras frontal_ | : 78.492 | Gs/Hs | |
| 1 Motoniveladora de 150 HP | : 68.146 | Gs/Hs | |
| 2 Pata de Cabra (Autoprp.)_ | : 56.492 | Gs/Hs | , |
| 1 Rodillo Neumático | : 28.146 | Gs/Hs | |
| 1 Rodillo Liso | : 26.846 | Gs/Hs | |
| 4 Tractores de 90 HP | : 60.584 | Gs/Hs | |
| 4 Rastras de discos | : 9.600 | Gs/Hs | |
| 1 Camión Regador | : 19.686 | Gs/Hs | |
| 40 Camión Volquetes | : 923.440 | Gs/Hs | |
| | 1.384.878 | Gs/Hs | 1.384.878 Gs/Hs |
| MANO DE OBRA | | • | |
| Del Equipo | : 116.122 | Gs/Hs | |
| O 1 1 1 | -) - E EEA | 0-01- | |

II.

Complementaria(2 jornalero 1a): <u>5.550</u> Gs/Hs 121.672 Gs/Hs Capatacía y Vigilancia (10%) : 12.167 Gs/Hs 133.839 Gs/Hs

133.839 Gs/Hs 1.518.717Gs/Hs

- III. RENDIMIENTO: 100 M3/Hs.
- IV. PRECIO UNITARIO 1.518.717 Gs/Hs.= 15.187 Gs/M3 100 M3/Hs
- ٧. MATERIAL (RIPIO)

Derecho de Explotación

1.500 Gs/M3

VI. TOTAL PRECIO UNITARIO 16.399 Gs/M3

> Imprevisto G.Gen. y Benefic. (35%) 5.841 Gs/M3 22.528 Gs/M3

VII. PRECIO UNITARIO POR H^2 (e = 0,15 m)

22.528 $G_{5}/M_{3} \times 0,15 m = 3.380 G_{5}/M_{2}$

V. PRECIO ADOPTADO: 3.300 Gs/M2

(Para DMT = 30 Km.)

ITEM 9 ALCANTARILLAS DE TUBO DE HORMIGON ARMADO

UNIDAD: MI

ITEM 9.a ALCANTARILLAS DE TUBO DE H° A° D = 0.80 m

A. FABRICACION DE TUBOS DE HORMIGON

I. MATERIALES POR M1 (5% Desperdicios)

a. Aceros

 $679 \text{ Kg/M} \times 0.03 \times 1.05 = 21.39 \text{ Kg/M} \times 763 \text{ Gs/Kg} = 16.321 \text{ Gs/Ml}$

b. Cemento

7 bls/M3 x 0.29 M3/M x1.05 = 2,13 Bls/Mx8.722 Gs/Bls = 18.578 Gs/M1

c. Arena lavada

 $0.54 \text{ M}^3/\text{M}^3 \times 0.29 \text{ M}^3/\text{M} \times 1.05 = 0.16 \text{ Tn/M} \times 32.350 \text{ Gs/M}^3 = 5.176 \text{ Gs/M}^1$

d. Piedra triturada

1.13 Tn/M3 x 0.29 M3/M x 1.05 = 0,34 Tn/Mx28,250 Gs/Tn= $\frac{9.605 \text{ Gs/Ml}}{49.680\text{Gs/Ml}}$

II. MANO DE OBRA

(Se estima el 15% del costo de materiales) : 7.452 Gs/Ml

III. BQUIPOS Y HKRRAMIKNTAS

(Se estima el 10% del costo de materiales) : 4.968 Gs/Ml

IV. TRANSPORTE DE TUBOS

100 Km x135 Gs/Tn x Km x 0.68 : 9.180 Gs/M1

71.280Gs/Ml

| Δ. | SUB TOTAL | | | | 71.280 | Gs/M |
|--|---|--|---|------------|---|-------|
| B. 9 | COLOCACION DR ALCAN | TARILLA | | | | |
| I. | MATERIALES | | | | | |
| a. Ceme b. Arei c. Arei d. Reli | ento para juntas na para juntas na para asiento leno de alcantarill | : 0,70 Bls/Mlx : 0,15 M3/Mlx : 0,20 M3/Mlx a: 0,7 M3/Mlx5 | x8.722 Gs/Bls 32.350 Gs/M3 14.000 Gs/M3 .500 Gs/M3 | = 3.850 | Gs/M1 Gs/M1 Gs/M1 <u>Gs/M1</u> Gs/M1 17.608 G | 3s/M] |
| : : | MANO DE OBRA DE COL 1 Cuadrilla tipo Rendimiento 13,00 m x Alcantari | = 17.400 (= 1 Alcar | ntarillas/día | | | |
| 1 | 13,00 ml/día % 8 H 17.400 Gs/H = 10.675 1.63 Ml/H | dia = 1,63 | 3 Ml/día | | 10.675 6 | is/Ml |
| III F | HERAMITENTAS MANUALE | 3 | | | | |
| | 5% de Mano de Obra | le colocación _ | | | <u>534 (</u> 100.0970 | |
| c. g | OSTO DIRECTO | | _ 100.097 Gs/ | Ml | | |
| | | revisto G.Gen. enefic. (35%) | 35.034 Ga, 135.131 Ga, | /M1 /M1 | | |

V. PRECIO ADOPTADO: 135.150 Gs/M3



ITEM 9 ALCANTARILLAS DE TUBO DE HORMIGON ARMADO

UNIDAD: M1 ALCANTARILLAS DE TUBO DE H° A° D = 1.00 m

A. FABRICACION DE TUBOS DE HORMIGON

I. MATERIALES POR M1 (5% Desperdicios)

a. Aceros

1.000 $Kg/Mlx 0.02 \times 1.05 = 21.00 Kg/M \times 763 Gs/Kg = 16.023 Gs/Ml$

b. Cemento

7 bls/M3x 0.42 M3/M x1.05 = 3.06 Bls/Mx8.722 Gs/Bls = 26.689 Gs/M1

c. Arena lavada

 $0,54 \text{ M3/M} \times 0.42 \text{ M3/M} \times 1.05 = 0,23 \text{ M3/M} \times 32.350 \text{ Gs/M3} = 7.441 \text{ Gs/M1}$

d. Piedra triturada

1.13 Tn/M3 x 0.42 M3/Mx1.05 = 0,49 Tn/Mx28,250 Gs/Tn= $\frac{13.843 \text{ Gs/Ml}}{63.996\text{Gs/Ml}}$

II. MANO DE OBRA

(Se estima el 15% del costo de materiales) : 9.599 Gs/M1

III. <u>EQUIPOS Y HERRAMIENTAS</u>

(Se estima el 10% del costo de materiales) : 6.400 Gs/M1

IV. TRANSPORTE DE TUBOS

100 Km x135 Gs/Tn x Km x 1 M/Ml : 13.500 Gs/Ml

93.495 Gs/Ml



SUB TOTAL 93.495 Gs/MI COLOCACION DE ALCANTARILLA B. I. MATERIALES a. Cemento para juntas : 0,70 Bls/Mlx8.722 Gs/Bls = 6.105 Gs/Ml b. Arena para juntas : 0,15 M3/Mlx32.350 Gs/M3 = 4.853 Gs/Ml c. Arena para asiento : 0,20 M3/Mlx14.000 Gs/M3 = 2.800 Gs/Ml d. Relleno de alcantarilla: 0.7 M3/Mlx5.500 Gs/M3 = 3.850 Gs/M117.608 Gs/Ml 17.608 Gs/Ml II. MANO DE OBRA DE COLOCACION 1 Cuadrilla tipo = 17.400 Gs/H Rendimiento = 1 Alcantarillas/día 13,00 m x Alcantarilla/día = 13,00 ml/día 13,00 ml/día % 8 H/día = 1,63 Ml/día 10.675 Gs/Ml 17.400 Gs/H = 10.625 Gs/Ml _____ 1.63 Ml/día III HERAMIENTAS MANUALES 5% de Mano de Obra de colocación _____ 534 Gs/MI 122.312Gs/MI 122.312 Gs/Ml C. COSTO DIRECTO Imprevisto G.Gen. y Benefic. (35%) 42.809 Gs/Ml 165.121 Gs/Ml

D.

PRECIO ADOPTADO: 165.100 Gs/Ml

ITEM 9 ALCANTARILLAS DE TUBO DE HORMIGON ARMADO

<u>UNIDAD:</u> MI

ITEM 9.c ALCANTARILLAS DE TUBO DE H° A° D = 1,20 m

A. <u>FABRICACION DE TUBOS DE HORMIGON</u>

I. MATERIALES FOR M1 (5% Desperdicios)

| a. | <u>Aceros</u> | | |
|----|---|---|--------------|
| | 1.300 Kg/Mlx $0.04 \times 1.05 = 47.78 \text{ Kg/M} \times 763 \text{ Gs/Kg}$ | = | 36.456 Gs/Ml |

- b. <u>Cemento</u>
 7 bls/M3 x 0.52 M3/M x1.05 = 3,82 Bls/Mx8.722 Gs/Bls = 33.318 Gs/M1
- c. <u>Arena lavada</u> 0,54 M3/M3 x 0.52 M3/M x 1.05 =0,29 M3/Mx32.350 Gs/M3= 9.382 Gs/M1
- d. <u>Piedra triturada</u> 1.13 Tn/M3 x 0.52 M3/M x 1.05 = 0,62 Tn/Mx28.250 Gs/Tn=<u>17.515 Gs/M1</u> 96.676Gs/M1

II. MANO DE OBRA

(Se estima el 15% del costo de materiales) : 14.501 Gs/MI

III. RQUIPOS Y HKRRAMIENTAS

(Se estima el 10% del costo de materiales) : 9.667 Gs/Ml

IV. TRANSPORTE DE TUBOS

100 Km x135 Gs/Tn x Km x 1.30 M/Ml : <u>17.550 Gs/Ml</u> 138.389 Gs/Ml

B. COLOCACION DE ALCANTARILLA

I. MATERIALES (igual a de 0 = 0,80)______ 17.608 Gs/Ml

II. MANO DE OBRA DE COLOCACION _______ 10.675 Gs/M1



C. COSTO DIRECTO ______ 167.206 Gs/M1

Imprevisto G.Gen.

y Benefic. (35%) 58.522 Gs/Ml

225.728 Gs/Ml

D. PRECIO ADOPTADO: 225.700 Gs/M1



ITEM 10 MAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA

UNIDAD: M3

| ۵. | MORTERO (1:3) | |
|------|--|--|
| I. | EQUIPO | |
| | Herramientas manuales 5% sobre mano de obra | 580Gs/Hs |
| II. | MANO DE OBRA | |
| | 1 Oficial x 1850 Gs/Hs : 1.850 Gs/H 6 Ayudantes x 1.646 Gs/H : 9.876 Gs/H 11.726 Gs/H | 11.726Gs/Hs |
| III. | RENDIMIENTO 1.5 M3/Hs. | 12.306Gs/Hs |
| IV. | OSTO 12.306 Gs/Hs/1.5 M3/Hs | 8.204Gs/Hs |
| ₹. | MATERIALES | |
| | Cemento Portland: 174.440 Gs/Tnx0.20 Tn/M3 : Arena : 32.350 Gs/M3 x 1.10 : Costo Mortero : : | 34.888 Gs/M3 35.585 Gs/M3 78.677 Gs/M3 |



