UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERIA FACULTAD DE INGENIERIA CIVIL



AMPLIACION Y MEJORAMIENTO DE LA CARRETERA CAÑETE-YAUYOS -HUANCAYO DEL Km. 166+200 AL Km. 166+500

GEOTECNIA Y GEOLOGIA, CANTERAS, FUENTES DE AGUA Y PAVIMENTOS

INFORME DE SUFICIENCIA

Para optar el Titulo Profesional de:

INGENIERO CIVIL

JOSE MARCELINO CENTENO AGUIRRE Lima- Perú

2009

ÍNDICE

ÍNDICE	1
LISTA DE CUADROS	3
LISTA DE FIGURAS	5
LISTA DE SIMBOLOS Y SIGLAS	6
RESUMEN	8
INTRODUCCIÓN	9
CAPITULO I	
RESUMEN DEL PERFIL	10
1.1 ASPECTOS GENERALES	10
1.2 IDENTIFICACIÓN	11
1.3 FORMULACIÓN	13
1.4 EVALUACIÓN	15
1.5 CONCLUSIONES	17
CAPITULO II	
GEOLOGÍA, GEOTECNIA Y DISEÑO DE PAVIMENTOS	18
2.1 GEOLOGÍA DEL ÁREA DE ESTUDIO	18
2.1.1 Geológico Regional	
2.1.2 Estratigrafía	19
2.1.3 Geología Estructura	21
2.1.4 Geodinámica Externa	22
2.1.5 Geología Local	22
2.2 GEOTÉCNICA DEL TRAMO EN ESTUDIO	23
2.2.1 Generalidades	23
2.2.2 Calicata	24
2.2.3 Ensayos de Laboratorio	24
2.2.4 Áreas de Préstamo – Canteras	25
2.2.5 Áreas de Botaderos	27
2.2.7 Fuentes de Agua	27
2.2.8 Análisis de Taludes	27

2.3 DISEÑO DE PAVIMENTOS	29
2.3.1 MÉTODO AASHTO	29
CAPITULO III	
	20
ESPECIFICACIONES TÉCNICAS	39
3.1 Memoria Descriptiva	39
3.2 Especificaciones Técnicas	40
3.3 Planilla de Metrados	58
3.4 Análisis de Precio Unitarios	59
3.5 Valor referencial Detallado por Partidas	71
3.6 Relación de Equipo Mínimo	
3.7 Programa General de Ejecución	75
3.8 Planos de Obras	
CONCLUSIONES	77
RECOMENDACIONES	78
BIBLIOGRAFÍA	79
ANEXOS	80
ANEXO A: Cuadros Estadísticos para el Desarrollo del Perfil.	
ANEXO B: Geología.	
ANEXO C: Calicata.	
ANEXO D: Ensayos de Laboratorio.	
ANEXO E: Resumen de Estudio de Cantera Picamarán.	
ANEXO F: Diseño de Pavimentos.	
ANEXO G: Planos.	
ANEXO H: Panel Fotográfico.	

LISTA DE CUADROS

CUADRO Nº 1.1.1 UBICACIÓN DEL PROYECTO11
CUADRO Nº 1.2.1 PRINCIPALES CARACTERÍSTICAS DE LA VÍA11
CUADRO № 1.2.4 ALTERNATIVAS DE SOLUCIÓN13
CUADRO Nº 1.3.2.1 DEMANDA DEL TRÁFICO VEHICULAR14
CUADRO № 1.3.2.2 TASAS DE PROYECCIÓN DEL TRÁFICO14
CUADRO Nº 1.3.3 COSTOS DE INVERSION Y MANTENIMIENTO15
CUADRO Nº 1.4.1 EVALUACION POR TRAMO16
CUADRO Nº 2.1 UBICACIÓN DEL TRAMO EN ESTUDIO18
CUADRO № 2.2.2 RESUMEN DEL REGISTRO DE CALICATA24
CUADRO Nº 2.2.3 RESUMEN DE ENSAYOS Y CLASIFICACIÓN DE SUELO
CUADRO № 2.2.5 DESCRIPCIÓN DEL BOTADEROS27
CUADRO № 2.2.6 RESUMEN DE FUENTE DE AGUA27
CUADRO Nº 2.2.7 TALUD DE CORTE PROPUESTO28
CUADRO № 2.3.1 FORMULAS FACTOR DE EQUIVALENCIAS DE CARGA
CUADRO Nº 2.3.2 COEFICIENTES DE DRENAJE DE MATERIALES GRANULARES

CUADRO № 2.3.3 ESPESOR MINIMO PARA CAPAS DE LA	
ESTRUCTURA DEL PAVIMENTO	36
CUADRO № 2.3.4 CBR REPRESENTATIVO	37
CUADRO № 2.3.5 RESUMEN DEL ANÁLISIS DEL TRAFICO	37
CUADRO № 3.1 UBICACIÓN GEOGRAFICA DEL KM 162+200 AL KM 162+500	39
CUADRO № 3.2.1 GRANULOMETRIA DE ACEPTACIÓN PARA SUB-BASE	41
CUADRO Nº 3.2.1 ENSAYOS ESPECIALES PARA SUB-BASE	42
CUADRO № 3.2.3 GRANULOMETRIA DE ACEPTACIÓN PARA BASE	44
CUADRO Nº 3.2.4 REQUERIMIENTO AGREGADO GRUESO	44
CUADRO Nº 3.2.5 REQUERIMIENTO AGREGADO GRUESO	45
CUADRO № 3.2.6 GRANULOMETRIA DEL AGREGADO PARA EL CONCRETO ASFALTICO	50
CUADRO № 3.2.7 GRANULOMETRIA DEL AGREGADO PARA EL RELLENO MINERAL (FILLER)	52
CUADRO № 3.5.1 RESUMEN DEL PRESUPUESTO	71

LISTA DE FIGURAS

FIGURA Nº 1.1 ESQUEMA DE LA RED NACIONAL R22	10
FIGURA Nº 2.1.1 ESQUEMA DE UNIDADES LITOESTRATIGRÁFICAS	19
FIGURA Nº 2.1.5 ESQUEMA GEOLOGIA LOCAL	23
FIGURA Nº 2.2.7.1 TALUD ZONA DE ROCA	28
FIGURA N° 2.2.7.2 MOVIMIENTO DEL TALUD	23
FIGURA N° 2.3.1 COEFICIENTE ESTRUCTURAL DE LA CARPETA ASFALTICA	35
FIGURA N° 2.3.2 COEFICIENTE ESTRUCTURAL DE LA BASE GRANULAR	35
FIGURA Nº 2.3.3 COEFICIENTE ESTRUCTURAL DE LA SUB-BASE GRANULAR	36

LISTA DE SÍMBOLOS Y SIGLAS

AASHTO : Asociación Americana de Agencias Oficiales de Carreteras y

Transportes.

ASTM Sociedad Americana de Ensayos de Materiales.

a₁, a₂ y a₃ : Coeficientes Estructurales.

CBR : Relación de Soporte de California.

co : Coluvial.
d : Deposito.

D_D Factor de Distribución Direccional.

DL Factor de Distribución de Carril.

 D_1 , D_2 y D_3 : Espesores de Capa del Pavimento.

EAL : Número de Ejes Equivalentes Acumulados.

FC Factor Camión.

FEC Factor de Equivalencia de Carga.

GC Grava Arcillosa.

GLB Global.

IGV : Impuesto General a las ventas.

IMD Indice Medio Diario.

INEI Instituto Nacional de Estadística e informática.

INGEMMET : Instituto Geológico Minero y Metalúrgico.

Ki-ca : Formación Carhuaz.
Ki-ch : Formación Chúlec.

Ki-go Formación Goyllarisquizga.

Ki-pt : Formación Pariatambo. Ks-ju : Formación Jumasha.

MR : Módulo Resilente.

MTC Ministerio de Transporte y Comunicaciones.

M2 Metro Cuadrado.

m₂ y m₃ : Coeficientes de Drenaje.

M3 : Metro Cubico.

M3K : Metro Cubico Kilometro.

n Número de Años.

PSI indice de Serviciabilidad.

Qh-co Depósitos Coluviales.

SN : Número Estructural.

SNIP : Sistema Nacional de Inversiones Públicas.

SUCS : Sistema Unificado de Clasificación de Suelos.

S₀: Desviación Estándar Total.

t : Tasa de Crecimiento Vehicular.

TIR : Tasa Interna de Retorno.

VAN : Valor Actual Neto.

W₁₈ : Número Proyectado de Carga Equivalente.

Z_R : Factor de Confiabilidad.

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL

Resumen

8

RESUMEN

El presente informe tiene como finalidad elaborar el expediente técnico, para la

ejecución de las obras del km 166+200 al km 166+500 de la Red Vial R-22, este

documento trata sobre la geotecnia y geología, canteras, fuentes de agua y

diseño del pavimentos del tramo en estudio.

El marco geomorfológico del entorno del área del proyecto corresponde al flanco

occidental andino de la Cordillera de los Andes, mostrando una topografía

abrupta por cuyo fondo discurre la vía en mención paralela al río Alis, cuyo

comportamiento Geodinámico está caracterizado por fenómenos activos como

deslizamientos y desprendimiento de roca.