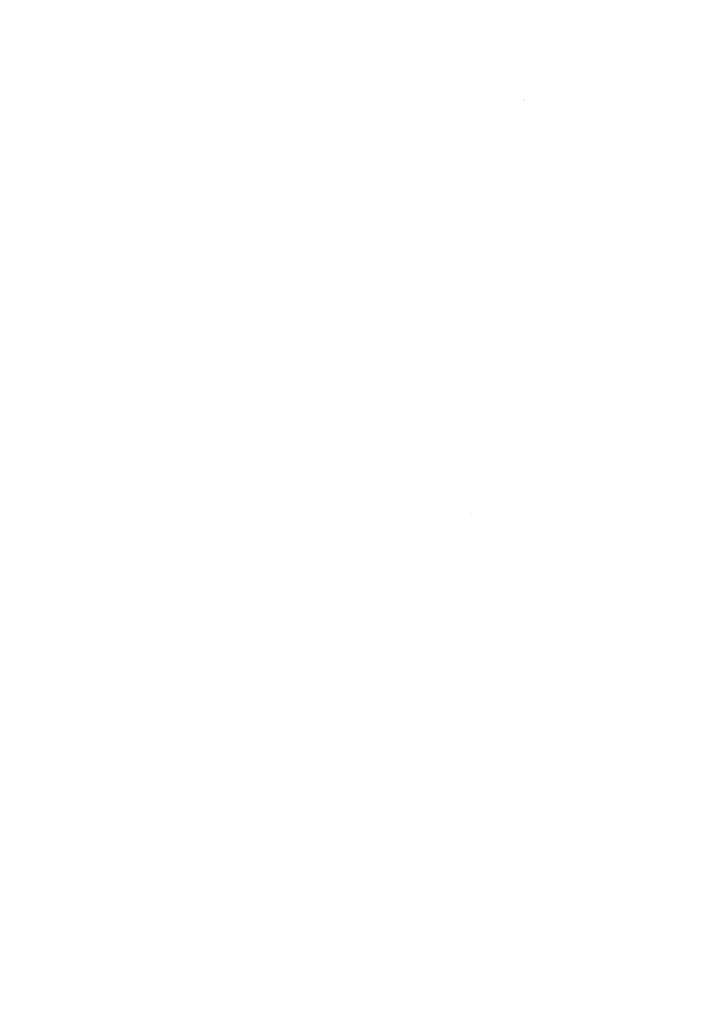
| В | CONSTRUCCION DE MAMPOSTERIA | | |
|------|--|--|---------------------------------|
| I. | EQUIPO: 5% de Mano de Obra | ************************************** | 422 Gs/Hs |
| II. | HANO DE OBRA | | |
| | 1 Oficial : 1.85 4 Ayudantes : 6.58 8.43 | 0 Ga/Ha <u>4 Gs/Hs</u> 4 Gs/Hs | <u>8.434Ga/Ha</u> 8.856Ga/Ha |
| III. | MATERIALES | | |
| | Piedra Bruta: 10.500 Gs/Tnx1.10x1.7 Mortero : 78.677 Gs/M3x0.40 M3/M | | 51.106 Gs/MX |
| IV. | RENDIMIENTO: 0,5 M3/Hs. | | |
| ٧. | COSTO EJECUCION | | |
| | 8.856 Gs/Hs = 0,5 M3/H | | 17.712 Gs/M3 |
| VI. | | 58.818 Gs/M3 24.074 Gs/M3 92.904 Gs/M3 | 68.818 Ga/M3 |
| VII | PRECIO ADOPTADO: 92.900 Gs/M3 | | |

| | | , |
|--|--|---|
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |
| | | |

ITM 11

PUENTES DE MADERA

| | UNIDAD: M1 | |
|------|---|--|
| 11.a | PILOTES HINCADOS | |
| | | |
| I. | EQUIPO | |
| | 1 Martinenete hincapilotes : 21.602 Herramientas manuales (5% de M.O.) : 324 21.926 | Gs/Hs Gs/Hs Gs/Hs 21.926 Gs/Hs |
| II. | MANO DE OBRA | |
| | Del Equipo : 5.898 Capatacía y Vigilancia (10%) : 589 6.467 | Gs/Hs Gs/Hs Gs/Hs 6.467 Gs/Hs _28.393 Gs/Hs |
| III. | RENDIMIENTO: 7 Ml/Hs. | |
| IV. | PRECIO UNITARIO DE MANO DE OBRA Y DEL EQUIPO | |
| | 28.393 Gs/Hs.= 4.056 Gs/M3 7 Ml/Hs | 4.056 Gs/Ml |
| V. | MATERIALES | |
| | Pilote: 132,67 Plg2 x M x 1.55 Gs/Plg2 x M | 20.564 Gs/Ml 24.620Gs/Ml |
| VI. | <u>COSTO UNITARIO</u> : 24.620 Gs/Ml | |
| | Impreviato G.Gen. y Benefic. (35%) 8.617 Gs/Ml 33.237 Gs/Ml | |
| Ÿ. | PRECIO ADOPTADO 33,250 Gs/M3 | |



ITEM 11 PUENTES DE MADERA

11.b SUPERESTRUCTURA DE MADERA

UNIDAD: Plg2 x m

I. MATERIALES

> Madera puesta en Obra______ Herrajes (5%) ______ : 298 Gs/Plg2 M : <u>15 Gs/Plg2 M</u>

313 Gs/Plg2xM 313 Gs/Plg2M

II. MANO DE OBRA

1 Oficial _____ : 2.435 Gs/Hs

3 Ayudantes _____ : 4.938 Gs/Hs

7.373 Gs/Hs

: 737 Gs/Hs 8.110 Gs/Hs Capactacía y Vigilancia (10%)

III. RENDIMIENTO: 200 Plg2 M/Hs

IV. PRECIO UNITARIO DE MANO DE OBRA

8.110 Gs/Hs.= 41 Gs/Plg2M 200 Plg2 M/Hs

41 Gs/Plg2M 354 Gs/Plg

VI. COSTO UNITARIO: 354 Gs/Plg2xM

Imprevisto G.Gen.

124 Gs/Plg2M y Benefic. (35%)___

478 Gs/Plg2M

٧. PRECIO ADOPTADO 480 Gs/Plg2M



ITEM 11 PURNITES DE MADERA

11.c MADERA PARA ESTRIBOS

UNIDAD: Plg2 x M

I. MATERIALES

 Madera puesta en Obra_______
 : 160 Gs/Plg2 M

 Herrajes (5%) ________
 : 8 Gs/Plg2 M

168 Gs/Plg2xM 168 Gs/Plg2M

II. MANO DE OBRA

1 Oficial ______ : 2.435 Gs/Hs 3 Ayudantes _____ : 4.938 Gs/Hs 7.373 Gs/Hs

Capatacía y Vigilancia (10%) ___ : 737 Gs/Hs 8.110 Gs/Hs

III. RENDIMIENTO: 200 Plg2 M/Hs

IV. PRECIO UNITARIO DE MANO DE CERA

8.110 Gs/Hs.= 41 Gs/Plg2M 200 Plg2 M/Hs 41 Gs/Plg2 M 209 Gs/Plg2 M

VI. COSTO UNITARIO:

209 Gs/Plg2xM

Imprevisto G.Gen.

y Benefic. (35%) 73 Gs/Plg2M 282 Gs/Plg2M

V. PRECIO ADOPTADO 280 Gs/Plg2M

ITEM 12 ALAMBRADOS

12.a TRASLADO DE ALAMBRADAS

UNIDAD: MI

I. MANO DE OBRA

Para remoción de cercos, carga, transporte de materiales y su colocación en la posición final. 1 Cuadrilla tipo (17.400 Gs/Hs)______: 17.400 Gs/Hs

17.400 Gs/Hs. 17.400 Gs/Hs

II. HERAMIKOTAS

(Se estima 20% sw la M.O.) ______ : 3.480 Gs/Hs 3.480 Gs/Hs 20.880Gs/Hs

III. RENDIMIENTO: 40 Ml/Hs

IV. PRECIO UNITARIO

20.880 Gs/Hs.= 522 Gs/M1 40 M1/Hs

Imprevisto G.Gen.
y Benefic. (35%) 183 Gs/Ml
705 Gs/Ml

V. PRECIO ADOPTADO 700 G8/M1

ITM 12 ALAMBRADOS

12.b CONTRUCCION DE ALAMBRADO NUEVO UNIDAD: M1 I. MANO DE OBRA Para carga transporte de materiales y colocación de postes, alambres etc. 1 Cuadrilla tipo (17.400 Gs/Hs)_____: <u>17.400 Gs/Hs</u> 17.400 Gs/Hs. 17.400 Gs/Hs II. **HERAMIENTAS** (Se estima 20% de la M.O.) _____ : 3.480 Gs/Hs 3.480 Gs/Hs 20.880Gs/Hs III. RENDIMIENTO: 60 M1/Hs IV. 20.880 Gs/Hs.= 348 Gs/Ml 348Gs/Ml PRECIO UNITARIO 60 Ml/Hs ٧. MATERIALES 0.3 postes/m 1.200 Gs/M x 2.20 M _____ 0.6 balancines/m x300 Gs/mx 1.40_____ 792 Gs/Ml 252 Gs/Ml 4 ml/m Alambreria x 0,1 Kg/m x 1483 Gs/Kg 593 Gs/Ml Grampas (10% de alambre) ______Alquitrán (5% postes) _____ 59 Gs/Ml 65 Gs/Ml Total Materiales 1.761 Gs/Ml 1.761Gs/Ml 2.109Gs/Ml VI. PRECIO UNITARIO (M.O. + MAT) 2.109 Gs/Ml Imprevisto G.Gen. 738 Gs/Ml y Benefic. (35%)___ 2.847 Gs/Hs

VII. PRECIO ADOPTADO 3.850 Gs/M1



ITEM 13 BARANDAS DE SEGURIDAD

UNIDAD: M1

| ı. | EQUIPO | | |
|------|---|---------------------------|-------------|
| | Herramientas Manuales (5% M.O.) | | 288 Gs/Hs |
| II. | MANO DE CERA | | |
| | Para excavación y ubicación de postes 2x1645 Gs/H 3.290 | Gs/Hs | |
| | Para la perforación de madera, corte y colocación 0.5 x 1.645 Gs/Hs 823 | Gs/Hs | |
| | Para Alquitrán y Pintura 1 ayudante x 1.645 1.645 5.758 | | |
| III. | RENDIMIENTO: 1 Ml/Hs | | |
| IV. | COSTO 5.758 Gs/Hs/Ml/Hs | | 5.758 Gs/Hs |
| ٧. | MATERIALES | | |
| | Postes 6"x 6"x 1.50 mx298 Gs/Plg2M x 0,5 Post | /M1=8.046 G/M1 | |
| | Baranda 2"x 4"x 1 m x 298 Gs/Plg2M x 2 bar/Ml | =4.768 G/M1 | |
| | Herrajes (5 % madera) | = 238 G/M1 | |
| | Alquitrán y Pintura (5% Madera) | = 238 G/M1 13.290 G/M1 | 13.290 G/M1 |
| IV. | COSTO UNITARIO 19.336 Gs/Ml | | 19.336 G/M1 |

6.768 Gs/Ml 20.104 Gs/Ml

V. PRECIO ADOPTADO 20.100 Gs/M1

Imprevisto G.Gen. y Benefic. (35%)_

| ITEM | 14 | SENALIZACION VERTICAL | |
|------|--------|--|---|
| ITEM | 14.b | Señales preventivas Unidad: M2 Señales de Reglamentación Unidad: M2 Señales Informativas Unidad: M2 Unidad: M2 | |
| I. | EQUIPO | <u>vo</u> | |
| | Herran | mientas Manuales (5% M.O.) 814 Gs/F | s 814Gs/Hs |
| II. | HANO I | DE OBRA | |
| | | excavación y colocación de eles 4 x 1.645 Gs/Hs 6.580 Gs | /Hs |
| | | la perforación de madera, corte avado de cart, etc 4 x1.645 Gs/Hs 6.580 Gs | /Hs |
| | | Alquitrán y Pintura Idante x 1.645 1.645 Gs | |
| | Capata | 14.805 Gs acá y Vigilancia (10%) 1.481 Gs 16.286 Gs | <u>/Hs</u> |
| III. | RENDIE | MINTO : 2 M ² /Hs | |
| IV. | COSTO | DE MANO DE OBRA Y EQUIPO | |
| | | <u>17.100 Gs/Hs.</u> = 8.550 Gs/M ² 2 M ² M/Hs | 8.550Gs/M ² |
| V. | MATERI | RIALES | |
| | | el Indicador c/chapa negra ra Reflextiva = 90.0 | 00 G/M² |
| | Postes | es 2"x4"x2mx 298 Gs/Plg2mx1,5 Post/M2 = 7.1 | 52 G/M² |
| | Herraj | jes (10% madera) = 7 | 15 G/M² |
| | Alquit | | 15 G/M ² 582 G/M ² 98.582 G/M ² |



107.132 G/M²

IV. COSTO UNITARIO

107.132 Gs/M²

Imprevisto G.Gen.

y Benefic. (35%) 75.287 Gs/M²

144.628 Gs/M²

V. PRECIO ADOPTADO 145.000 Gs/M2

| ÷ | | | |
|---|--|---|--|
| | | · | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |

| ITIM | 15 REVESTIMIENTO DE CUNETAS | |
|------|--|-----------------------------------|
| | UNIDAD: ML | |
| I. | EQUIPO: 5% de Mano de Obra | 666 Gs/Hs |
| II. | MANO DE OBRA | |
| | 1 Capataz x 3.453 G/Hs : 3.435 Gs/Hs 6 Ayudantes x 1.646 G/Hs : 9.876 Gs/Hs 13.311 Gs/Hs | <u>13.311Gs/Hs</u> 13.977Gs/Hs |
| III. | REMDIMINATO: 3,5 Ml/Hs. | |
| IV. | COSTO EJECUCION | |
| | <u>13.977 Gs/Hs</u> = 3.993 3,5 Ml/H | 3.993 Gs/Ml |
| V. | MATERIALES | |
| | Mortero(1:3) y Piedra Bruta:51.071 Gs/M3 1 ML = 0,24 M ³ | |
| | Costo por Metro lineal = 51.071 G/M³x0.24 M³/Ml: 12.257 Gs/Ml | 12.257 Gs/M1 16.250Gs/M1 |
| VI. | 00STO TOTAL 16.250 Gs/M1 | |
| | Imprevisto, G.Generales y Bonif.(35%) 5.688 Gs/Ml 21.938 Gs/Ml | |