La capacidad portante del terreno de fundación existente está representada por

18 % de CBR. El suelo está formado por grava arcillosa del Grupo GC ó A-2-6(0)

y a un metro de profundidad el basamento rocoso de la Formación Chúlec, sin la

presencia de la napa freática.

Los materiales de las canteras seleccionadas presentan características físico

mecánicas aceptables para realizar el proyecto, previo proceso de zarandeo,

trituración y mezclado. La cantera Picamarán proporciona rocas de diámetro 50

cm. satisfactorios para protección del cauce del río; la cantera Río Cañete

proporciona los materiales para el concreto asfaltico; la cantera Huantan

proporcionara el material para la base, sub-base y relleno de la estructura del

pavimento.

Para el dimensionamiento del pavimento se ha empleado la metodología

AASTHO 1993, las cuales nos da una estructura de 37.5 cm de espesor total,

subdividida por 15 cm de sub base, 15cm de base y 7.5 cm de carpeta asfáltica,

acorde al tipo de estructura solicitada para las condiciones del estudio.

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL

Introducción

INTRODUCCIÓN

El presente informe tiene como finalidad elaborar un expediente técnico a nivel de estudio definitivo para la Ampliación y Mejoramiento de la Carretera Cañete – Yauyos – Huancayo del km 166+200 al km 166+500, vía que forma parte de la Red Vial Nacional R-22, en la cual se intenta modificar el bajo nivel de transitabilidad de la carretera, los altos costos de transporte y la inseguridad de los usuarios de la vía, brindando así una vía alterna entre los departamentos de Lima y Junín, que ayudara a aligerar el tránsito vehicular de carga y pasajeros de la Carretera Central e impulsar el desarrollo socio-económico de los poblados ubicados en el área de influencia del proyecto.

Se establece el marco geológico identificando las características estratigráficas, geomorfológicas, estructurales y litológicas del área de emplazamiento de la estructura vial, con la finalidad de diagnosticar procesos de geodinámica extema que pongan en riesgo la estabilidad de la vía.

El diseño de pavimento involucra determina las características físico-mecánicas del suelo de fundación existente, trafico, clima, así como los materiales apropiados en cantidades suficientes que componen la estructura del pavimento.

CAPITULO I: RESUMEN DEL PERFIL LUNAHUANÁ-YAUYOS-CHUPACA

1.1 ASPECTOS GENERALES

El proyecto consiste en la ampliación y mejoramiento de la Carretera Lunahuaná-Yauyos-Chupaca, para el tramo comprendido entre los poblados de Lunahuaná y Chupaca, La vía tiene aproximadamente 243.75 Km, y forma parte de la Red Vial Nacional R22, siendo esta una vía importante para el desarrollo socio-económico de los usuarios.

La Red Vial Nacional R22 se proyecta como una ruta alterna entre los departamentos de Lima y Junín, la cual ayudará a aligerar el tránsito vehicular de carga y pasajeros de la Carretera Central, permitiendo el transporte continuo y seguro durante la temporada de máximo flujo vehicular. La Figura Nº 1.1 muestra el esquema de la carretera.

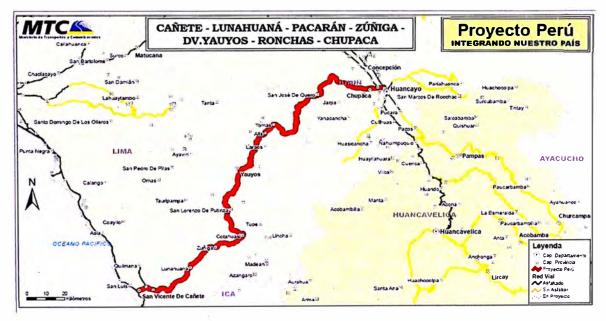


FIGURA Nº 1.1 ESQUEMA DE LA RED NACIONAL R22

Fuente: MTC

Los centros poblados que se benefician son: Lunahuaná, Pacarán, Zúñiga, Ayauca, Carania, Catahuasi, Chocos, Colonia, Laraos, Alis, Tomas, Yauyos, Chambara, San José de Quero, Ahuac, Huachac y Chupaca.

1.1.1 UBICACIÓN

El tramo en estudio se encuentra ubicado en las provincias de Cañete y Yauyos, del departamento de Lima, y Chupaca en el departamento de Junín, el Cuadro Nº 1.1.1 muestra la ubicación del proyecto.

CUADRO Nº 1.1.1 UBICACIÓN DEL PROYECTO

Poblado	Poblado Progresiva Coordenada Geográfica		Región
Lunahuaná (Inicio)	42+755	13°04'37"(S) – 76°23'16"(O)	Costa
Chupaca (Fin)	273+531	12°04'28"(S) - 75°12'39"(O)	Sierra

1.2 IDENTIFICACION

1.2.1 DIAGNÓSTICO DE LA SITUACION ACTUAL

En la actualidad el aislamiento social-económico de las poblaciones, el congestionamiento continuo de la carretera central y la falta de una vía alterna en buenas condiciones de transitabilidad entre los departamentos de Lima y Junín son los motivos que generan la propuesta del proyecto.

El proyecto intenta modificar el bajo nivel de transitabilidad de la carretera Cañete - Dv. Yauyos-Chupaca, los altos costos de transporte y la inseguridad de los usuarios de la vía. El Cuadro Nº 1.2.1 presenta las características principales de la vía en estudio, las cuales se dividieron en 5 tramos.

CUADRO Nº 1.2.1 PRINCIPALES CARACTERÍSTICAS DE LA VÍA

Tramo	Vía	Long.	Dpto.	Región	Topografía
٠1	Lunahuaná- Pacarán	15,270	Lima	Costa	Ondulada
2	Pacarán- Zúñiga	4,150	Lima	Costa	Ondulada
3	Zúñiga- Magdalena	72,600	Lima	Sierra	Accidentada
4	Magdalena-	135,130	Lima-Junín	Sierra	Accidentada
5	Ronchas-Chupaca	16,600	Junín	Sierra	Accidentada

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL

Capítulo I

1.2.2 ANÁLISIS DE LA SITUACION ACTUAL

Problema Central

El problema central es su bajo nivel de transitabilidad lo cual contribuye al

aislamiento de los pueblos ubicados a lo largo de la carretera, lo que trae como

consecuencia el retraso en su desarrollo social y económico.

Principales Causas que Generan el Problema

Causas Directas: mal estado de la superficie de rodadura, y las inadecuadas

características técnicas de la carretera.

Causas Indirectas: falta de programas de mantenimiento, erosión de la superficie

de rodadura y el ancho de la calzada variable e insuficiente por sectores.

Análisis de Efectos

Efecto Final: bajo nivel de vida de la población de la zona.

Efectos Directos: limitada accesibilidad vial y altos costos operativos.

Efectos Indirectos: aumento de los tiempos de viaje, altos costos de transporte,

deficiente acceso a los servicios públicos, retraso social, cultural y económico.

1.2.3 ANÁLISIS DE LOS OBJETIVOS

Objetivo general: lograr el desarrollo socio-económico de los poblados ubicados

en el área de influencia.

Objetivo central: mejorar la transitabilidad de la ruta nacional 022 a fin de facilitar

una vía alterna entre los departamentos de Junín y Lima, que permita el traslado

de pasajeros y carga en condiciones de continuidad, fluidez y seguridad,

optimizando los costos de transporte y tiempos de viaje, y así generar un mayor

tráfico en la vía para que el proyecto sea rentable y sostenible en el tiempo.

Medios para Lograr los Objetivos

Medios de Primer Nivel: vías en buenas condiciones de transitabilidad.

Medios Fundamentales: eficiencia del programa de mantenimiento vial y lograr

un ancho adecuado de la calzada.

Fines

Fin Último: mejora del nivel social y económico de los pobladores de la zona.

Fin Directo: mayor actividad económica.

Fines Indirectos: ahorro económico y eficiente acceso a los servicios públicos.

1.2.4 ALTERNATIVAS DE SOLUCIÓN

Las alternativas que se plantean para la ampliación y mejoramiento de la carretera Lunahuaná – Dv. Yauyos - Chupaca son acciones para lograr el buen estado y adecuadas características técnicas de la carretera mediante obras de arte y drenaje, mantenimiento rutinario y periódico, la reconstrucción de la plataforma y la ampliación de la calzada a 6.60 m de ancho. El Cuadro Nº 1.2.4 presenta 3 alternativas de solución para el proyecto.

CUADRO № 1.2.4 ALTERNATIVAS DE SOLUCIÓN

Alternativa	Alternativa Solución para la vía		
1 ,,	Afirmado (30cm.)		
2	Tratamiento Superficial Bicapa TSB (1")		
3	Carpeta Asfáltica (2"),		

1.3 FORMULACIÓN

1.3.1 HORIZONTE DEL PROYECTO.

Se considera un horizonte del proyecto de 20 años, período por el cual se identificará los niveles de inversión, costos y beneficios, con el fin de determinar los indicadores de rentabilidad.

1.3.2 ANÁLISIS DE DEMANDA

La evaluación de la demanda en el mercado del producto está en función a los vehículos para el transporte de pasajeros y carga. La demanda del tráfico está-

dada por el IMD de la carretera, ver cuadro A.1 y A.4 del Anexo A. El Cuadro № 1.3.2.1 muestra el resumen del conteo vehicular de la carretera por tramos, del.