AII

| ITM | 16 EMPASTADO DE TALUDES | | |
|------|--|---|---------------------------|
| | UNIDAD: M2 | | |
| I. | EQUIPO: 5% de Mano de Obra | | 374 Gs/Hs |
| II. | MANO DE OBRA | | |
| | 1 Encargado 3 Ayudantes Capatacía y Vigilancia (10%) | : <u>4.841 Gs/Hs</u> 6.804 Gs/Hs | |
| | | 7.484 Gs/Hs | 7.484 Gs/Hs 7.858Gs/Hs |
| III. | RENDIMIENTO: 30 M²/Hs. | | • |
| IV. | COSTO DE MANO DE OBRA | | |
| | 7.858 Gs/Hs / 30 M²/Hs | : 262 Gs/M ² | |
| ٧. | MATERIALES | | |
| | Tepes: 700 Gs/M ² : | 700 Gs/M² 962 | |
| VI. | COSTO UNITARIO : : | 962 Gs/M² | |
| | Imprevisto, G.Generales y Bon | if.(35%) 338 Gs/M ² 1.300 Gs/M ² | |
| VIT | DEPOTO ADODTADO. 1 200 Co MO | | |



| ITM | 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | |
|------|-------|--|----------------------------|
| | | UNIDAD: Un | |
| I. | EQUIP | 20: 5% de Mano de Obra | 452 Gs/Hs |
| II. | MARO | DE_OBRA | |
| | | excavación y ubicación de cadores 2xumidad=2x1.645 : 3.290 Hs/Hs | |
| | | perforación de madera, ,alquitranado,etc=1x1645 : 1.645 Gs/Hs | |
| | | colocación de Piedra 2 x 1.645 : 3.290 Gs/Hs 8.225 Gs/Hs | |
| | Capat | acia y Vigilancia (10%) : 823 Gs/Hs 9.048 Gs/Hs | 9.048Gs/Hs 9.500Gs/Hs |
| III. | RENDI | MIRITO: 2 Un/Hs. | |
| IV. | 00510 | DE MANO DE CHRA | |
| | 9.500 | Gs/Hs / 2 Un/Hs: | 4.750Gs/U |
| ٧. | MATER | RIALES | |
| | P.Bru | ra 137 Plg ² /Un x 260/Plg ² 35.620 Gs/U rta 6.36 M ³ x 8.000 Gs/M ³ 2.880 Gs/U rs 05 Kg/U x 1.483 Gs/Kg 742 Gs/U 39.242 Gs/U | 39.242 Gs/U 43.992 Gs/U |
| VI. | 00510 | UNITARIO : : 43.992 Ga/U | |
| | | evisto, G.Generales y 5.(35%) 15.397 Gs/U 59.389 Gs/U | |
| AII | PRECI | O ADOPTADO: 59.000 Gs/U | |



ITEM 18 CUNETAS DE CORONACION

UNIDAD: M1

I. EQUIPO

1 Motoniveladora de 215 HP____: 54.046 Gs/Hs 54.046Gs/Hs

II. MANO DE OBRA

Del Equipo : 2.454 Gs/Hs
Complementaria(2jornal.Ayud.) : 3.292 Gs/Hs
5.746 Gs/Hs
Capatacia y Vigilancia (10%) : 575 Gs/Hs
6.321 Gs/Hs
6.321 Gs/Hs
6.321 Gs/Hs

III. RENDIMIENTO: 400 M/Hs.

IV. <u>PRECIO UNITARIO</u> <u>60.367 Gs/Hs.</u>= 151 Gs/Ml 400 m/Hs.

Impreviatos, G. Generales y

Beneficios (35%) 53 Gs/M1 204 Gs/M1

V. PRECIO ADOPTADO 200 Gs/M1

C. PRESUPURSTOS DE OBRA

TRANO: 2.1 TACUA CORA - CALLE ITACURUDI LONGITUD: 4,56

| II | DESCRIPCION | CACINU | CANTIDAD | PRECIO UNITARIO (Gs) | • |
|----|--|-------------------------|----------------------|-------------------------------|---|
| 1 | PESDISONE, DESTROCE Y DESPEJE | La | 4,60 | 530,000 | 2,438,000 |
| 2 | EXCAPACION NO CLASIFICADA | a 3 | 1,300 | 2,800 | 3,440,000 |
| 3 | EXCAPACION EN ROCA | a 3 | | 15,490 | |
| 4 | EXCAVACION EN BOLSONES | a 3 | 150 | 7,200 | 1,080,000 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA DE DRENAJES | a 3 | 75 | 7,200 | 484,000 |
| 6 | TERRAPLENES | a 3 | 26,000 | 3,950 | 102,700,000 |
| 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | a 3 | | 8,350 | |
| 8 | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | a 2 | 27,600 | 2,050 | 54,580,000 |
| 7 | ALCANTARILLAS DE TUDO DE HORNIGON ARNADO | | | | ************* |
| | a) 3= 0,80 b) B= 1,00 c) 3= 1,20 | 8.l. 8.l. 8.l. | 45 10 10 | 135,150 165,100 225,700 | 6,081,750 1,651,000 2,257,000 |
| 10 | NAMPOSTERIA DE PIEDRA DRUTA | e3 | 40 | 92,900 | 3,716,000 |
| 11 | PUENTES DE NADERA | | ••••• | | |
| | a) PILOTES MINCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE NADERA c) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | a.l plg2/a plg2/a | | 33,250 480 280 | |
| 12 | ALAMBRADOS | | | | |
| | a) TRASLADO DE ALANDRADOS b) CONSTR. DE ALANDRADOS NUEVOS | s.l s.l | 2,300 | 700 2,850 | 1,610,000 |
| 13 | DARANDAS DE SEGURIDAD | a. 1 | | 20,100 | |
| 14 | SEGALIZACION VERTICAL | | | | |
| | a) SEGALES PREVENTIVAS b) SEGALES DE REGLAMENT. c) SEGALES INFORMATIVAS | 82 82 82 | 1,45 0,85 1,50 | 145,000 145,000 145,000 | 210,250 123,250 217,500 |
| 15 | REVESTINIENTO DE CONETAS | a.l. | | 21,900 | |
| 16 | EMPASTADO RE TALUDES | 8 2 | 1,200 | 1,300 | 1,560,000 |
| 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | Va | 30 | 59,000 | 1,770,000 |
| 18 | CUNETAS DE CORONACION | s.l. | 400 | 200 | 80,000 |
| 19 | MOVILIZACIOM (32) | gl. | | | 5,700,000 |
| { | *************************************** | | | TOTAL | 192,098,750 |

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

PRESUPUESTO DE ODRA

CRUPS: 2

TRANG: 2.2 CALLE ITACURUBI - CRUCE LEIVA I LONGITUD: 4,21 km

| ı | DESCRIPCION | CACINU | CANTIDAD | PRECIO UNITARIO (6s) | TOTAL (6s) |
|----|--|-------------------------|------------------------------|-------------------------------|-------------------------------------|
| 1 | DESDOSONE, DESDROCE Y DESPEJE | la . | 4,21 | 530,000 | 2,231,300 |
| 2 | EXCAPACION NO CLASIFICADA | a 3 | 1.500 | 2,800 | 4,200,000 |
| 3 | EXCAVACION EN ROCA | a 3 | | 15,400 | • |
| 4 | EXCAPACION EN BOLSONES | a 3 | 130 | 7,200 | 734,000 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA DE DRENAJES | e3 | 120 | 7,200 | 864,000 |
| 6 | TERRAPLENES | a 3 | 29.000 | 3,950 | 114,550,000 |
| 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | a 3 | | 0,350 | |
| • | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | 82 | | 2,050 | |
| , | ALCANTARILLAS DE TUDO DE NORNIGON ARNADO | | | | |
| | a) 3= 0,80 b) 3= 1,00 c) 3= 1,20 | s.l. s.l. s.l. | 11 30 | 135,150 165,100 225,700 | 1,484,450 4,953, 000 |
| 10 | MAMPOSTERIA DE PIEDRA DRUTA | a 3 | 30 | 72,100 | 2,787,000 |
| 11 | PHENTES DE NADERA | *********** | | | |
| | a) PILOTES MINCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA c) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | a.l plg2/a plg2/a | 190 9.750 13.600 | 33,250 480 280 | 6,317,500 4,600,000 3,640,000 |
| 12 | ALAURADOS | | | | |
| | a) TRASLADO DE ALAMBRADOS b) CONSTR. DE ALAMBRADOS MUEVOS | a.l a.l | 2.100 | 700 2,850 | 1,470,000 |
| 13 | DARANDAS DE SEGURIDAD | s. 1 | 85 | 20,100 | 1,708,500 |
| 14 | SETALIZACION VERTICAL | | | | |
| | a) SERALES PREVENTIVAS b) SERALES DE REGLAHENT. c) SERALES INFORMATIVAS | a2 a2 a2 | 1,45 0,50 0,75 | 145,000 145,000 145,000 | 210,250 72,500 108,750 |
| 15 | REVESTIMIENTO DE CUNETAS | a.l. | 750 | 21,700 | 16,425,000 |
| 16 | EMPASTADO DE TALUDES | 8 2 | 4.000 | 1,300 | 5,200,000 |
| 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | Un Un | 135 | 57,000 | 7,965,000 |
| 18 | CINETAS DE CORONACION | s.l. | 200 | 200 | 40,000 |
| 19 | UDVILIZACION (32) | 9 1. | | | 5,500,000 |
| | | | 026000000 00 0000 | TOTAL | 185,345,450 |



MESUPOESTO DE OBRA BUPO: 2

TRANO: 2.3 CARANDATTY - CRUCE GINEMEZ LONGITUD: 8,91 EN

| | ******* | *********** | | |
|--|---|--|--|--|
| DESCRIPCION | CACINO | CANTIDAD | | TOTAL (6s) |
| DESIDOSINE, DESIDRICE Y DESPEJE | (a | 8,91 | 530,000 | 4,722,300 |
| EXCHANCION NO CLASIFICADA | a 3 | 2,500 | 2,800 | 7,000,000 |
| EICAPACION EN ROCA | a 3 | | 15,400 | |
| EKCAPACION EN DOLSONES | a 3 | 450 | 7,200 | 4,680,000 |
| EICAPACION ZANJA DE DRENAJES | a 3 | 230 | 7,200 | 1,656,000 |
| TERNAPLENES | e 3 | 50,000 | 3,950 | 197,500,000 |
| EXCAPACION ESTRUCTURAL | e 3 | | 0,350 | |
| REVEST. DE CALZADA CON RIPIÙ | a 2 | | 2,050 | |
| ALCANTARILLAS DE TUDO DE HORNIGON ARNADO | | | | |
| a) 3= 0,80 b) 8= 1,00 c) 3= 1,20 | 8.l. 8.l. 8.l. | 50 55 | 135,150 165,100 225,700 | 4,757,500 1,080,500 |
| MANPOSTERIA DE PIEDRA DRUTA | e3 | 45 | *********** | 6,038,500 |
| PIENTES DE MADERA | | | ***************** | |
| a) PILOTES MINCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA c) MADERA PARA ESTRIDOS Y ALAS | a.l plg2/a plg2/a | 135 7,800 11,500 | 33,250 480 280 | 4,488,750 4,704,000 3,220,000 |
| ALAERADOS | | | | |
| a) Traslado de Alandrados b) Constr. de Alandrados Muevos | s.l s.l | 4,500 | 700 2,850 | 3,150,000 |
| DARAHDAS DE SEGURIDAD | 6. l | 60 | 20,100 | 1,206,000 |
| SETALIZACION VERTICAL | | | | |
| a) SERALES PREVENTIVAS b) SERALES DE REGLAHENT. c) SERALES INFORMATIVAS | e2 e2 e2 | 2,70 0,50 1,50 | 145, 00 0 145,000 145,000 | 420,500 72,500 217,500 |
| REVESTIMIENTO DE CONETAS | s.l. | 400 | 21,900 | 8,760,000 |
| EIPASTADO DE TALUDES | a 2 | 3,400 | 1,300 | 4,680,000 |
| DISIPADORES DE ENERGIA | Üa . | 245 | 57,000 | 14,455,000 |
| CINETAS DE CORONACION | s.l. | 1,200 | 200 | 240,000 |
| MYILIZACION (32) | gl. | | | 8,709,000 |
| | | | TOTAL | 291,749,050 |
| | RESPONDE, DESPROCE Y DESPEJE EXEMPACION NO CLASIFICADA EXEMPACION EN BOLSONES EXEMPACION EN BOLSONES EXEMPACION EN BOLSONES EXEMPACION ESTRUCTURAL EXVEST. DE CALZADA COM RIPIO ALCANTARILLAS DE TUDO DE HORNIGON ARNADO a) D= 0,00 b) D= 1,00 c) D= 1,20 MANPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA PRENTES DE MADERA a) PILOTES HINCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE NADERA c) MADERA PARA ESTRIDOS Y ALAS ALABRADOS a) TRASLADO DE ALAMBRADOS MUEVOS MARANDAS DE SEGURIDAD SEGALIZACION VERTICAL a) SEGALES PREVENTIVAS b) SEGALES PREVENTIVAS C) SEGALES INFORMATIVAS REVESTINIENTO DE CONETAS ENPASTADO DE TALUDES DISIPADORES DE ENERGIA CURTAS DE CORQUACION | RESIDESME, DESTRUCE Y DESPEJE RECEMBRICA DESTRUCE Y DESPEJE RECEMBRICA DE SECURIDADA RECEMBRICA DE DECEMBRES RECEMBRICA DE DECEMBRES RECEMBRICA DE DECEMBRES RECEMBRICA DE DECEMBRES RECEMBRICA DE DECEMBRES RECEMBRICA DE STRUCTURAL REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVEST. DE CALZADA COM RIPIO REVESTE DE DESTRUCT. REVESTRUCE DE PIEDRA BRUTA REVESTRUCE DE PIEDRA BRUTA REVESTRUCE DE RADERA REVESTRUCE DE RADERA REVESTRUCE DE RADERA REVESTRUCE DE CALAMBRADOS REVESTRUCE DE RECLAMENT. REVESTRUCENTO VERTICAL REVESTRUCENTO VERTICAL REVESTRUCENTO DE COMETAS RE | ### ### ### ### ### ### ### ### ### ## | EXHORITION DE CLASIFICADA EXAMACION DE DECASIFICADA EXAMACION DE DELASIFICADA EXAMACION EN DELASIFICADA EXAMACION EN DELASIFICADA EXAMACION EN DELASIFICADA EXAMACION EN DELASIFICADA EXAMACION ZAMACION EN DELASIFICADA EXAMACION EN DELASIFICADA EXERTALERES EXAMACION ESTRUCTURAL EXERTALERES EXERTALERES EXERCITADA EXERTALERES EXERCITADA EXERTALERES EXERCITADA EXERTALERES EXERCITADA EXERTALERES EXERCITADA EXERTALERES EXERCITADA EXERTALERES EXERCITADA EXERTALERES EXERCITADA EXERTALERES EXERTALERES EXERCITADA EXERTALERES EXERTIFICADA EXERCITADA EXERTIFICADA