CUADRO № 1.3.2.1 DEMANDA DEL TRAFICO VEHICULAR

Vehículo	Lunahuaná	Pacarán	Zúñiga	Dv. Yauyos	Ronchas
Ligero	245	192	9	16	275
Público	27	26	13	2	5
Carga	51	48	13	3	64
Total	323	266	35	21	344

Fuente: MTC, 2006

Para el tráfico generado se ha considerado el 20% del tráfico normal, requerimiento mínimo del MEF, y 5% para el tráfico desviado de la carretera central hacia el proyecto, estos porcentajes son para el primer año de operación de la carretera.

Para las proyecciones del tráfico ligero, de transporte público y pesado se han tomado la tasa de crecimiento anual per cápita, el promedio de las tasas de crecimiento de los poblados de Lima y Junín, y el promedio del PBI del crecimiento del país en los últimos 7 años, respectivamente, ver cuadros A.2 y A.3 del Anexo A. El cuadro Nº 1.3.2.2 muestra las tasas de proyección del tráfico.

CUADRO № 1.3.2.2 TASAS DE PROYECCIÓN DEL TRÁFICO

Periodo	Transporte Ligero	Transporte Público	Transporte Pesado
2009-2029	5.34 %	1.4%	6.74%

Fuente: INEI, 2002

1.3.3 ANÁLISIS DE LA OFERTA

Los pobladores usan la infraestructura vial entre Lunahuaná y Chupaca, la cual se encuentra en regular estado de conservación con anchos de calzada variable entre 3.5 y 6m. Presenta dos tipos de superficie de rodadura, el tramo Lunahuaná-Pacarán presenta carpeta asfáltica y el tramo restante en afirmado.

Costos

Los costos de inversión y mantenimiento se han basado en la recopilación de información de proyectos viales del SNIP, ver Cuadros A.5, A.6 y A.7 del Anexo A.

El costo de inversión para cada alternativa comprende los costos de obras, mitigación ambiental, costo del expediente técnico y supervisión. El Cuadro Nº 1.3.3 muestra el resumen de costos para la ejecución y mantenimiento del proyecto.

CUADRO Nº 1.3.3 COSTOS DE INVERSION Y MANTENIMIENTO

Alternativa	Región	Costos (US\$/km)	
Aitemativa	Region	Inversión	Mantenimiento
Afirmado (30cm)		359,493.60	11,000
TSB (1")	Costa	267,702.80	8,000
Carpeta asfáltica (2")		243,880.57	5,000
Afirmado (30cm)		619,629.55	11,000
TSB (1")	Sierra	533,729.74	8,000
Carpeta asfáltica (2")		486,234.41	5,000

Beneficios

Los beneficios del proyecto están representados por el ahorro de costos de operación vehicular, tiempos de viaje y en el mantenimiento con respecto a la situación sin proyecto.

1.4 EVALUACIÓN

1.4.1 EVALUACIÓN SOCIAL

La evaluación económica permite obtener los beneficios económicos de las tres alternativas del proyecto, expresados con los indicadores de rentabilidad VAN y TIR, ver Cuadro A.8 del Anexo A. El Cuadro Nº 1.4 resume los resultados de la evaluación por tramo y alternativa.

CUADRO Nº 1.4.1 EVALUACION POR TRAMO

Tramo	Indicador	1 ^a Alternativa (Afirmado)	2ª Alternativa (TSB)	3 ^a Alternativa (Carpeta Asf.)
1	VAN (US\$)	284,622	284,622	284,622
	TIR (%)	12.36%	12.36%	12.36%
2	VAN (US\$)	706,141	706,141	706,141
	TIR (%)	16.18%	16.01%	15.63%
3	VAN (US\$)	-15,883,216	-16,797,393	-19,042,199
	TIR (%)	2.13%	2.46%	2.67%
4	VAN (US\$)	-39,126,353	-41,379,875	-47,010,597
	TIR (%)	-2.02%	-1.46%	-1.15%
5	VAN (US\$)	5,750,999	5,750,999	5,750,999
*	TIR (%)	20.79%	20.35%	19.84%
TOTAL	VAN (US\$)	-48,267,808	-51,179,485	-58,487,788
	TIR (%)	12.87%	12.80%	12.63%

1.4.2 ANÁLISIS DE SENSIBILIDAD

El análisis de sensibilidad se ha efectuado teniendo en cuenta que los factores claves en el resultado económico del proyecto son Los costos de la agencia (básicamente los costos de inversión), la variabilidad de este factor en las alternativas 1, 2 y 3 se han establecido en -60.50%, +63.42% y +46.36 respectivamente; los beneficios de los usuarios (función directa del trafico usuario) para las alternativas 2 y 3 se han establecido en +23.97% y +27.40% respectivamente. Y el crecimiento económico del país (función directa del producto bruto interno), se observa que para un escenario más pesimista no altera los beneficios netos, ver Cuadro A.9 del Anexo A3 resume los valores obtenidos.

1.4.3 ANÁLISIS DE SOSTENIBILIDAD

La sostenibilidad de este proyecto está dada principalmente por el adecuado mantenimiento que debe darse a la nueva infraestructura. Teniendo en cuenta que es una vía componente de la red vial nacional, la conservación estaría a

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL

Capítulo i Resumen del Perfil

cargo del Gobierno Central, a través de Provias Nacional del MTC y su programa de desarrollo vial "Proyecto Perú"

1.4.4 SELECCIÓN DE ALTERNATIVA MÁS CONVENIENTE

Realizada la evaluación económica a precios sociales y considerando un 50 % de trafico desviado de la Carretera Central, se determina que la alternativa más favorable es la alternativa N°3 con una Tasa Interna de Retorno de 15.89% y un Valor Actual Neto de US\$ 48, 240,712 dólares americanos.

1.5 CONCLUSIONES

• El principal problema actual de la vía es el bajo nivel de transitabilidad, que

básicamente se concentra en el tramo central del recorrido desde Zúñiga

hasta Ronchas (207 km), con topografía abrupta, clima severo y bajo IMD

hacen difícil que cualquier proyecto de mejoramiento sea rentable

económicamente.

• Del análisis económico, se obtiene que ninguna de las alternativas es

rentable salvo si se considera un tráfico desviado de la Carretera Central. A

pesar de ello se recomienda llevar a cabo el proyecto porque contribuiría al

desarrollo e integración de los poblados pertenecientes al área de influencia,

y también contribuirá a aliviar el problema de la congestión en la Carretera

Central.

Para que la Carretera Cañete-Yauyos-Huancayo pretenda ser una ruta

alterna a la Carretera central, la alternativa más conveniente debido a una

mejor condición para el transporte es la alternativa N°3, en la cual se

contempla el asfaltado.

Teniendo en cuenta los resultados anteriores se recomienda que se prosiga

con los estudios de pre-inversión a nivel de factibilidad, en el cual se

contemplen de manera más detallada las alternativas por tramos y se emplee

información primaria y actualizada del tráfico (IMD).

CAPITULO II: GEOLOGÍA, GEOTECNIA Y DISEÑO DE PAVIMENTOS

2.1 GEOLOGÍA DEL ÁREA DE ESTUDIO

Ubicación y acceso

Políticamente el tramo 166+200 al 166+500 se ubica en el departamento de Lima, provincia de Yauyos a una altitud de 3250 msnm aproximadamente. De acuerdo a la Carta Geológica Nacional, se encuentra en el cuadrángulo de Yuyos (hoja 25-l). El Cuadro Nº 2.1 muestra la ubicación del tramo en estudio.

CUADRO № 2.1 UBICACIÓN DEL TRAMO EN ESTUDIO

Tramo	Progresiva	Coordenadas UTM	Altitud
Inicio	166+200	415272 (E) - 8643423 (N)	3287
Fin	166+500	415450 (E) - 8643655 (N)	3299

La ruta de acceso es a través de la Carretera Cañete-Yauyos hasta llegar al poblado de Alis (Km 163+100). El Anexo B presenta el plano 02.01.01, donde se muestra la ubicación del tramo.

Clima

Se tiene un clima **Sub-Húmedo y Frío**, con un promedio anual de precipitaciones pluviales de 650 mm. La temperatura media anual llega a los 10°C.

Drenaje

El área donde se emplaza el tramo está cortada hacia la vertiente del Pacífico por el río Alis, afluente del río Cañete, de naturaleza joven y torrentoso.

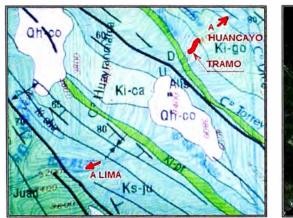
2.1.1 GEOLÓGICO REGIONAL

En base los estudios geológicos del Boletín Nº 69, Geología del los cuadrángulos Tarma-Oroya-Yauyos, y la hoja del cuadrángulo Yauyos (25-l) elaborados por INGEMMET, se describe la formación geología del área de estudio.

En el tramo de estudio afloran calizas beiges pertenecientes a la Formación Chúlec (Ki-ch), colinda con calizas gris bituminosas de la Formación Pariatambo

(Ki-pt), areniscas alternando con lutitas a limonitas de la Formación Goyllarisquizga (Ki-go), areniscas intercaladas con lutitas y limmotitas de la Formación Carhuaz (Ki-ca), calizas micríticas intercaladas con calizas nodulares pertenecientes a la Formación Jumasha (Ki-ju), y depósitos coluviales (Qh-co) pertenecientes al Grupo Jauja. Sus edades oscilan entre el Cretáceo Inferior y el Cuaternario Reciente. La Figura Nº 2.1.1 muestra el esquema de las formaciones litográficas descritas. El Anexo B presenta el mapa geológico del cuadrángulo de Yauyos.

FIGURA Nº 2.1.1 ESQUEMA DE UNIDADES LITOESTRATIGRÁFICAS





Fuente: INGEMMET 2002

1) : Ki-ch

4): Qh-co

Fuente: Google Earth 2009

(2) : Ki-go

5) : Ki-ca

(3): Ki-pt

6) : Ki-ju

Las rocas ígneas intrusivas ocupan el sector central de la cuenca. Cuyo batolito andino está constituido por numerosos cuerpos de granitos, granodioritas, dioritas y tonalitas entre las más representativas.

Geomorfología

Está constituida en el Flanco Andino, que comprende la región de la Cordillera Occidental de los Andes, esta zona está delimitada por las estribaciones andinas y el borde del altiplano. Muestra una topografía abrupta con pendientes que llegan hasta los 60°.

2.1.2 ESTRATIGRAFÍA

Las formaciones sedimentarias más antiguas afloran principalmente en el sector más alto de la cuenca y se disponen en franjas que siguen una orientación

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL

Capítulo II Geología, Geotecnia y Diseño de Pavimentos

paralela a la cordillera de los Andes, existe también otros afloramientos

diseminados en toda la cuenca, para nuestro estudio se presentan las siguientes

unidades:

ROCA

La unidad estratigráfica más antigua es la Formación Goyllarisquizga y Carhuaz

cubiertas por la secuencia calcárea que conforman las Formaciones Chúlec,

Pariatambo y Jumasha las cuales se describe a continuación.

Formación Goyllarisquizga (Ki-go)

Aparecen localmente a 2 km. aguas arriba de Alis. Están compuestas de

areniscas, cuarcitas, lutitas y algunas calizas; esta formación se encuentra

plegada y erosionada.

Formación - Carhuaz (Ki-ca)

Están constituidas por areniscas de color gris y verdosas intercaladas con lutitas

negras y limonitas marrones. Son rocas moderadamente meteorizadas.

Formación Jumasha (Ks-ju)

Se presenta a 1 Km. aguas abajo de Alis. Son calizas micríticas de color gris

pardas a beiges, en capas medianas gruesas, intercaladas con calizas nodulares

ocasionalmente brechosas y capas margosas de color negro, poco meteorizada.

Formación Chúlec (Ki-ch)

Aflora en el tramo de estudio. Compuestas de calizas arenosas, areniscas

calcáreas en capas medianas, de coloración pardo a beige, se encuentra

totalmente plegada. Son rocas poco meteorizadas, resistente ante el golpe del

martillo, con pendiente favorable al corte, estratificada con dirección NorEste y

buzamiento NorOeste. Su RMR la clasifica como una roca de buena calidad.

Formación Pariatambo (Ki-pt)

Está constituida por calizas de color gris bituminoso con olor fétido, margas

fosilíferas, se encuentra totalmente plegada.

El Anexo B presenta el perfil estratigráfico del cuadrángulo de Yauyos.

Ampliación y Mejoramiento de la Carretera Cañete-Yauyos-Huancayo del Km 166+200 al 166+500. Geotecnia y Geología, Canteras, Fuentes de Agua y Pavimentos. Centeno Aguirre José Marcelino.

20

DEPÓSITOS CUATERNARIOS

Se presentan los siguientes depósitos clasificados por su origen:

Coluviales (co)

Suelos depositados por gravedad, los constituyen conos de derrumbes, acumulaciones en las laderas de los cerros; son suelos de poco transporte de composición heterogénea, heterométrica, arenas, limos sin cohesión.

Depósitos de deslizamiento (d)

Se deben a la saturación del depósito, gravedad, movimientos sísmicos; son remociones de masas en grandes volúmenes con velocidades variables de movimiento. Están formados por gravas limo arenosas, gravas limo arcillosas con presencia de piedras, bloques, bolos, mal graduados, densos si son antiguos; secos; diversos colores.

1.2.3 GEOLOGÍA ESTRUCTURA

En el sector andino presenta gran numero de fallas y pliegues longitudinales (siguiendo el rumbo de los estratos) originados por esfuerzos de compresión, que disturbaron las unidades litológicas del Jurásico y Cretáceo. En general estas estructuras afectan el área presentando mayor cantidad de detritos, pendientes desfavorables al corte e inestabilidad de taludes.

Fallas

Se presentan sobre escurrimientos a 2 Km. aguas arriba de Alis; entre otros. Cuyo rumbo general es NorOste-SurEste.

Pliegues

Presenta una serie de pliegues que alteran la estratigrafía del área. En la confluencia del río Alis, éstos cortan el valle muy encañonado sobre rocas del Cretáceo Inferior y Cretáceo Superior.

Fracturas

Debido a los esfuerzos a los que han sido sometidos las diferentes unidades litológicas, se presentan numerosos sistemas de fracturas, que facilitan el desprendimiento de bloques.

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL

Capítulo II
Geologia, Geotecnia y Diseño de Pavimentos

2.1.4 GEODINÁMICA EXTERNA

Son fenómenos activos o potenciales dentro del área de interés, condicionados a

factores hidrológicos, fenómenos de meteorización, fallas y pliegues de las

masas rocosas. Las cuales describimos a continuación:

Erosión de laderas

Involucra varios fenómenos que puedan dividirse en erosión de zanjas

profundas, remoción de escombros de talud, erosión de mantos.

Erosión fluvial

Es el desgaste que producen las fuerzas hidráulicas de un río que actúa sobre

sus márgenes y en el fondo de los cauces con variados efectos colaterales.

Deslizamientos

Es la ruptura pendiente abajo y hacia afuera, de pequeñas a grandes masas de

suelos, rocas, rellenos artificiales o combinaciones de éstos en un talud natural o

artificial. Caracterizándose por presentar necesariamente un plano de falla a lo

largo del cual se produce el movimiento que puede ser lento o violento.

Desprendimiento de roca

Son caídas violentas de fragmentos rocosos de diversos tamaños, en forma

libre, por pérdida de cohesión. Ocurren en pendientes empinadas, de

afloramientos rocosos muy fracturados y/o meteorizados, así como en taludes de

suelos que contengan fragmentos rocosos en bloques sueltos sobre laderas.

2.1.5 GEOLOGIA LOCAL

El tramo 166+200 al 166+500 se encuentra sobre la formación Chúlec. La Figura

Nº 2.1.5 presenta los 2 tipos de unidades característicos por la que atraviesa el

tramo. El Anexo H presenta fotos características de estas unidades.

Suelos coluviales y residuales

Esta unidad está compuesta por depósitos cuaternarios. Los depósitos coluviales

encontrados en esta zona son principalmente gravas limosas y también suelos

gruesos con matriz, esto se debe al tipo de material que conforman estos.

depósitos y al grado de alteración de los mismos, estos depósitos a lo largo del

tramo están ubicados en las laderas de pendiente alta lo cual favoreció su deposición.

Los depósitos residuales están compuestos de limos, arenas y gravas; tienen un estado de consistencia rígido a duro y un estado de compacidad de medianamente denso. Estos depósitos fueron formados debido a la meteorización in-situ del basamento rocoso sedimentario.

Basamento rocoso

Esta unidad está compuesta por rocas que la vía atraviesa en su recorrido, el afloramiento encontrado es roca sedimentaria caliza.

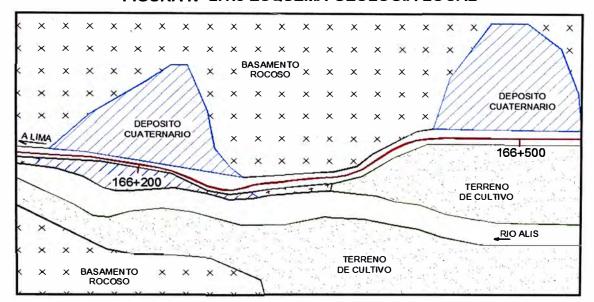


FIGURA Nº 2.1.5 ESQUEMA GEOLOGIA LOCAL

Fuente: Propia

2.2 GEOTÉCNIA DEL TRAMO EN ESTUDIO

2.2.1 GENERALIDADES

Para la realización de este estudio, la Facultad de Ingeniería Civil programó la investigación geotécnica a lo largo del tramo en estudio; el cual coincide con el trazo existente de la carretera. Esta investigación consiste en la ejecución de una calicata, así como el muestreo representativo de los materiales de sub-rasante, y posteriores ensayos de laboratorio. Los resultados se presentan en los Anexos C y D. El Anexo D también presenta los ensayos de laboratorio realizados por el

Consorcio Gestión de Carreteras entre las progresivas 160+000 al 170+000 que nos servirá para constatar nuestros resultados y obtener valores de diseño para nuestra estructura de pavimento; y los ensayos de laboratorio realizados por la Asociación AYESA - ALPHA CONSULT S.A. que constata la ubicación de canteras, ubicación de botadero y fuente de agua para nuestro tramo en estudio.