LONGITUD: 26,65 km

| | *************************************** | ************ | *********** | ***************** | *************** |
|----------|--|-------------------------|--------------------------------|------------------------------|--|
| 11 | DESCRIPCION | UNIDAD | CANTIDAD | PRECIO UNITARIO (6s) | TOTAL (6s) |
| 1 | DESDOSOVE, DESDROCE Y DESPEJE | la . | 26,60 | 530,000 | 14,098,000 |
| 2 | EXCAPACION NO CLASIFICADA | a 3 | 6.600 | 2,800 | 18,480,000 |
| 3 | EXCAMCION EN ROCA | a 3 | | 15,400 | |
| 4 | EXCAVACION EN BOLSONES | a 3 | 800 | 7,200 | 5,769,000 |
| 5 | EXCAPACION ZANJA DE DRENAJES | 63 | 700 | 7,200 | 5,040,000 |
| 6 | TERRAPLENES | e3 | 132.000 | 3,950 | 521,400,000 |
| 7 | EXCAPACION ESTRUCTURAL | e3 | | 8,350 | *************** |
| 8 | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | a 2 | 160.000 | 2,050 | 328,000,000 |
| 7 | ALCANTARILLAS DE TUBO DE NORNIGON ARNADO | | | | *************** |
| | a) 9= 0,80 b) 9= 1,00 | . a.l. a.l. | 115 90 | 135,150 165,100 | 15,542,250 14,859,000 |
| | c) J= 1,20 | e.l. | 72 | 225,700 | 16,250,400 |
| 10 | MAMPOSTERIA DE PIEDRA DRUTA | e3 | 200 | 72,700 | 19,580,000 |
| 11 | PUENTES DE NADERA | | | | |
| | a) PILOTES HINCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA c) MADERA PARA ESTRIDOS Y ALAS | e.l plg2/e plg2/e | 720 83.900 47.200 | 33,250 4 80 280 | 23,940,000 40,272,000 13,216,000 |
| 12 | ALAKBRADOS | | | | |
| | a) TRASLADO DE ALANDRADOS b) CONSTR. DE ALANDRADOS NUEVOS | e.l e.l | 13.300 1.000 | 700 2,850 | 7,310,000 2,850,000 |
| 13 | BARANDAS DE SEGURIDAD | e. 1 | 400 | 20,100 | 8,040,000 |
| 14 | SEMALIZACION VERTICAL | | | | |
| - { | a) SETALES PREVENTIVAS | a 2 | 10,45 | 145,000 | 1,515,250 |
| 1 | b) SETALES DE REGLAMENT. | 92 | 0,85 | 145,000 | 123,250 |
| | c) SETALES INFORMATIVAS | a 2 | 3,75 | 145,000 | 543,750 |
| 15 | REVESTINIENTO DE CONETAS | s.l. | 1.750 | 21,700 | 38,325,000 |
| 16 | EMPASTADO DE TALUDES | s 2 | 16.000 | 1,300 | 20,800,000 |
| 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | h | 745 | 59,000 | 43,955,000 |
| 18 | CUNETAS DE CORDMACION | e.l. | 2.600 | 200 | 520,000 |
| 19 | MOVILIZACION (32) | 91. | | | 35,900,000 |
| • | | | | TBTAL | 1,197,319,900 |

i

TRANO: 2.5 LA PASTORA - CRUCE LOBO LONGITUD:

CANTIDAD PRECIO UNITARIO (6s)! *************** 1 DESDOSONE, DESDROCE Y DESPEJE 1,30 530,000 489,000 EXCAVACION NO CLASIFICADA 350 2,800 720,000 EXCAPACION EN ROCA **e**3 15,400 EXCAPACION EN BOLSONES **e**3 44 7,200 288,000 EXCAVACION ZANJA DE DRENAJES **a**3 15 7,200 108,000 TERRAPLENES **e**3 7,100 3,750 28,045,000 7 EXCAVACION ESTRUCTURAL **a**3 0,350 B REVEST. DE CALZADA CON RIPIO **a**2 2,050 ALCANTARILLAS DE TUBO DE HORNIGON ARNADO a) = 0,80 11 s.1. 135,150 1,486,650 b) = 1,00 a.1. 165,100 c) = 1,20 a.l. 225,700 10 MANPOSTERIA DE PIEDRA DRUTA 93 5 72,700 464,500 11 PUENTES DE NADERA a) PILOTES MINCADOS 33,250 a.1 b) SUPER ESTRUCT. DE NADERA p192/s 480 c) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS 280 plg2/m 12 ALANDRADOS a) TRASLADO DE ALANDRADOS 700 700 a.l 470,000 b) CONSTR. DE ALAHBRADOS NUEVOS a.1 1,800 2,850 5,130,000 13 DARANDAS DE SEGURIDAD 1.1 20,100 SEFALIZACION VERTICAL a) SERALES PREVENTIVAS **e**2 0,40 145,000 58,000 22 b) SETALES DE REGLAMENT. 145,000 c) SETALES INFORMATIVAS **a**2 145,000 15 REVESTINIENTO DE CUNETAS 21,700 EMPASTADO DE TALUDES **a**2 550 1,300 715,000 17 DISIPADORES DE EMERGIA ij, 20 59,000 4,720,000 18 CONETAS DE CORBNACION 350 200 s.1. 70,000 19 MOVILIZACION (32) şl. 1,300,000 TOTAL 44,544,150



JERA TRANG: 2.6 SAN RAFAEL - GUAZU-RAY LONGITUD: 7,00 EN

| - | ###################################### | ********** | | | |
|----|--|-------------------------|----------------------|---|-------------------------------|
| B | DESCRIPCION | CACINE | CANTIDAD | PRECIO UNITARIO (6s) | · · |
| 1 | BESDOSONE, DESDROCE Y DESPEJE | la . | 7,0 | 530,000 | 3,710,000 |
| 2 | EXCAPACIONI NO CLASIFICADA | a 3 | 1,800 | 2,899 | 5,040,000 |
| 3 | EXCAPACION EN ROCA | a 3 | | 15,400 | |
| 4 | EXCAPACION EN BOLSONES | a 3 | 220 | 7,200 | 1,584,000 |
| 5 | EXCAPACION ZANJA DE DRENAJES | a 3 | 150 | 7,290 | 1,080,000 |
| 6 | TERRAPLENES | a 3 | 36,000 | 3,950 | 142,200,000 |
| 7 | EXEATACION ESTRUCTURAL | a 3 | | 8,350 | |
| 8 | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | s 2 | | 2,050 | |
| , | ALCANTARILLAS DE TUDO DE HORNIGON ARNADO | | | *************************************** | ********** |
| | a) B= 0,80 b) B= 1,00 c) B= 1,20 | 0.1. 0.1. 0.1. | 85 28 | 135,150 145,100 225,700 | 11,487,750 4,622,800 |
| 10 | NAMPOSTERIA DE PIEDRA DRUTA | e3 | 60 | 92,900 | 5,574,000 |
| 11 | PRENTES DE NADERA | | | | ******** |
| | a) PILOTES MINCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA c) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | 0.1 plg2/s plg2/s | | 33,250 480 280 | |
| 12 | AL ALTRANES | | | ****** | ***** |
| | a) TRASLADO DE ALANDRADOS b) CONSTR. DE ALANDRADOS MUEVOS | a.l a.l | 3,500 | 700 2,850 | 2,450, 000 |
| 13 | DARAMBAS DE SEGURIDAD | e.1 | | 20,100 | |
| 14 | SEGALIZACION VERTICAL | | | | |
| | a) SETALES PREVENTIVAS b) SETALES DE REGLAMENT. c) SETALES INFORMATIVAS | a2 a2 a2 | 0,75 1,00 1,50 | 145,000 145,000 145,000 | 108,750 145,000 217,500 |
| 15 | REVESTIBLENTO DE CONETAS | s.l. | | 21,700 | ******* |
| 16 | ENPASTADO DE TALUDES | 92 | 2,300 | 1,300 | 2,790,000 |
| 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | th | 30 | 59,000 | 1,770,000 |
| 10 | CONETAS DE CORONACION | e.l. | 1,100 | 200 | 220,000 |
| 19 | NOVILIZACION (32) | şl. | | | 5,600,000 |
| ļ | | | | TOTAL | 188,799,800 |



RESUMEN PRESUPUESTO GRUPO 2

| CAMINO | LONGITUD | PRESUPUESTO |
|------------------------------------|---|---------------|
| LITACUA CORA - CALLE ITACURUBI | 4,6 | 192,098,750 |
| 22 CALLE ITACURUBI - CRUCE LEIVA I | 4,2 | 185,345,450 |
| 2.3 CARANDAYTY - CRUCE GIMENEZ | 8,9 | 291,749,050 |
| L4 BUTA 3 - LA PASTORA ; | 26,7 | 1,197,319,900 |
| 2.5 LA PASTORA - CRUCE LOBO | 1,3 | 44,544,150 |
| 26 SAN RAFAKL - GUAZU RAY | 7,0 | 188,799,800 |
| | ======================================= | |
| TOTAL | 52,7 | 2,099,857,100 |



MESUPESTO DE ODRA

SEPS : 3

TRAME: 3.1 TACHA CORA - CRUCE ALTO LONG: 22,3 KM

| DE | SCRIPCION | BNIDAD | CANTIDAD | PRECIO UNITARIO (Gs) | TOTAL (Gs) |
|------------------------------------|---|-------------------------|-------------------------|-------------------------------|--|
| IESDO | SONE, DESDROCE Y DESPEJE | la . | 22,30 | 530,000 | 11,817,000 |
| EXCAP | ACION NO CLASIFICADA | e 3 | 5,000 | 2,800 | 14,900,000 |
| EXEM | NCIONI EN ROCA | e 3 | 2,960 | 15,400 | 45,584,000 |
| EXCM | ICION EN DOLSONES | a 3 | 660 | 7,200 | 4,752,000 |
| 5 EXCAM | ICION ZAMJA DE DRENAJES | a 3 | 1,270 | 7,200 | 7,144,000 |
| i TERRA | PLENES | e3 | 108,000 | 3,750 | 426,600,000 |
| 7 EXCAV | ACION ESTRUCTURAL | e 3 | | 8,350 | 0 |
| B REVES | I. DE CALZADA CON RIPIO | e 2 | | 3,300 | 0 |
| 7 ALCAN a) B= b) b= c) B= | 1,00 | e.l. e.l. | 205 34 24 | 135,150 165,100 225,700 | 27,705,750 5,613,400 5,416,800 |
| 1 2427 | STERIA DE PIEDRA DRUTA | a 3 | 135 | 72,700 | 12,541,500 |
| 1 PHENT | ES DE MADERA | | | | |
| b) 50 | LOTES NINCADOS PER ESTRUCI. DE NADERA DERA PARA ESTRIDOS Y ALAS | a.l p1g2/a p1g2/a | 875 81,055 43,578 | 33,250 4 80 280 | 29,758,750 38,906,400 12,201,840 |
| 2 41.489 | eades | | | | |
| 4 - | ASLADO DE ALARDRADOS NISTR. DE ALARDRADOS NUEVOS | a.l a.l | 2,400 7,800 | 700 2,050 | 1,480,000 27,930,000 |
| 13 3424 1 | DAS DE SEGURIDAD | e.1 | 220 | 20,100 | 4,422,000 |
| H SEIM | IZACION VERTICAL | | | | |
| b) 55 | GALES PREVENTIVAS GALES DE REGLAHENT. GALES INFORNATIVAS | e2 e2 e2 | 13,70 0,85 1,50 | 145,000 145,000 145,000 | 1,784,500 123,250 217,500 |
| 15 REVES | ITIMIENTO DE CUNETAS. | e.l. | 3,320 | 21,900 | 72,708,000 |
| 16 EMPAS | ITADO DE TALUDES | a 2 | 12,550 | 1,300 | 16,315,000 |
| 17 DISTI | ADORES DE ENERGIA | Un | 760 | 59,000 | 44,840,000 |
| 18 CONET | AS DE CORDMACION | a.l. | 220 | 200 | 44,000 |
| 17 MOVIL | IZACION (32) | 91. | | | 25,100,000 |
| | | | | TOTAL TRANG 3.5 | 839,409,690 |