2.2.2 CALICATA

El programa de investigación de campo se desarrolló el 11 de Abril del 2009, habiéndose efectuado una calicata, con la finalidad de evaluar la condición geotécnica del material superficial. En la calicata se llevó a cabo la descripción del tipo de suelo encontrado. Asimismo, se tomo una muestra representativa, la cual fue identificada y almacenada en bolsa de polietileno con la finalidad de obtener sus propiedades físicas y mecánicas en laboratorio geotécnico.

El Cuadro Nº 2.2.2 muestra el resumen de detalle de la calicata. Como se puede observar a 1 m. de profundidad alcanza el nivel rocoso. El Anexo C presenta el plano de ubicación y el registro de la calicata efectuada.

CUADRO Nº 2.2.2 RESUMEN DEL REGISTRO DE CALICATA

1	Calicata	Km	Coordenadas		Nivel	Nivel	Prof.
		26	Norte Este		Agua (m)	Roca (m)	Total (m)
İ	C-1	166+280	8'643,480	415,328	NE	1.00	1.00

Abreviaturas: NE: No Encontrado

2.2.3 ENSAYOS DE LABORATORIO

Para la muestra representativa del material, proveniente de la calicata ejecutada, se efectuaron ensayos de mecánica de suelos en el laboratorio Geotécnico y Concreto de CESEL INGENIEROS, situado en la ciudad de Lima. Así, se realizaron ensayos de clasificación con el fin de evaluar las propiedades físicas de los materiales de sub-rasante del tramo, los cuales incluyen contenido de humedad, ensayo granulométrico y determinación de límites de plasticidad.

El material se caracteriza por presentar una granulometría de 55.4% de gravas, 20.7% de arenas y 23.9% de finos (ASTM-D422); con un índice de plasticidad de 11% (ASTM-D4318); con un contenido de humedad de 4.7% (ASTM-D2216) y

con una clasificación de suelo GC (SUCS) ó A-2-6(0) (AASHTO). El Cuadro № 2.2.3 muestra un resumen de estos ensayos de Clasificación.

CUADRO № 2.2.3 RESUMEN DE ENSAYOS Y CLASIFICACIÓN DE SUELO

Calicata	Muestra	Prof.	Clasific	ación	Gran	ulometría	(%)
Cancata	Widooura	(m)	AASTO	SUCS	Grava	Arena Finos	
C-1	M-1	0.70	A-2-6(0)	GC	55.4	20.7	23.9

Todos los ensayos de laboratorio fueron llevados a cabo siguiendo los métodos de ensayo de la Sociedad Americana de Ensayos de Materiales (ASTM). El Anexo D muestra los certificados de los ensayos de laboratorio realizados.

2.2.4 ÁREAS DE PRÉSTAMO - CANTERAS

Las canteras fueron seleccionadas bajo los requerimientos de los materiales que se utilizarán para la ejecución de la obra. Se describe las siguientes canteras:

Cantera Picamarán (Km 56+600)

En base al estudio realizado por CESEL INGENIEROS (marzo de 2009), el material de ésta cantera se denomina Roca Cuarzomonzonita, presenta una resistencia promedio a la compresión simple de 142 Mpa, lo cual garantiza que este tipo de material es el adecuado para protección del cauce del río Alis. El Anexo E presenta los resultados de los ensayos recopilados.

A continuación se muestra más detalles acerca de la cantera:

Área de la cantera (m²): 9,950.00
 Espesor promedio de la cantera (m.): 2.50

3.

• Volumen estimado de la cantera (m³): 24,875.00

Rendimiento (%): 90.00

Propietario: Comunidad de Picamarán

• Acceso (m): 100.00

Margen: izquierda

Cantera Río Cañete (Km 81+850)

El material es típico de río (gravas redondeadas, cantos rodados), con 2.5% de material fino (menor de la malla # 200), sin plasticidad, con clasificación GW (SUCS) ó A-1a (0) (AASHTO), con ensayos especiales satisfactorios para ser utilizado en Concreto Asfáltico, Concreto Hidráulico, Base, Sub-base y Relleno. El Anexo D muestra los ensayos de laboratorio recopilados.

A continuación se muestra más detalles acerca de la cantera:

•	Área de la cantera (m²):	10,000.00
•	Espesor promedio de la cantera (m.):	1.50
•	Volumen estimado de la cantera (m³):	15,000.00
•	Rendimiento (%):	90.00
•	Propietario:	Estatal
•	Acceso (m):	80.00
•	Margen:	Izquierda

Cantera Huantan (Km 138+800)

El material de ésta cantera es granular, con partículas angulosas a subangulosas, con 9.6 % de cantidad de finos (menor de la malla # 200), con clasificación GP-GC, GW-GC, GC (SUCS) ó A-1a (0), A-2-6 (0), A-2-4 (0) (AASHTO), con ensayos especiales satisfactorios para Relleno, Sub-Base y Base. El Anexo D presenta los ensayos de laboratorio recopilados.

A continuación se muestra más detalles acerca de la cantera:

•	Área de la cantera (m²):		90,000.00
•	Espesor promedio de la cantera (m.):		1.50
•	Volumen estimado de la cantera (m³):		135,000.00
•	Rendimiento (%):	\overline{z}	90.00
•	Propietario:		Estatal
•	Acceso (m):		60.00
•	Margen:	*	Izquierda

2.2.5 ÁREA DE BOTADERO

Es la zona más cercana al proyecto, que puede ser utilizada como área de botadero de material excedente de corte. El Cuadro Nº 2.2.5 presenta la descripción del lugar donde se podrá depositar dicho material.

CUADRO Nº 2.2.5 DESCRIPCIÓN DEL BOTADERO

Ubicación	Margen	Di	imensiones (ı	m)	Volumen
Obloadion	Margon	Largo	Ancho	Alto	(m³)
181+000	Derecha	1500	200	1.20	180,000

Fuente: Asociación AYESA - ALPHA CONSULT S.A.

2.2.6 FUENTE DE AGUA

Es la fuente de agua apreciable y permanente, cuyo contenido de sales solubles totales no deberá exceder las 5,000 ppm. El Cuadro Nº 2.2.6 muestra la descripción de la fuente de agua para nuestro proyecto.

CUADRO Nº 2.2.6 RESUMEN DE FUENTE DE AGUA

Fuente	nte Progresiva Tipo d		Lado	Acceso (m)	Contenido de sales (ppm)
Río Alis	160+500	Apreciable	Derecha	250	593

Fuente: Asociación AYESA - ALPHA CONSULT S.A.

El Anexo D presenta el resumen de ensayos químicos del río Alis

2.2.7 ANÁLISIS DE TALUDES

Se denomina talud a toda superficie inclinada respecto de la horizontal que adopte permanentemente los macizos de suelo ó macizos de roca, sea en forma natural (laderas) ó artificial (corte).

Teniendo en cuenta la visita de campo, durante la investigación geotécnica, se considera que el tramo en estudio atraviesa depósitos cuaternarios y rocas sedimentarias, los cuales se describen en el apéndice 2.1.5 de este informe.

Nuestro tramo atraviesa taludes en ruptura, requiriendo una reconstrucción en la situación original, conduciendo a nueva ruptura, situación en la que se puede analizar la alternativa de solución con la ventaja de posibilitar su retroanálisis. La Figura Nº 2.2.7.1 muestra un talud de 1:10 (H:V) con una berma 2 aproximadamente.



El principal tipo de movimiento del talud es el desprendimiento de suelo y roca, es una porción de un macizo de suelo o fragmentos de roca que se desprenden del resto del macizo, cayendo libre y rápido, acumulándose donde encuentre su equilibrio. Se trata de un fenómeno localizado. La Figura Nº 2.2.7.2 muestra el desprendimiento del suelo en la progresiva 166+220, el Cuadro Nº 2.2.7 muestra los valores de la inclinación de los taludes para la secciones en corte.



FIGURA Nº 2.2.7.2 MOVIMIENTO DEL TALUD

CUADRO Nº 2.2.7 TALUD DE CORTE PROPUESTO

Progr	esivas	Distancia	Descripción	Talud
Inicio	Final	(m)	Descripcion	(H:V)
166+200	166+240	40	Material suelto- residual	1:2
166+240	166+280	40	No requiere corte	
166+280	166+390	110	Roca fija – caliza	1:10
166+390	166+500	110	Material suelto- coluvial	1:3

Fuente: MTC, Norma DG 2001.

2.3 DISEÑO DE PAVIMENTOS

2.3.1 MÉTODO AASHTO

El método de la Asociación Americana de Agencias Oficiales de Carreteras y Transportes (AASHTO), versión 1993, establece que la estructura de un pavimento debe satisfacer un determinado número estructural, el cual se calcula en función de:

- a) El tráfico que transcurrirá por la vía, durante un determinado número de años (período de diseño);
- b) La resistencia del suelo que soportará al pavimento; y
- c) Los niveles de serviciabilidad deseados para la vía, tanto al inicio como al final de su vida de servicio.

CÁLCULO DEL NÚMERO ESTRUCTURAL

Para el cálculo de número estructural de diseño, AASHTO proporciona la siguiente fórmula:

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

Donde:

W₁₈ : número proyectado de carga equivalente de 18 kip (18000 lb) de aplicación de carga axial simple.

 ΔPSI : diferencia entre índice de serviciabilidad inicial (p0), y el índice de serviciabilidad final (pi).

MR : módulo de resiliencia de la sub-rasante (psi).