PRESUPUESTO DE ODRA

MBP8 : 3

TRANS: 3.2 CAPILLITA - NOURURU

LONG: 5,0 KM

| DESCRIPCION | UNIDAD | CANTIDAD | PRECIO UNITARIO (6s) | TOTAL (6s) |
|--|---|---|---|---|
| ESDOSONE, DESDROCE Y DESPEJE | (a | 5,00 | 530,000 | 2,650,000 |
| EXCATACION NO CLASIFICADA | a3 | 1,200 | 2,800 | 3,360,000 |
| EXEMPACION EN ROCA | a3 | | 15,400 | 0 |
| EXCAPACION EN DOLSCHES | a 3 | 150 | 7,200 | 1,080,000 |
| EXCAPACION ZANJA DE DRENAJES | aĵ | 365 | 7,200 | 2,628,000 |
| TERRAPLENES | a 3 | 32,000 | 3,950 | 126,400,000 |
| EXCAPACION ESTRUCTURAL | a 3 | | 8,350 | 0 |
| MEYEST. DE CALZADA CON RIPIO | a 2 | | 3,300 | 0 |
| ALCANTARILLAS DE TUBO DE NORMIGON ARMADO a) D= 0,00 b) D= 1,00 c) D= 1,20 | 8.l. 8.l. 8.l. | 55 45 | 135,150 165,100 225,7 00 | 9,080,500 10,156,500 |
| MANPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA | a 3 | 70 | 92,900 | 6,503,000 |
| PUENTES DE MADERA | ••••• | ****** | | |
| a) PILOTES HIMCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE NADERA c) NADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | n.l plg2/n plg2/n | 410 29,550 22,880 | 33,250 489 280 | 13,632,500 14,184,0 00 6,406,400 |
| AL ARBRADOS | | | | |
| a) TRASLADO DE ALANDRADOS b) CONSTR. DE ALANDRADOS MUEVOS | a.l a.l | 2,400 | 700 2,850 | 1,680,000 |
| DARANDAS DE SEGURIDAD | s.l | 100 | 20,100 | 2,010,000 |
| SERALIZACION VERTICAL | | | | |
| a) SETALES PREVENTIVAS b) SETALES DE REGLANENT. c) SETALES INFORMATIVAS | a2 a2 a2 | 2,15 0,45 0,75 | 145,000 145,000 145,000 | 311,750 65,250 108,750 |
| REVESTINIENTO DE CUNETAS | s.l. | 1,400 | 21,700 | 30,660,000 |
| EMPASTADO DE TALMOES | s 2 | 1,600 | 1,300 | 2,080,000 |
| DISIPADORES DE ENERGIA | ¥a | 290 | 59,000 | 17,110,000 |
| CONETAS DE CORONACION | s.l. | | 200 | 0 |
| MOVILIZACION (32) | 91. | | | 7,500,000 |
| | | | | |
| | EXEMPACION NO CLASIFICADA EXCANACION EN ROCA EXCANACION EN BOLSONES EXCANACION ZANJA DE DRENAJES EXCANACION ESTRUCTURAL MEXEST. DE CALZADA CON RIPTO ALCANITARILLAS DE TRUO DE HORRIGON ARRADO a) D= 0,00 b) D= 1,00 c) D= 1,00 c) D= 1,20 AMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA PUENTES DE MADERA a) PILOTES MINCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA c) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS ALAMBRADOS a) TRASLADO DE ALAMBRADOS b) CONSTR. DE ALAMBRADOS MUEVOS MARAMOAS DE SEGNRIDAD SEGALIZACION VERTICAL a) SEGALES DE REGLAMENT. c) SEGALES DE REGLAMENT. | RESPONDE, RESPRECE Y RESPETE EXECUPACION EN CLASIFICADA A3 EXECUPACION EN ROCA A3 EXECUPACION EN ROSONES A3 EXECUPACION EN ROSONES A3 EXECUPACION EN ROSONES A3 EXECUPACION ESTRUCTURAL A3 EXECUPACION ESTRUCTURAL A3 EXECUPACION ESTRUCTURAL A3 EXECUPACION ESTRUCTURAL A3 EXECUPACION ESTRUCTURAL A3 ALCANTARILLAS NE TUDO DE NORNIGON ARNADO A) D= 0,00 A) D= 1,00 C) D= 1,20 ALCANTARILLAS NE PIEDRA BRUTA A3 PRENTES NE RAMERA A) PILOTES HINCADOS A) DE 1,00 C) BARRADA PARA ESTRIBOS Y ALAS A) PILOTES HINCADOS A) SUPER ESTRUCTO. DE NADERA C) BARRADA PARA ESTRIBOS Y ALAS ALAMBRADOS A) TRASLADO DE ALAMBRADOS MUEVOS A) TRASLADO DE ALAMBRADOS MUEVOS A) CONSTR. DE ALAMBRADOS MUEVOS A) SEGALES DE REGLAMENT. C) SEGALES DE REGLAMENT. C) SEGALES DE REGLAMENT. C) SEGALES INFORMATIVAS BEMPASTADO DE TALUBES BISTPABORES DE EMERGIA UB COMETAS DE CORDINACION A-1. EMPASTADO DE TALUBES A2 DISTPABORES DE EMERGIA UB COMETAS DE CORDINACION A-1. | EXEMPLES DESIRICE Y DESPETE Ea 5,80 | EXEMPOSIBLE, MESSANCE Y MESPEJE E. 5,00 330,000 EXEMPORACION DE CLASIFICADA E. 3 1,200 2,000 EXEMPLEME EN DOCA E. 3 1,200 7,200 EXEMPLEME EN DOLSONES E. 3 150 7,200 EXEMPLEME EN DOLSONES E. 3 150 7,200 EXEMPLEME EN DOLSONES E. 3 345 345 7,200 EXEMPLEME EN DOLSONES E. 3 345 345 7,200 EXEMPLEME EN DOLSONES E. 3 32,000 3,950 EXEMPLEME EN TRUBLE DE ROBERTAGE EXEMPLEME EN TRUBLE EN TRUBLE ROBERTAGE EXEMPLEME EN TRUBLE EN TRUBLE EN ROBERTAGEN ARRADS A) IP - 1,00 |



PRESUPUESTO DE ODRA

GROPS : 3

TRAMO: 3.3 CALLE 8 - SWR

LONG: 5,90 KM

| 8 | DESCRIPCION | CACINU | CANTIDAD | PRECIO UNITARIO (Gs) | TOTAL (Gs) |
|----|--|-------------------------|-------------------------|----------------------------------|--|
| 1 | MSDOSONE, MSDROCE Y MSPEJE | le . | 5,90 | 530,000 | 3,127,000 |
| 2 | EXCAVACION NO CLASIFICADA | a 3 | 1,200 | 2,800 | 3,360,000 |
| 3 | EXCAVACION EN ROCA | a 3 | 2,100 | 15,400 | 32,340,000 |
| 4 | EXCAVACION EN BOLSONES | a 3 | 180 | 7,200 | 1,296,000 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA DE DRENAJES | a 3 | 250 | 7,200 | 1,800,000 |
| 6 | TERRAPLENES | a 3 | 31,000 | 3,950 | 122,450,000 |
| 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | a 3 | 60 | 9,350 | 501,000 |
| 1 | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | a 2 | *********** | 3,300 | 0 |
| | ALCANTARILLAS DE TUDO DE HORNIGON ARNADO a) D= 0,00 b) D= 1,00 c) D= 1,20 | 8.l. 8.l. 8.l. | 50 | 135,150 165,100 225,700 | 8,255,000 0 |
| 10 | NAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA | a 3 | 8 5 | 72,900 | 7,894,500 |
| 11 | PUENTES DE NADERA | | | | |
| | a) PILOTES HINCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE HADERA c) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | a.l plg2/a plg2/a | 536 29,350 45,750 | 33,25 0 480 280 | 17,822,000 14,088,000 12,810,000 |
| 12 | ALAKDRA34S | | | | |
| | a) Traslado de Alandrados b) Constr. de Alandrados Muevos | a.l a.l | 2,890 | 7 00 2,850 | 1,960,000 |
| 13 | DARANDAS DE SEGURIDAD | a.1 | 120 | 20,100 | 2,412,000 |
| 14 | SETALIZACION VERTICAL | | | | |
| | a) SETALES PREVENTIVAS b) SETALES DE REGLAMENT. c) SETALES INFORMATIVAS | a2 a2 a2 | 5,05 0,45 0,75 | 145,000 145,000 145,000 | 732,250 65,250 108,750 |
| 15 | REVESTINIENTO DE CUNETAS | a.l. | 2,450 | 21,900 | 53,655,400 |
| 16 | ENPASTADO DE TALUDES | a 2 | 5,500 | 1,300 | 7,150,000 |
| 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | Ün | 200 | 59,000 | 11,800,000 |
| 18 | CUMETAS DE CORONACION | s.l. | 1,000 | 200 | 200,000 |
| 19 | NOVILIZACION (32) | 91. | | | 7,400,600 |
| | | | | TOTAL TRAND 3.5 | 313,228,750 |

PRESUPUESTO DE ODRA

SRUPO : 3

TRANS: 3.4 CALLE 8 - NORTE

LONS: 5,80 KM

| 228ZI | | \::::::::::::::::::::::::::::::::::::: | ! 28 22222222222 | ************************************** | :::::::::::::::::::::::::::::::::::::: |
|-------|--|--|-------------------------|--|---|
| [] | BESCRIPCION | CACINO | CANTIDAD | PRECIO UNITARIO (Gs) | TOTAL (Gs) |
| 1 | DESDOSOBE, DESDROCE Y DESPEJE | (a | 5,80 | 530,000 | 3,074,000 |
| 2 | EXCAVACION NO CLASIFICADA | a 3 | 1,300 | 2,800 | 3,640,000 |
| 3 | EXCAVACION EN ROCA | a 3 | 1,150 | 15,400 | 17,710,000 |
| 4 | EXCAVACION EN BOLSONES | 8 3 | 180 | 7,200 | 1,296,000 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA DE DRENAJES | a 3 | 160 | 7,200 | 1,152,000 |
| 6 | TERRAPLENES | a 3 | 27,000 | 3,950 | 104,450,000 |
| 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | a 3 | | 8,350 | 0 |
| | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | s 2 | | 3,300 | 0 |
| | ALCANTARILLAS BE TUDO DE NORNIGON ARNADO a) D= 0,80 b) D= 1,00 c) D= 1,20 | 8.l. 8.l. 8.l. | 65 15 85 | 135,150 165,190 225,700 | 8,784,750 2,476,500 19,184,500 |
| 10 | NAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA | a 3 | 75 | 72,700 | 6,967,500 |
| 11 | PNENTES DE HADERA | | | | |
| | a) PILOTES MIMCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA c) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | m.l plg2/m plg2/m | | 33,250 480 280 | 0 |
| 12 | AL AHBRADOS | | | | |
| | a) TRASLADO DE ALAMBRADOS b) CONSTR. DE ALAMBRADOS HUEVOS | s.l s.l | 2, 000 3,200 | 7 00 2,850 | 1,400,000 9,120,000 |
| 13 | DARANDAS DE SEGURIDAD | e.l | 50 | 20,100 | 1,005,000 |
| 14 | SEGALIZACION VERTICAL | | | | 100000000000000000000000000000000000000 |
| | a) SETALES PREVENTIVAS b) SETALES DE REGLAMENT. c) SETALES INFORMATIVAS | a2 a2 a2 | 4,30 0,45 0,75 | 145,000 145, 000 145,000 | 623,500 65,250 108,750 |
| 15 | REVESTIBLENTO DE CUNETAS | s.l. | 4,230 | 21,700 | 92,637,000 |
| 16 | EMPASTADO DE TALUDES | s 2 | 2,100 | 1,300 | 2,730,000 |
| 17 | DISIPADORES DE EMERGIA | Un | 480 | 59,000 | 28,320,000 |
| 18 | CUNETAS DE CORGNACION | s.I. | 200 | 200 | 40,000 |
| 19 | HOVILIZACION (32) | 91. | | | 7,500,000 |
| | | | | TOTAL TRANO 3.5 | 316,484,750 |
| | | | • ' | | |