SN : numero estructural indicativo del espesor total del pavimento requerido.

Z_R: desviación estándar normal.

So : desviación estándar total.

Para el cálculo del número estructural se realizó mediante procesos iterativos, cuyas componentes tienen la siguiente forma:

$$K1 = \log(W18) - Z_R * S_0 + 0.20 + 8.07$$

$$K2 = \log\left(\frac{\Delta PSI}{(4.2 - 1.5)}\right)$$

$$K3 = 2.32 * \log M_R$$

$$J1 = 9.36 * \log(SN + 1)$$

$$J2 = \frac{K2}{0.40 + \frac{1094}{(SN + 1)^5.19}}$$

Luego de reemplazar y despejar, la ecuación general de AASHTO queda de la siguiente manera:

$$(K1-K3)-(J1+J2)=0$$

Esta última expresión, permite efectuar las iteraciones hasta cumplir la igualdad y obtener el número estructural de diseño.

Serviciabilidad

La serviciabilidad de un pavimento está definida como su habilidad para servir al tipo de tráfico (automóviles y camiones) que usa la vía. La medida primaria de la serviciabilidad es el Índice de Serviciabilidad Presente (PSI, Present Serviciability Index), que varía entre cero (0), camino imposible, y cinco (5), camino perfecto.

Se propone en base al desarrollo de otros proyectos similares que el índice de serviciabilidad inicial sea de Po = 4.2 (pavimento bueno) y el índice de serviciabilidad final Pt = 2.2 (pavimento regular).

Factor de confiabilidad

Es la probabilidad en que se mantendrá la serviciabilidad a niveles adecuados del punto de vista de los usuarios, a lo largo de la vida útil del diseño.

Desviación estándar total (S₀)

Para pavimentos flexibles el rango de valores está entre 0.40 y 0.50.

Tráfico

La representación del tráfico está dada por el número de repeticiones de carga de Ejes Equivalentes de diseño (8.2 Ton), que circulará por el carril durante el periodo de diseño. El tráfico se calcula con la siguiente expresión:

$$W_{18} = D_D^*D_L^*EAL$$

Donde:

W₁₈: número proyectado de carga equivalente.

EAL : número de ejes equivalentes acumulados.

D_D: factor de distribución direccional.

D_L : factor de distribución de carril.

El número de ejes equivalentes acumulados, se calcula con la siguiente expresión:

$$EAL=365\times\sum_{i}^{v}(IMD_{i}\times FC_{i}\times FP_{i}\times\frac{(1+t_{i})^{n}}{t_{i}})$$

Donde:

IMD : índice medio diario.

FC : factor camión.

FP : factor de presión de llantas.

t : tasa de crecimiento del tráfico.

n : período de diseño.

v : tipo de vehículo.

Para este proyecto se considera al factor de presión de llantas igual a la unidad.

El factor camión, es el número de aplicaciones equivalentes a una carga por eje

simple de 8.2 Tn en una pasada de vehículo dado, se calcula con la siguiente expresión:

$$FC = \sum_{i}^{E} (FEC_{i})$$

Donde:

FEC: factor de equivalencia de carga.

E : número de ejes simples y compuestos.

El factor de equivalencia de carga, es el número de aplicaciones equivalentes a una carga por eje simple de 8.2 Tn en una pasada de eje dado, está en función a los pesos de los ejes del vehículo. El Cuadro Nº 2.3.1 presenta las fórmulas para su cálculo.

CUADRO № 2.3.1 FORMULAS FACTOR
DE EQUIVALENCIAS DE CARGA

Carga Estándar Equivalente	Fórmula
Eje simple de 1 rueda	$FEC_1 = \left(\frac{P}{6.6}\right)^4$
Eje simple de 2 Ruedas	$FEC_2 = \left(\frac{P}{8.2}\right)^4$
Eje doble	$FEC_3 = (\frac{P}{15})^4$
Eje triple	$FEC_4 = \left(\frac{P}{23}\right)^4$

Fuente: ASSHTO-93.

Capacidad de soporte del suelo

De acuerdo al método AASHTO, para caracterizar la capacidad de soporte del suelo, se emplea el módulo resiliente. Para el cálculo del módulo resiliente se emplean las siguientes ecuaciones de correlación:

Para suelos finos:

 $Mr = 1500 \times CBR$

para CBR < 10 %

 $Mr = 3000 \times CBR^{0.65}$

para CBR de 7.2 a 20%

La primera ecuación es sugerida en la guía AASHTO, mientras que la segunda fue desarrollada en Sudáfrica.

Para suelos granulares:

Mr = 4326 * Ln CBR + 241

para CBR > 15 %

Finalmente se emplea la fórmula siguiente:

 $Mr = 2555 \times CBR^{0.64}$

AASHTO 2002

ESTRUCTURACIÓN DEL PAVIMENTO

Los espesores finales de la estructura del pavimento, se han determinado mediante la expresión propuesta por AASHTO, la cual comprende los coeficientes de transformación para cada tipo de capa. Para la transformación de capas granulares y carpeta de rodadura al número estructural, se emplea la siguiente expresión:

Donde:

SN

: número estructural.

a1, a2, a3

: coeficientes estructurales de los materiales.

m₂, m₃

: coeficiente de drenaje de materiales granulares.

 D_1, D_2, D_3

: espesores asumidos de las capas.

Los subíndices 1, 2 y 3 se refieren a las capas de carpeta asfáltica, base y sub base respectivamente.

Coeficiente de drenaje

La correlación entre la calidad de drenaje de la estructura del pavimento y el coeficiente de drenaje está definida en el Cuadro Nº 2.3.2

CUADRO Nº 2.3.2 COEFICIENTES DE DRENAJE DE MATERIALES GRANULARES

Caracteristicas de drenaje	Agua eliminada en	Porcentaje de tiempo en el año, que la estructura del pavimento está expuesta a un nivel de humedad próxima a la saturación				
		< 1%	1% - 5%	5% - 25%	> 25%	
Excelente	2 horas	1.40-1.35	1.35-1.30	1.30-1.20	1.20	
Bueno	1 día	1.35-1.25	1.25-1.15	1.15-1.00	1.00	
Regular	1 semana	1.25-1.15	1.15-1.05	1.00-0.80	0.80	
Pobre	1 mes	1.15-1.05	1.05-0.80	0.80-0.60	0.60	
Muy Malo	No drena	1.05-0.95	0.95-0.75	0.75-0.40	0.40	

Fuente: MTC, Manual de Diseño de Carreteras de Bajo Volumen de Tránsito.

Coeficientes estructurales

Se tiene 3 coeficientes estructurales, 2 para capas granulares y una para la carpeta de rodadura, las cuales se describen a continuación:

Coeficiente estructural de la carpeta asfáltica (a₁)

Este coeficiente está en función del valor de estabilidad Marshall, La Figura Nº 2.3.1 muestra la carta desarrollada por Van Til en 1972.

Coeficiente estructural de la base granular (a2)

Este coeficiente está en función del modulo resilente, La Figura Nº 2.3.2 muestra la carta desarrollada por AASHTO

Coeficiente estructural de la sub-base granular (a₃)

Este coeficiente está en función del modulo resilente, La Figura Nº 2.3.3 muestra la carta desarrollada por AASHTO

FIGURA Nº 2.3.1 COEFICIENTE ESTRUCTURAL DE LA CARPETA ASFALTICA

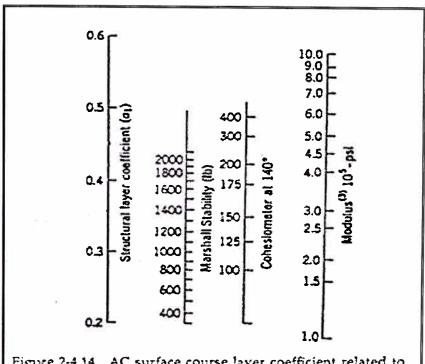


Figure 2-4.14. AC surface course layer coefficient related to other AC tests (Van Til et al. 1972).

FIGURA Nº 2.3.2 COEFICIENTE ESTRUCTURAL DE LA BASE GRANULAR

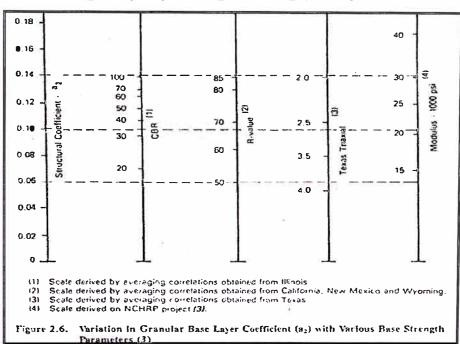
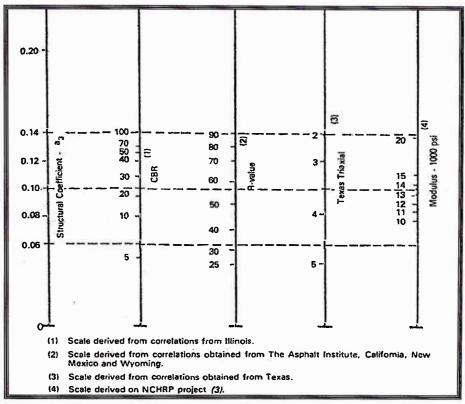


FIGURA Nº 2.3.3 COEFICIENTE ESTRUCTURAL

DE LA SUB-BASE GRANULAR



SELECCIÓN DE ESPESORES DE CAPA

La ecuación de número estructural no tiene una única solución, Los espesores de las capas de la estructura del pavimento deben redondearse a cada ½ pulgada, cuando se seleccione los valores aproximados para los espesores de capa es necesario evitar producir diseños no constructivos.