PRESUPULSTO DE OBRA

CEUPO : 3

19 MOVILIZACION (3X)

TRANO: 3.5 RUTA 7 - TAYAO LONG: 16,8 DH WIDAD CAPTIDAD PRECIO WITARIO (Ca) TOTAL (Cs) DESCRIPCION 16,80 530,000 8,904,000 1 DESBOSQUE, DESBROCE Y DESPEJE L EXCAVACION NO CLASIFICADA 13 2,500 2,800 7.000.000 15,400 3 EXCAVACION IN BOCA 13 500 EXCAVACION IN BOLSONS 13 7.200 3,600,600 INCAVACION ZANJA DE DRENAJES 13 430 7,200 3,096,000 57.900 6 TEPPAPLEUES 13 3.950 228,705,000 1 EXCAVACION ESTRUCTURAL 13 8,350 PRIVEST. DE CALLADA CON RIPIO 12 101,100 3.300 333,630,000 ALCANTARILLAS DE TUBO DE NORMIGON ARMADO 135,150 a) F 0.80 40 5,406,000 1.l. b) = 1,00 10 165,100 a.l. 1,651,000 e) 📭 1.20 **1.1.** 135 225,700 30,469,500 MAMPOSTRIA DE PIRDRA BRUTA 13 150 92,900 13,935,000 11 PUBLITES DE MADERA a) PILOTES HINCABOS **1.1** 180 33,250 5,965,000 plg2/a 18,530 8,894,400 b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA 480 e) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS plg2/a 11,440 250 3,203,200 12 ALMERADOS 6,200 700 4,340,000 a) Traslado de Alanbrados **n.**1 2,850 b) COUSTR. DE ALAHERADOS HVEVOS n.l 7,600 21,660,000 n.l 100 20,100 2,010,000 13 RAPANDAS DE SEGURIDAD SERALIZACION VERTICAL 5,75 145,000 833,750 a) STIALES PRIVITIVAS 12 12 1,30 145,000 188,500 b) STRALES DE REGLAMENT. e) STRALES INFORMATIVAS 12 3,00 145,000 435,000 1.000 21,900 a.l. 21,900,000 15 REVESTIMILETO DE CHETAS 12 4,800 1,300 6,240,000 16 EMPASTADO DE TALUDES 17 DISIPADORES DE EMERCIA 620 59,000 36,580,000 h 900 200 180,000 CHERTAS DE CORONACION ı.l.

gl.

| TOTAL TRANS | 3.5 | 771,84 | 16,35 |
|-------------|-----|--------|-------|
| | | | |

23,000,000



RESUMEN PRESUPUESTO GRUPO 3

| CAMINO | LONGITUD | PRESUPUESTO |
|-------------------------|----------|---------------|
| TACUA CORA - CRUCE ALTO | 22,3 | 839,409,690 |
| CAPILLITA - MBURURU | 5,0 | 257,606,650 |
| CALLE 8 - SUR | 5,9 | 313,228,750 |
| CALLE 8 - NORTE | 5,8 | 316,484,750 |
| RUTA 7 - TAYAO | 16,8 | 771,846,350 |
| | | |
| 0 T A L | 55,8 | 2,498,576,190 |

| | , | |
|--|---|--|
| | | |
| | | |
| | | |

Presupuesto de Obra

GRUPO: 7

TRANO: 7.1.1 EUTA 5 - CAMPANARIO

LONGITUD: 4.1 EM

| 110 | DESCRIPCION | MIMD | CANTIDAD | PRECIO WITARIO (Ca) | TOTAL (G) |
|--------|--|-------------------------|----------------------|-------------------------------|---|
| 1 | PESBOSQUE, DESEROCE Y DESPLIE | Ĺ | 4,10 | 530,000 | 2,173,000 |
| 2 | EXCAVACION NO CLASIFICADA | B 3 | 1,200 | 2,800 | 3,360,000 |
| 3 | EXCAVACION IN ROCA | B 3 | | 15,400 | |
| 4 | EXCAVACION IN BOLSONES | B 3 | 125 | 7,200 | 900,000 |
| 5 | ELCAVACION ZABJA DE DRIBAJES | 23 | 90 | 7,200 | 648,000 |
| 6 | TIMAPLIES | B 3 | 24,000 | 3,950 | \$4,800,000 |
| 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | 13 | | 8,350 | |
| 8 | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | a 2 | | | |
| , | ALCANTARILLAS DE TUBO DE BORMIGON ARMADO | | | | |
| | a) B= 0,80 b) B= 1,00 e) B= 1,20 | a.l. a.l. a.l. | 75 | 135,150 165,100 225,700 | 10,136,250 |
| 10 | MAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA | B 3 | 30 | 92,900 | 2,787,000 |
| 11 | PULUTES DE MADERA | | | | *************** |
| | a) PILOTES HIHCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA c) HADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | n.l plg2/n plg2/n | | 33,250 480 280 | |
| 12 | ALAMBRADOS | | | | |
| | a) TRASLADO DE ALAMBRADOS b) COUSTR. DE ALAMBRADOS EVEVOS | n.l n.l | 2,100 | 700 2,850 | 1,470,000 |
| 13 | BARANDAS DE SEGURIDAD | n.l | 80 | 20,100 | 1,600,000 |
| 14 | SHALIZACION VERTICAL | | | | |
| | a) SERALES PRIVERTIVAS b) SERALES DE REGLAMENT. c) SERALES INFORMATIVAS | n2 n2 n2 | 0,75 0,85 0,75 | 145,000 145,000 145,000 | 108,750 123,250 108,750 |
| 15 | REVESTIMILATIO DE COMETAS | a.l. | | 21,900 | *************************************** |
| 16 | EMPASTADO DE TALEDES | a 2 | 3,000 | 1,300 | 39,000,000 |
| 17 | DISIPADORIS DE ENERGIA | Va. | 250 | 59,090 | 14,750,000 |
| 11 | CHITAS DE COROLACION | a.l. | 900 | 200 | 180,000 |
| 19 | MOVILIZACION (3%) | gl. | | | 4,238,753 |
| ****** | <u></u> | | | TOTAL | 141,291,753 |

OBRA: PRESUPUESTO DE OBRA

CRYPO: 7 TRANO:7.1.2 RUTA 5 - SAN ROQUE

| | | | | | · | |
|------|---|-------------------------|--------------|-------------------------------|---------|------------------------|
| 1778 | DESCRIPCION | WIDAD | CARTIDAD | PRECIO SEITARIO (Ga) | TOTAL (| Gs) |
| 1 | MESHOSQUE, MESHOCE Y DESPLIE | ů. | 3,10 | 530,000 | | 1,643,000 |
| 2 | EXCAVACION DO CLASIFICADA | B3 | 700 | 2,800 | | 1,960,000 |
| 3 | EXCAVACION EN BOCA | B 3 | | 15,400 | ****** | |
| 4 | EXCAVACION EN BOLSONES | B 3 | 90 | 7,200 | | 648,000 |
| 5 | EXCAVACION ZABIA DE DRENAJES | B 3 | 60 | 7,200 | | 432,000 |
| 6 | TERPARITS | B 3 | 13,500 | 3,950 | 5 | 3,325,000 |
| 7 | LICAVACION ESTRUCTURAL | B 3 | | 8,350 | | |
| 6 | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | 12 | | | | |
| 3 | ALCASTARILLAS DE TUBO DE BORNIGOS ARMADO | | | | | |
| | a) D= 0,80 b) D= 1,00 c) D= 1,20 | i.l. i.l. i.l. | 20 16 | 135,150 165,100 225,700 | | 2,703,000 3,611,200 |
| 10 | HAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA | n.1. | 25 | | | |
| 11 | PULITIS DE MADRA | | | 92,900 | · | 2,322,500 |
| 12 | a) PILOTES HIRCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA c) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS ALAMBRADOS | n.l plg2/n plg2/n | | 33,250 480 280 | | |
| и | a) TRASLADO DE ALAMERADOS b) COESTR. DE ALAMERADOS EVEVOS | n.l n.l | 1,500 | 700 2,850 | | 1,050,000 |
| 13 | BARANDAS DE SECURIDAD | n.l | | 20,100 | | |
| 14 | SENALIZACION VERTICAL | | | | | ********** |
| | a) SERALES PREVENTIVAS b) SERALES DE REGLAMENT. e) SERALES IMPORMATIVAS | 12 12 12 | 0,85 9,75 | 145,000 145,000 145,000 | | 123,250 108,750 |
| 15 | REVESTIBILITO DE CONITAS | n.l. | 900 | 21,900 | 1 | 9,710,000 |
| 16 | EMPASTADO DE TALUDES : | n2 | 2,000 | 1,300 | | 2,600,000 |
| 17 | DISIPADORIS DE EVERGIA | h | 100 | 59,000 | | 5,900,000 |
| 18 | CUTETAS DE CORONACION | a.l. | 100 | 200 | | 20,000 |
| 19 | HOVILLIZACION (3X) | gl. | | | | 2,900,000 |
| L | <u></u> | ************* | | TOTAL | 8 | 9,056,700 |

LONGITUD: 3,10 EM

| • | | | |
|---|--|--|--|
| · | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |

CURA: PRESUPUESTO DE CURA

CEUPO: 7

TRANO: 7.1.3 RUTA 5 - PASO BOSABO

LOUGITUD: 6.30 EM ITE DESCRIPCION CATTIMO HIM PRECIO VEITARIO (Ga) TOTAL (Gs) 1 DESBOSQUE, DESBBOCE Y DESPLIE h 6.30 530.000 3,339,000 2 EXCAVACION BO CLASIFICADA **13** 1,000 2,800 2,800,000 3 EXCAVACION IN BOCA 13 15.400 **13** 190 7,200 INCAVACION UN BOLSCHIS 1,368,000 5 EXCAVACION ZANJA DE DRINAJES 13 60 7.200 324,000 19,900 TRAPLIES 13 3,950 78,605,000 EXCAVACIOE ESTRUCTURAL 13 8.350 PREVEST. DE CALZADA CON RIPIO 12 ALCANTARILLAS DE TUBO DE BORNIGOS ARMADO a) 1= 0.80 n.l. 8 135,150 1,061,200 16 b) 1.00 a.l. 165.100 2,641,600 e) 1,20 a.l. 8 225.700 1,805,600 10 MANPOSTERIA DE PIEDRA RESTA 13 25 92,900 2,322,500 11 PORTES DE MADERA a) PILOTES EIDCADOS a.l 33,250 b) super estruct. De nabera plg2/a 480 e) NADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS ple2/a 280 12 ALAMBRADOS a) TRASLADO DE ALAMBRADOS a.1 3,100 700 2,170,000 (b) COESTR. DE ALAMBRADOS EVEVOS n.l 2,850 **a.1** MARANDAS DE SECURIDAD 20,100 SERALIZACIOE VERTICAL a) SIBALES PREVENTIVAS 12 145,000 b) SEEALES DE REGLAMENT. 123,250 12 0,85 145,000 c) SEEALES INFORMATIVAS 12 0,75 145,000 106,750 15 REVESTIMIENTO DE CUERTAS n.l. 21,900 12 900 16 IMPASTADO DE TALUDES 1,300 1,170,000 120 59,000 17 DISIPADORES DE ENERGIA h 7,080,000 CHIETAS DE CORONACION a.l. 200 3,245,533 18 gl. 19 MOVILIZACIOE (3%) 3,000,000 TOTAL 111,184,433

ORRA: PRESUPUESTO DE OBRA

CUMBTAS DE CORONACION

MOVILIZACION (3X)

49020: 7

TRAMO: 7.2.1 CALLE 11 - NORTE

DESCRIPCION UNIDAD CARTIDAD PRECIO UNITARIO (Gs)! TOTAL (Gs) L 3.00 DESBOSQUE, DESBROCE Y DESPEJE 530,000 1,590,000 EXCAVACION NO CLASIFICADA 500 23 2.800 1,400,000 EXCAVACION DE BOCA **13** 15,400 EXCAVACION EN BOLSONES 90 **B**3 7,200 648.000 EXCAVACION ZABJA DE DRENAJES 23 40 7,200 288,000 TERRAPLEUES 23 9,400 3,950 37,130,000 EXCAVACION ESTRUCTURAL 23 8.350 REVEST. DE CALZADA CON RIPIO **n2** ALCANTARILLAS DE TUBO DE HORMIGON ARMADO n.1. 28 a) D= 0.80 / 135,150 3,784,200 b) D= 1.00 n.l. 165.100 c) D= 1.20 n.l. 225,700 MAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA **23** 15 92,900 1,393,500 PURITES DE MADERA a) PILOTES HINCADOS 33,250 **n.1** b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA plg2/m 480 e) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS 280 plg2/m **ALAMBRADOS** a) TRASLADO DE ALAMBRADOS 1,500 n.l 700 1,050,000 b) COUSTR. DE ALAMBRADOS MUEVOS n.l 2,850 BARANDAS DE SEGURIDAD n.l 20,100 SEEALIZACION VERTICAL **n2** a) SERALES PREVENTIVAS 1.45 145,000 210,250 b) SERALES DE REGLAMENT. 12 0,85 145,000 123,250 **n2** 0,75 145,000 e) SERALES INFORMATIVAS 108,750 REVESTIMIENTO DE CUMETAS n.l. 21,900 **n2** 550 715,000 1,300 EMPASTADO DE TALUDES DISIPADORES DE EMERGIA Un 59,000

m.l.

al.

350

TOTAL

200

70,000

1,500,000

50,010,950

158

LONGITUD: 3,00 EM



OBRA: PRESUPURSTO DE OBRA GRUPO: 7

TRAMO: 7.2.2 CALLE 11 - SUR

LONGITUD: 3,00 KM

| | | •• V VA | | TABATTAL Alan | :::::::::: | |
|----|--|-------------------------|--------------|-------------------------------|------------|------------------|
| | DESCRIPCION | UNIDAD | CANTIDAD | PRECIO UNITARIO (Ga) | TOTAL | (Gs) |
| 1 | DESBOSQUE, DESEROCE Y DESPLIE | Ĺ | 3,00 | 530,000 | | 1,590,0 |
| 2 | EXCAVACION NO CLASIFICADA | B 3 | 500 | 2,800 | | 1,400,0 |
| 3 | EXCAVACION EN ROCA | B 3 | | 15,400 | | |
| 4 | EXCAVACION EN BOLSONES | B 3 | 90 | 7,200 | | 648,0 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA DE DERNAJES | B 3 | 25 | 7,200 | | 180,0 |
| 6 | TERRAPLEUES | B 3 | 10,500 | 3,950 | | 41,475,0 |
| 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | B 3 | | 8,350 | | |
| 6 | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | n 2 | | | | |
| 9 | ALCANTARILLAS DE TUBO DE HORMIGON ARMADO | | | | | |
| | a) D= 0,80 b) D= 1,00 c) D= 1,20 | n.l. n.l. n.l. | 17 | 135,150 165,100 225,700 | | 2,297,5 |
| 10 | MAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA | B 3 | 10 | 92,900 | ***** | 929,0 |
| 11 | POINTES DE MADERA | | | | | |
| | a) PILOTES HIUCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA e) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | n.l plg2/n plg2/n | | 33,250 480 280 | | |
| 12 | ALAMBRADOS | ************ | | | **** | |
| | a) TRASLADO DE ALAMBRADOS b) Constr. De Alambrados Nuevos | n.l n.l | 1,500 | 700 2,850 | ********* | 1,050,00 |
| 13 | BARANDAS DE SEGURIDAD | n.1 | | 20,100 | | |
| 14 | SEMALIZACION VERTICAL | | | | | |
| | a) SERALES PREVENTIVAS b) SERALES DE REGLAMENT. c) SERALES INFORMATIVAS | m2 m2 m2 | 0,85 0,75 | 145,000 145,000 145,000 | | 123,25 108,75 |
| 15 | REVESTIMIENTO DE CUNETAS | a .1. | | 21,900 | | |
| 16 | EMPASTADO DE TALUDES | 1 2 | | 1,300 | | |
| 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | Un | 20 | 59,000 | | 1,180,00 |
| 18 | CUNETAS DE CORONACION | a .l. | | 200 | | |
| 19 | MOVILIZACION (3X) | gl. | | | | 1,500,00 |
| | | | | TOTAL | | 52,481,5 |
| | | | | | | |

PRESUPUESTO DE OBRA

TRANO: 7.2.3 CALLE 12 - HORTE

LONGITUD: 8,00 KM DESCRIPCION UNIDAD CANTIDAD PRECIO UNITARIO (Ga) TOTAL (Gs) 8,00 530,000 4,240,000 DESBOSQUE, DESEROCE Y DESPEJE L 2,000 **EXCAVACION NO CLASIFICADA B**3 2,800 5,600,000 EXCAVACION IN BOCA 23 15,400 RICAVACION EN BOLSONES **2**3 250 7,200 1,800,000 235 RICAVACION ZANJA DE DRENAJES 23 7,200 1,692,000 TERRAPLETES **B**3 42,400 3,950 167,480,000 EXCAVACION ESTRUCTURAL **m**3 8,350 REVEST. DE CALZADA CON RIPIO 12 9 ALCANTARILLAS DE TUBO DE HORNIGON ARMADO a) D= 0.80 n.l. 32 135,150 4,324,800 b) D= 1.00 B.1. 16 165,100 2,641,600 n.l. 16 c) P = 1,20225,700 3,611,200 MAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA 13 27 92,900 2,508,300 PURNTES DE MADERA 290 33,250 a) PILOTES HINCADOS **n.1** 9,642,500 b) SUPER ESTRUCT. DE HADERA plg2/m 19,500 9,360,000 480 e) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS plg2/m 19,300 280 5,404,000 **ALAMBRADOS** a) TRASLADO DE ALAMBRADOS n.l 4,000 700 2,800,000 b) CONSTR. DE ALAMBRADOS MUEVOS. n.l 2,850 90 **n.**1 BARANDAS DE SEGURIDAD 20,100 1,809,000 SREALIZACION VERTICAL a) SEGALES PREVENTIVAS **n2** 3,50 145,000 507,500 b) SERALES DE REGLAMENT. 12 0,85 145,000 123,250 c) SEGALES INFORMATIVAS 0,75 **n2** 145,000 108,750 REVESTIMIENTO DE CUNETAS n.l. 21,900 1,200 EMPASTADO DE TALUDES 12 1,300 1,560,000 17 DISIPADORES DE ENERGIA 40 0a 59,000 2,360,000 CURETAS DE CORONACION 400 200 18 n.1. 80,000 MOVILIZACION (3X) gl. 7,000,000 TOTAL 234,652,900



LONGITUD: 3,00 CM

ORA: PRESUPVESTO M OBRA

TRANO: 7.2.4 CALLE 13 - NORTE

ITE DESCRIPCION MIM CAPTIBAD PRECIO VEITARIO (Gs) TOTAL (Gs) 1 DESBOSQUE, DESBROCE Y DESPLIE 3.00 1,590,000 L 530,000 EXCAVACION NO CLASIFICAM 2 13 500 2,800 1,400,000 3 EXCAVACION IN ROCA 13 15,400 EXCAVACION EN BOLSONIS 90 7,200 13 648,000 RICAVACION ZANJA DE DRENAJES 5 13 35 7,200 252,000 TERRAPLEIES 9.600 13 3.950 37,920,000 7 EXCAVACION ESTRUCTURAL 13 8,350 REVEST. DE CALZADA COE RIPIO 12 ALCANTARILLAS DE TUBO DE NORMIGON ARMADO a) 1= 0.80 135,150 n.l. b) 1,00 n.l. 165,100 1,320,800 e) **№** 1,20 1.1. 16 225,700 3,611,200 10 HAMPOSTERIA DE PIEDRA REUTA 20 Ŋ 92,900 1,858,000 11 PULLTUS DE MADERA a) PILOTES HINCADOS **1.**l 33,250 b) supre estruct. De hadera plg2/z 480 e) HADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS plate 280 12 ALANDRADOS a) TRASLADO DE ALAMBRADOS 1.500 700 **1.**l 1,050,000 b) coestr. De alambrados huevos n.l 2,850 13 PARAMBAS DE SECURIDAD 20,100 n.l 14 SEEALIZACION VERTICAL a) SEMALES PREVENTIVAS 12 145,000 b) smales in eiglantit. 12 0.85 145,000 123,250 e) STALES INFORMATIVAS 12 0,75 145,000 108,750 15 REVESTIBILATO DE CUERTAS **1.1.** 21,900 16 IMPASTADO DE TALUDES **12** 1,300 17 DISIPADORES DE EMERGIA 40 h 59,000 2,360,000 18 CONTRAS DE CORONACION 1.l. 200 19 MOVILIZACION (3%) d. 1,600,000 TOTAL 53,842,000



CORA: PRESUPPESTO DE CORA

CESTO: 7

TRANO: 7.2.5 CALLE 13 - STR

LONGITUD: 3,00 EM

| | GEOPU: / IKABU: 1.2.5 CAL | 77 12 - 26K | | MARCHIAN: 2'06 | u |
|------|--|-------------------------|--------------|-------------------------------|---|
| ITTE | DESCRIPCION | MIDY | CANTIDAD | PRICIO VIITARIO (Gs) | TOTAL (Gs) |
| 1 | MSBOSQUE, MSSBOCE I MSSBJE | Ŀ | 3 | 530,000 | 1,590,000 |
| 2 | EXCAVACION DO CLASIFICADA | 23 | 500 | 2,800 | 1,400,000 |
| 3 | EXCAVACION IN ROCA | B3 | | 15,400 | *************************************** |
| 4 | EXCAVACION EN BOLSONIS | B 3 | 90 | 7,200 | 648,000 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA DE DERINAJES | B3 | 15 | 7,200 | 108,000 |
| • | TIMAPLIES | B3 | 10,600 | 3,950 | 41,879,000 |
| 7 | EICAVACION ESTRUCTURAL | B3 | | 8,350 | |
| 8 | REVEST. DE CALZADA COU RIPIO | B2 | •••••• | | ************ |
| ; | ALCANTARILLAS DE TUBO DE MORNIGON ARMADO | | | | ************** |
| | a) B= 0,80 b) B= 1,00 e) B= 1,20 | a.l. a.l. a.l. | 8 | 135,150 165,100 225,700 | 1,320,800 |
| 10 | MAMPOSTERIA DE PIEDRA REUTA | B3 | 10 | 92,900 | 929,000 |
| 11 | PUBLITES DE MADERA | | | | |
| | a) PILOTES HIBCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE HADERA e) HADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | a.l plg2/a plg2/a | | 33,250 480 280 | *************************************** |
| 12 | ALAHBRADOS | | | | ************** |
| | a) TRASLADO DE ALAMBRADOS b) COESTR. DE ALAMBRADOS HVEVOS | n.l n.l | 1,500 | 700 2,850 | 1,050,000 |
| 13 | BARAIDAS DE SECURIDAD | a.l | | 20,100 | |
| 14 | SEMALIZACION VERTICAL | | | | |
| | a) STAALES PREVENTIVAS b) STAALES DE REGLAHENT. c) STAALES IMPORMATIVAS | n2 n2 n2 | 0,85 0,75 | 145,000 145,000 145,000 | 123,250 108,750 |
| 15 | REVESTIBLENTO DE CUITAS | a.l. | | 21,900 | |
| 16 | DEPASTADO DE TALUDES | 12 | | 1,300 | *************************************** |
| 17 | DISIPADORES DE EMERGIA | ħ | | 59,000 | *********** |
| 18 | CHIETAS DE CORONACION | a. 1. | | 200 | *************************************** |
| 19 | HOVILIZACION (3%) | gì. | | | 1,500,000 |
| | | *********** | | TOTAL | 50,647,800 |

ORA: PRESUPVESTO DE ORRA

CROPO: 7

TRANO: 7.2.6 CALLE 14 - HORTE

LOUGITUD: 5.00 EM ITE CUTIND | DESCRIPCION MIM |PRECIO WITARIO (Ga)| TOTAL (Gs) 1 DESBOSQUE, DESBROCE Y DESPEJE L 5.0 530,000 2,650,000 2 EXCAVACION NO CLASIFICADA 13 900 2.800 2,520,000 3 INCAVACION IN ROCA 13 15,400 EXCAVACION EN DOLSONES **13** 150 7,200 1,060,000 5 INCAVACION ZANJA DE DRENAJES **B**3 115 7,200 828,000 TERAPLETES ı3 18,700 3,950 73,865,000 7 IXCAVACION ESTRUCTURAL 13 8.350 REVEST. DE CALJADA CON RIPIO 12 ALCANTARILLAS DE TUBO DE NORKIGON ARMADO a)]= 0,80 ı.l. 10 135,150 1,351,500 b)]= 1.00 **1.1.** 35 165,100 5,778,500 e)]= 1.20 n.1. 30 225,700 6,771,000 10 MAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA 13 50 92,900 4.645,000 PURITES DE HADERA 11 a) PILOTES HICADOS 33,250 n.l b) super estroct, de hadera plc2/a 480 e) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS plg2/a 280 12 ALAMBRADOS a) TRASLADO DE ALAMBRADOS 2,500 700 **n.**l 1,750,000 b) coestr. De alambrados evevos n.l 2.850 13 BARANDAS DE SEGURIDAD **1.1** 20,100 STEALIZACION VERTICAL a) STIALES PREVENTIVAS 12 145,000 b) smales of reglatery. 12 0,85 145,000 123,250 e) SEBALES INFORMATIVAS 12 0.75 145,000 108,750 15 REVESTIBILITO DE CUEITAS **1.1.** 21,900 **12** 1.400 16 IMPASTADO DE TALUDES 1,300 1,820,000 17 DISIPADORES DE REERGIA h 80 59,000 3,540,000 18 CUERTAS DE CORONACION a.l. 550 200 110,000 19 MOVILIZACION (3X) gl. 3,300,000 TOTAL 110,241,000