El diseño final es aquel donde se utiliza el menor espesor para la base. El Cuadro Nº 2.3.3 muestra valores de espesores constructivos.

CUADRO № 2.3.3 ESPESOR MINIMO PARA CAPAS DE LA ESTRUCTURA DEL PAVIMENTO

Trafico ESAL	Concreto Asfáltico	Base Granular
Menos de 50,000	1" o Tratamiento superficial	4"
50,001 – 150,000	2"	4"
150,001 – 500,000	2 1/2"	4"

Trafico ESAL	Concreto Asfáltico	Base Granular
500,001 – 2'000,000	3"	6"
2'000,001 - 7'000,000	3 1/2"	6"
Mayor a 7'000,000	4"	6"

Fuente: MTC-Manual de Diseño de Carreteras de Bajo Volumen de Tránsito.

APLICACIÓN DEL MÉTODO DE DISEÑO AASHTO

El periodo de diseño de 10 años, corresponde a lo solicitado en los términos de referencia para este proyecto.

Capacidad Relativa de Soporte del Suelo

Con el fin de obtener la capacidad portante, se toma como base los resultados obtenidos de los ensayos de laboratorio realizados por Consorcio Gestión de Carreteras, ver Anexo D. El Cuadro Nº 2.3.4 muestra el CBR representativo para el proyecto.

CUADRO Nº 2.3.4 CBR REPRESENTATIVO

Progresiva	Profundidad	Tipo de Suelo	CBR	
(km)	(m)	(SUCS/AASHTO)	(Al 95 %)	
166+350	0.00-1.00	GC / A-2-4(0)	18 %	

Fuente: Consorcio Gestión de Carreteras.

Análisis del Tráfico

Se ha determinado en base al estudio de tráfico realizado por Consorcio Gestión de Carreteras el año 2008. El Anexo F presenta el conteo vehicular y los cálculos efectuados, el Cuadro Nº 2.3.5 muestra el resumen obtenido.

CUADRO Nº 2.3.5 RESUMEN DEL ANÁLISIS DEL TRAFICO

Tipo Vehículo	B2 C3 T2S2				
IMD	41 129 53				
Tasa (%)	1.4 1.4 6.74				
EAL	4.12 E+6				
W18	2'057,721				

Para la proyección del tráfico se han tomado las tasas de crecimiento indicadas en el Cuadro 1.3.2.2 del Capítulo 1 del presente informe.

Diseño de la Estructura del Pavimento

INGRESO DE DATOS

2,057,721 (10 Años) W18 ZR 90% (Zr = -1.282)So 0.42 Po 4.2 Pt 2.2 CBR Diseño 18.00 (%) Módulo Resilente: 16,246.71 (psi)

DETERMINACIÓN DE CONSTANTES

K1	K2	K3	K1-K3
15.1218	-0.1303338	9.768976	5.35285094

ITERACIONES

ITERACIÓN	SN	J1	J2	J1+J2	CONTROL
1	4.5000	6.9298	-0.2339	6.6959	1.34305
2	3.1570	5.7917	-0.1215	5.6702	0.31734
3	2.8396	5.4689	-0.0921	5.3768	0.02399
4	2.8156	5.4435	-0.0900	5.3535	0.00065
5	2.8150	5.4428	-0.0899	5.3529	0.00001
6	2.8150	5.4428	-0.0899	5.3529	0.00000

NÚMERO ESTRUCTURAL DE DISEÑO : SN _{diseño} 2.815

ALTERNATIVA DE DISEÑO:

CARPETA ASFALTICA cm 7.5

BASE GRANULAR cm, para CBR de 100% 15

SUB BASE cm, para CBR de 40% 15

ESPESOR TOTAL (cm) 37.5

Nota: La obtención de los coeficientes de drenaje y estructural, así como los espesores de diseño, se muestran en el Anexo F.

CAPITULO III: EXPEDIENTE TÉCNICO

3.1 MEMORIA DESCRIPTIVA

ANTECEDENTES

El Estudio de Pre-Inversión a Nivel Perfil de la Carretera Ruta 22, tramo: Lunahuaná – Yauyos – Chupaca se desarrollo sobre una longitud de 243.75 Km, ubicada en los departamentos de Lima y Junín. Y el estudio definitivo que es materia del presente informe, se desarrolla en la carretera Alis-Tomas en el tramo Km 162+200 hasta el km 162+500, con una longitud de 300m a una altitud de 3250 m.s.n.m. El Cuadro 3.1 muestra la ubicación geográfica de los puntos extremos del tramo.

CUADRO 3.1 UBICACIÓN GEOGRAFICA DEL TRAMO 162+200 A 162+500

Progresiva	Coordenadas UTM WGS 84	
1 Togrootva	Norte	Este
162+200	8643423	415272
162+500	8643655	415450

ESTADO ACTUAL DE LA CARRETERA EXISTENTE

EL tramo en estudio se asienta sobre una topografía muy accidentada, por lo tanto, presenta problemas geométricos y la ausencia de una superficie de rodadura, con estándares mínimos, que garantice el confort a los usuarios.

Resalta, entre otros, una vía afirmada de 2 carriles en regular estado de conservación con un ancho útil promedio de la vía de 4.5 m., una longitud de curva S menor a 56 m. y no cuenta con obras de drenaje

Dentro de la faja de influencia de la vía, margen derecha, presenta actividad agrícola.

3.2 ESPECIFICACIONES TÉCNICAS

MOVILIZACIÓN Y DESMOVILIZACIÓN DE EQUIPO (GLB)

Esta partida consiste en el traslado de equipo, materiales y otros, que sean necesarios para la obra antes de iniciar y al finalizar los trabajos. El contratista está obligado a proveerse con la debida anticipación con todo lo necesario para el cumplimiento del programa de avance. Para ello deberá preparar la movilización del mismo, a fin de que llegue en la fecha prevista y en buenas condiciones de operatividad, el sistema de movilización debe ser tal que no cause daño a los caminos o propiedades adyacentes u otros. La movilización incluye la obtención y pago de permisos y seguros.

TRAZO Y REPLANTEO (GLB)

Esta labor consiste en el replanteo en campo, del trazo y nivelación del proyecto, al igual que la ejecución de algunas variantes de trazo, ante imprevistos no tomados en cuenta por el ejecutor del proyecto. La labor de nivelación será ejecutada desde el inicio hasta el término de la obra. Todo equipo a utilizar debe estar en buen estado de conservación, con el certificado de calibración respectivo y actualizado. Todo equipo y sus accesorios en general serán cuidadosamente examinados y probado antes de su utilización.

PRESTAMO DE CANTERA (M3)

Comprende el conjunto de las actividades para explotar los materiales provenientes de préstamos de canteras aprobadas y que cumplan los requerimientos de calidad para las obras de la cual va a formar parte.

CONFORMACION DE LA SUB-RASANTE (M2)

Esta labor se realiza sobre la superficie de rodadura actual. Se da inicio con el uso del escarificador, para luego proceder a nivelar y darle forma a la sub-rasante con el uso de la cuchilla de la motoniveladora, regándose uniformemente para que con el paso de los rodillos quede una superficie lista para recibir la sub-base.

RELLENO CON MATERIAL DE PRESTAMO (M3)

Comprende la utilización de material de préstamo que se usara en el terraplén para elevar la rasante, deberá ser de cantera que cumpla con una gradación continua, tenga una dimensión máxima de 2 ½", libres de sustancias deletéreas, de materia orgánica, raíces y otros elementos perjudiciales. Su compactación será por capas de 20 cm. de espesor al 95% de la MDS del Proctor Modificado, de conformidad con los alineamientos y pendientes de los perfiles transversales indicados en los planos.

SUB-BASE COMPACTADA AL 95% PROCTOR MIDIFICADO (M3)

Este trabajo consiste en la construcción de una capa granular conformada por grava fracturada (en forma natural o artificial) y finos, colocada sobre la subrasante preparada de acuerdo con estas especificaciones y en conformidad con los alineamientos, rasantes y secciones transversales típicas indicadas en el proyecto.

Materiales

El material para sub-base deberá cumplir con el requisito granulométrico dado en el Cuadro 3.2.1. Para prevenir segregaciones y garantizar los niveles de compactación, el material que produzca el Contratista deberá dar lugar a una curva granulométrica uniforme y sensible a los limites de la franja. La fracción del material que pase la malla N° 200, no debe exceder en ningún caso de los 2/3 de la fracción que pase el tamiz N° 40. Además el material también deberá cumplir con los requisitos de calidad exigidos en el Cuadro N 3.2.2.

CUADRO N 3.2.1 GRANULOMETRIA DE ACEPTACIÓN PARA SUB-BASE

Tamiz	Porcentaje que pasa
50 mm (2")	100
25 mm (1")	a ====
9.5 mm (3/8")	30-65
4.76 mm (N°4)	25-55
2 mm (N°10)	15-40
0.420 mm (N°40)	8-20
0.074 mm (N°200)	2-8

Fuente: MTC - Técnicas Generales para Construcción de Carreteras EG2000

Si se necesita añadir finos, rellenador, al que originalmente existe en el material de la sub-base para cumplir con los requisitos de granulometría o para ligarlo satisfactoriamente, se mezclará este rellenador uniformemente con este material de la sub-base.