LONGITUD: 3,00 La

CERA: PRESUPVESTO DE CERA

TRANO: 7.2.7 CALLE 14 - SER

ITE DESCRIPCION WIIBAD CARTIMO |PRECIO WEITARIO (Gs)| TOTAL (Gs) DESBOSQUE, DESBROCE Y DESPLJE L 3.00 530,000 1,590,000 2 EXCAVACION NO CLASIFICADA 13 500 2,800 1,400,000 3 EXCAVACION DE ROCA 13 15,400 EXCLVACION IN BOLSONS 7,200 13 90 648,000 ILICAVACION ZANJA DE DRINAJES 13 60 7,200 432,000 TERAPLUES 9,500 13 3,950 37,525,000 7 RICAVACION ESTRUCTURAL 13 1.350 REVEST. DE CALZADA COS RIPIO 12 ALCANTARILLAS DE TUBO DE HORNIGON ARNADO a) 📭 0,80 n.l. 10 135,150 1,351,500 b)]= 1,00 **1**.1. 165,100 e) № 1.20 n.1. 25 225,700 5,642,500 HAMPOSTERIA DE PIEDRA REUTA 13 25 92,900 2,322,500 PURITES DE MADERA 11 a) PILOTES HINCAROS 33,250 **1.1** b) SUPER ESTRUCT. BE HADERA plg2/a e) Hadera para estribos y alas plg2/a 280 12 ALAHRRADOS 1,500 a) Traslado de Alambrados **a.**1 700 1,050,000 b) CONSTR. DE ALAMBRADOS HUEVOS **a.**1 2,950 13 BARANDAS DE SECURIDAD **n.1** 20.100 STRALIZACION VERTICAL a) STRALES PREVENTIVAS 12 145,000 b) segales de reglament. 12 0,85 145,000 123,250 c) SREALES INFORMATIVAS **12** 0,75 145,000 108,750 REVESTIMIENTO DE CUETAS 250 15 n.1. 21,900 5.475.000 12 1,300 IMPASTADO DE TALEPES ħ DISIPADORES DE EMERGIA 20 59,000 1,180,000 18 CHERTAS DE COROBACION 200 n.l. 19 MOVILIZACION (3%) gl. 1,800,000 TOTAL 60.648.500



ORRA: PRESUPUESTO M ORRA

CEUPO:

TRANO: 7.2.8 CALLE 15 - NORTE LONGITUD: 5,50 CM

| TIM | DISCRIPCION | VEIDAD | CANTIDAD | PRECIO WEITARIO (Ga) | TOTAL (Gs) |
|-----|--|-------------------------|--------------------------|-------------------------------|--|
| 1 | DESBOSQUE, DESBROCE Y DESPETE | <u>i</u> | 5.50 | 539,000 | 2,915,000 |
| 2 | EXCAVACION NO CLASIFICADA | B3 | 1,700 | 2,800 | 4,760,000 |
| 3 | EXCAVACION EN ROCA | B3 | | 15,400 | *************************************** |
| 1 | EXCAVACION EN BOLSONES | B3 | 170 | 7,200 | 1,224,000 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA DE DERIAJES | B3 | 400 | 7,200 | 2,880,000 |
| 6 | TIMAPLUIS | B3 | 33,500 | 3,250 | 132,325,000 |
| 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | B3 | | 8,350 | |
| 8 | REVEST. DE CALZADA COE RIPIO | n2 | | | ************************************* |
| 9 | ALCANTARILLAS DE TUDO DE NORMIGON ARMADO | | | | *************** |
| | a) B= 0,80 b) B= 1,00 c) B= 1,20 | a.l. a.l. a.l. | 20 50 | 135,150 165,100 225,700 | 2,703,000 8,255,000 |
| 10 | HAMPOSTERIA DE PIEDRA BEUTA | B3 | 45 | 92,900 | 4,180,500 |
| 11 | PULITES DE MADREA | | | | ****************** |
| | a) PILOTES HINCADOS b) SUPER ESTEUCT. DE HADERA c) HADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | n.l plg2/n plg2/n | 210 23,400 12,900 | 33,250 480 280 | 6,962,500 11,232,000 3,612,000 |
| 12 | ALAMBRADOS | | ************************ | | |
| | a) TRASLADO DE ALAMBRADOS b) CONSTR. DE ALAMBRADOS NUEVOS | a.l a.l | 2,700 | 700 2,850 | 1,890,000 |
| 13 | BARAIDAS DE SECURIDAD | a.1 | 140 | 20,100 | 2,814,000 |
| 14 | SEMALIZACION VERTICAL | | | | |
| | a) SERALES PREVENTIVAS b) SERALES DE REGLAMENT. c) SERALES INFORMATIVAS | 12 12 12 | 0,75 0,85 0,75 | 145,000 145,000 145,000 | 108,750 123,250 108,750 |
| 15 | HVISTIHIENTO DE CONITAS | a.l. | | 21,900 | ***************** |
| 16 | DEPASTADO DE TALIJOES | m2 | 4,800 | 1,300 | 6,240,000 |
| 17 | DISTPANORES ON EMERGIA | ħ | 40 | 59,000 | 2,360,000 |
| 15 | CHIRTAS DE CORONACION | a.l. | | 200 | |
| 19 | HOVILIZACIOU (3%) | gì. | | | 6,000,000 |
| | | | - | TOTAL | 200,713,750 |

OBRA: PRESUPUESTO DE OBRA

GRUPR:

TRAMO: 7.2.9 CALLE 15 - SUR

LONGITUD: 3,00 KM

| EN | DESCRIPCION | UNIDAD | | PRECIO UNITARIO (6s) | TOTAL (6s) |
|----|--|-------------------------|---------------|---|---------------------------|
| | DESDOSAUE, DESDROCE Y DESPEJE | <u>La</u> | 3,00 | 530,000 | |
| 2 | EXCAVACION NO CLASIFICADA | a 3 | 500 | 2,800 | 1,400,00 |
| 3 | EXCAVACION EN ROCA | 8 3 | | 15,400 | |
| 4 | EXCAVACION EN DOLSONES | 93 | 70 | 7,200 | 648,00 |
| 5 | EXCAVACION ZANJA BE DRENAJES | e 3 | 35 | 7,200 | 252,00 |
| 6 | TERRAPLENES | e 3 | 7,200 | 3,950 | 36,340,00 |
| 7 | EXCAVACION ESTRUCTURAL | a 3 | | 8,350 | |
| 1 | REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | e 2 | | • | |
| 1 | ALCANTARILLAS DE TUDO DE NORMIGON ARNADO | | | | ************ |
| : | a) B= 0,80 b) B= 1,00 c) B= 1,20 | e.l. e.l. | 25 | 135,150 165,100 225,700 | 3,378,75 |
| 10 | MAMPOSTERIA DE PIEDRA BRUTA | a 3 | 13 | 72,700 | 1,207,70 |
| 11 | PUENTES DE HADERA | | | *************************************** | ****** |
| : | a) PILOTES HINCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA c) MADERA PARA ESTRIDOS Y ALAS | 0.1 plg2/a plg2/a | | 33,250 480 280 | |
| 12 | ALAMBRADOS | | | | *********** |
| | a) TRASLADO DE ALAMBRADOS b) CONSTR. DE ALAMBRADOS MUEVOS | e.l e.l | 1,500 | 700 2,850 | 1,050,00 |
| 13 | DARANDAS DE SEGURIDAD | 0.1 | | 20,100 | ***************** |
| 14 | SEMALIZACION VERTICAL | | | | |
| | a) SERALES PREVENTIVAS b) SERALES DE REGLAMENT. c) SERALES INFORMATIVAS | e2 e2 e2 | 0,85 0,75 | 145,000 145,000 145,000 | 123,25 1 0 8,75 |
| 15 | REVESTINIENTO DE CUNETAS | e.l. | ************* | 21,900 | |
| 16 | ERPASTADO DE TALUDES | © 2 | 700 | 1,300 | 1,170,00 |
| 17 | DISIPADORES DE ENERGIA | Un . | | 59,000 | |
| 18 | CUNETAS DE CORONACION | 0. 1. | | 200 | |
| 19 | HOVILIZACION (32) | 91. | | | 1,500,00 |
| | | | | TOTAL | 47,178,45 |

| , | | | |
|---|--|--|--|
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |
| | | | |

FORCILAD: 3'00 ER

OBRA: PRESUPUESTO DE OBRA

CEUPO: 7

TRANO: 7.2.10 CALLE 16 - SVR

| WOPU: / | 18ADU: 1.2.1V | CONTROL TO - SAR | | | |
|--|---------------|-------------------------|--------------|-------------------------------|---|
| ITEM DESCRIPCION | | WIDAD | CANTIDAD | PRICIO WITARIO (Gs) | TOTAL (Gs) |
| 1 DESBOSQUE, DESBROCE Y DESPRIJE | | L | 3,00 | 530,000 | 1,590,000 |
| 2 EXCAVACION NO CLASIFICADA | | B 3 | 400 | 2,800 | 1,120,000 |
| 3 EXCUPACION EN BOCY | | 23 | | 15,400 | 0 |
| 4 EXCAVACION EN BOLSONES | | a 3 | 90 | 7,200 | 648,000 |
| 5 ELICAVACION ZARJA DE DERHAJES | | a 3 | 15 | 7,200 | 108,000 |
| 6 TERRAPLETES | | B 3 | 7,300 | 3,950 | 28,835,900 |
| 7 EXCAVACIOS ESTRUCTURAL | | a 3 | · | 8,350 | 0 |
| 8 REVEST. DE CALZADA CON RIPIO | | m2 | | | 0 |
| 9 ALCANTARILLAS DE TUBO DE HORM | IGOU ARMADO | | | | 0 |
| a)]= 0,80 b)]= 1,00 c)]= 1,20 | | B.l. B.l. B.l. | 10 | 135,150 165,100 225,700 | 1,351,500 |
| 10 HANPOSTERIA DE PIEDRA BEUTA | | a3 | 5 | 92,900 | 464,500 |
| 11 PURITES DE HADERA | | | | | *************************************** |
| a) PILOTES HIBCADOS b) SUPER ESTRUCT. DE MADERA c) MADERA PARA ESTRIBOS Y ALAS | 3 | a.l plg2/a plg2/a | | 33,250 480 280 | |
| 12 ALAHURADOS | | | | | |
| a) TRASLADO DE ALAMBRADOS b) CONSTR. DE ALAMBRADOS NUEVO | 06 | 8.1 8.1 | 1,500 | 700 2,850 | 1,050,000 |
| 13 BARANDAS DE SEGURIDAD | | a.1 | | 20,100 | |
| 14 STRALIZACION VERTICAL | | | | | |
| a) SEMALES PRIVENTIVAS b) SEMALES DE REGLAHENT. c) SEMALES INFORMATIVAS | | a2 a2 a2 | 0.85 0.75 | 145,000 145,000 145,000 | 123,250 108,750 |
| 15 REVESTIBLEATO DE COURTAS | | a. l. | | 21,900 | |
| 16 IMPASTADO DE TALUDES | | m2 | | 1,300 | |
| 17 DISIPADORES DE EMERGIA | | Va. | | 59,000 | |
| 18 CHETAS DE COROLACION | | a.l. | | 200 | |
| 19 HOVILIZACION (3%) | | gl. | | | 1,100,000 |
| | | | | TOTAL | 36,499,000 |

RESUMEN PRESUPUESTO GRUPO 7

| CAMINO | LONGITUD | PRESUPUESTO | |
|----------------------------|----------|---------------|--|
| 7.1.1 RUTA 5 - CAMPANARIO | 4,1 | 141,291,753 | |
| 7.1.2 RUTA 5 - SAN ROQUE | 3,1 | 99,056,700 | |
| 7.1.3 RUTA 5 - PASO ROSADO | 6,3 | 111,184,433 | |
| 7.2.1 CALLE 11 - NORTE | 3,0 | 50,010,950 | |
| 7.2.2 CALLE 11 - SUR | 3,0 | 52,481,550 | |
| 7.2.3 CALLE 12 - NORTE | 8,0 | 234,652,900 | |
| 7.2.4 CALLE 13 - NORTE | 3,0 | 53,842,000 | |
| 7.2.5 CALLE 13 - SUR | 3,0 | 50,647,800 | |
| 7.2.6 CALLE 14 - NORTE | 5,0 | 110,241,000 | |
| 7.2.7 CALLE 14 - SUR | 3,0 | 60,648,500 | |
| 7.2.8 CALLE 15 - NORTE | 5,5 | 200,713,750 | |
| 7.2.9 CALLE 15 - SUR | 3,0 | 47,178,450 | |
| 7.2.10 CALLE 16 - SUR | 3,0 | 36,499,000 | |
| TOTAL | 53,0 | 1,248,448,786 | |

| | | | , | |
|--|---|---|---|--|
| | | | | |
| | | • | | |
| | | | • | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | : | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |
| | | | | |





.

.