CUADRO N 3.2.2 ENSAYOS ESPECIALES PARA SUB-BASE

Ensayo	Norma	Requerimiento
Los Ángeles	ASTM C-131	50% máx.
Limite Liquido	ASTM D-4318	25% máx.
Índice de Plasticidad	MTC E 111	4% máx.
Equivalente Arena	ASTM D-2419	35% mín.
CBR (al 100% de De)	ASTM D-1883	40% mín.
Sales Solubles Totales	MTC E 219	1% máx.
Partículas chatas y alargadas	ASTM D 4791	20% máx.

Fuente: MTC - Técnicas Generales para Construcción de Carreteras EG-2000

Preparación de la Sub-Base

El material se colocará sobre la sub-rasante, en cantidad suficiente para alcanzar el espesor requerido una vez compactado.

El material se esparcirá, regará y mezclará hasta alcanzar la humedad óptima para la máxima densidad seca y se compactará con rodillos al 100% de la máxima densidad seca del ensayo Proctor modificado (AASHTO T-180). Todas las áreas inaccesibles a los rodillos se compactarán con pisones mecánicos. Las operaciones de esparcido y mezclado deben efectuarse evitando dañar la anterior capa compactada y conformada.

La compactación deberá iniciarse en los bordes y terminarse en el centro de la franja de la construcción cubriendo uniformemente la mitad del ancho de la huella de la anterior pasada, sucesivamente hasta completar el área de compactación.

Capítulo III Expediente Técnico

Cualquier irregularidad o depresión que se presente después de la compactación debe ser corregida removiendo el material en esos lugares y añadiendo o retirando material hasta que la superficie sea llana y uniforme.

Controles

Se harán pruebas de densidad de campo para controlar la densidad de esta capa. Estos controles se harán cada 250 m² de área. Se empleará el método del cono de arena o cualquier otro aprobado por el ingeniero supervisor.

El grado de compactación exigido es de 100% de la máxima densidad seca del ensayo Proctor modificado. El grado de compactación mínimo tolerado será de 95%, siempre y cuando la media aritmética de los ensayos del área analizada sea mayor o igual que 100%. Se controlarán los límites de consistencia (límite líquido e índice de plasticidad) y la granulometría de los materiales cada 100 m lineales de pista. Además, se controlará el valor de CBR cada 150 m lineales.

BASE GRANULAR AL 95% PROCTOR MODIFICADO (M3)

Esta partida consiste en colocar, extender, batir y compactar las capas de materiales compuestos por grava o piedra fracturada (en forma natural o artificial) y finos, sobre la sub-base debidamente preparada, en conformidad con los alineamientos, niveles y secciones transversales típicas indicadas en los planos o de acuerdo a lo que disponga el Supervisor.

Materiales

El material que será utilizado en la conformación de la capa de base deberá estar libre de materia orgánica, terrones de arcilla, presentando una granulometría uniforme y continua; el Cuadro 3.2.3 presenta el requisito granulométrico, aquel material que no cumpla con todo lo anteriormente mencionado será rechazado.

En forma complementaria, el material de Base Granular presentara como mínimo 80% en el Valor relativo de soporte, CBR (MTC E 132) al 100%, y también debe cumplir con los requerimientos físico-químicas del agregado grueso y fino, que se muestran en los Cuadros 3.2.4 y 3.2.5 respectivamente.

CUADRO N 3.2.3 GRANULOMETRIA DE ACEPTACIÓN PARA BASE

Tamiz	Porcentaje que pasa		
50 mm (2")	100		
25 mm (1")	-,-		
9.5 mm (3/8")	30-65		
4.76 mm (N°4)	25-55		
2 mm (N°10)	15-40		
0.420 mm (N°40)	8-20		
0.074 mm (N°200)	2-8		

Fuente: MTC - Técnicas Generales para Construcción de

Carreteras EG-2000

Agregado Grueso

Se denomina así a los materiales retenidos en la malla N° 4, los que consistirán de partículas pétreas durables y trituradas capaces de soportar los efectos de manipuleo, extendido y compactación sin producción de finos contaminantes.

CUADRO N 3.2.4 REQUERIMIENTO AGREGADO GRUESO

Ensayo	Norma	Norma	Altitud (msnm)
Liisayo	мтс	ASTM	>3000
Partículas con una cara fracturada	MTC E 210	D5621	80% min
Partículas con dos cara fracturada	MTC E 210	D5821	50% min
Los Ángeles	MTC E 207	C131	40% máx.
Partículas chatas y alargadas	MTC E 221	D4791	15% máx.
Sales Solubles Totales	MTC E 219	D1888	0.5% máx.
Pérdida en Sulfato de Sodio	MTC E 209	C88	12% máx.
Pérdida en Sulfato de Magnesio	MTC E 209	C88	18% máx.

Fuente: MTC - Técnicas Generales para Construcción de Carreteras EG-2000

Agregado Fino

Se denomina así a los materiales pasantes la malla N° 4. El Cuadro 3.2.5 presenta los requerimientos de los agregados finos.

CUADRO N 3.2.5 REQUERIMIENTO AGREGADO FINO

Ensayo	Norma	Altitud (msnm) >3000
Índice Plástico	MTC E 111	2% máx.
Equivalente de Arena	MTC E 114	45% min.
Sales Solubles Totales	MTC E 219	0.5% máx.
Índice de Durabilidad	MTC E 214	35% min.

Fuente: MTC - Técnicas Generales para Construcción de Carreteras EG-2000

Preparación de la Base

El material de base será colocado sobre la capa de sub-base debidamente preparada y será extendido en una capa uniforme, por medio de una motoniveladora, de tal forma que forme una capa suelta, de mayor espesor que el que debe tener la capa uniforme compactada no mayor de 15 cm.

Para la conformación de la base. Se batirá todo el material por medio de la cuchilla de la motoniveladora en toda la profundidad de la capa, llevándolo en forma alternada hacia el centro y los bordes de la calzada.

En caso de mezcla de materiales provenientes de dos canteras distintas y de diferente granulometría, el mezclado deberá ser doble, homogéneo, y sin segregación de ningún tipo. El mezclado será mediante la colocación de dos capas superpuestas de espesores correspondientes a las proporciones establecidas para la combinación. El riego de la mezcla será efectuado por medio de tanques provistos de barras especiales para que el humedecimiento sea uniforme.

Una vez concluida la distribución y el emparejamiento del material, cada capa de base deberá ser compactada en su ancho total por medio de rodillos lisos vibratorios con un peso de 7-9 toneladas. Dicho rodillado deberá progresar en

forma gradual desde los bordes hacia el centro, en sentido paralelo al eje de la vía y continuará de este modo hasta que toda la superficie haya recibido este tratamiento. Cualquier irregularidad o depresión que surja durante la compactación, deberá corregirse aflojando el material en esos lugares, agregando o quitando material hasta que la superficie resulte lisa y uniforme. En las zonas donde se ubique alguna estructura y en todos los sitios inaccesibles al rodillo, el material de base deberá compactarse íntegramente mediante el empleo de planchas compactadoras. La cantidad de cilindrado y apisonado será la mínima necesaria para obtener una compactación adecuada.

Controles

Se verificará la composición granulométrica realizando 2 ensayos cada 500 m3 de material, índice CBR efectuando 1 ensayo cada 500 m3, desgaste en la Máquina de los Angeles realizando 2 ensayos al inicio de la explotación de la cantera y 2 ensayos adicionales cuando, a juicio del Supervisor, el material cambie sus características.

Los controles de densidad se ceñirán a lo indicado en la norma ASTM D-1556, los cuales se efectuarán alternadamente cada 100 metros lineales en la vía. El Supervisor autorizará la colocación de la carpeta asfáltica sobre ésta superficie preparada, cuando haya verificado el cumplimiento del porcentaje de compactación especificado (100% MDS Proctor Modificado). El Contratista podrá determinar el porcentaje de compactación en la capa de base por medio del uso de densímetros nucleares, sin embargo los resultados obtenidos deberán ser contrastados en forma aleatoria con los obtenidos por el método tradicional.

Una vez concluidas las labores de compactación, el Supervisor verificará las dimensiones de la plataforma y el emplantillado de base y comprobará por medio de controles altimétricos y planimétricos que la superficie acabada no tenga desviaciones de líneas y pendientes superiores a 5 mm.

Cualquier zona que se desvíe de la tolerancia admitida deberá corregirse removiendo o agregando material, según sea necesario, conformando y compactando dicha zona en la forma especificada.

Capítulo III Expediente Técnico

IMPRIMACION BITUMINOSA (M2)

Este trabajo se refiere al suministro y aplicación de material bituminoso a la base preparada con anterioridad, sobre la cual se colocará una carpeta asfáltica.

Materiales

El material bituminoso a usarse será el siguiente:

- Asfalto de tipo cut-back, grados MC-6, MC-1 ó MC-2 (MC-30, MC-70 ó MC-250 respectivamente) de acuerdo con los requisitos de las especificaciones estándar para asfalto tipo cut-back (tipo de curado medio), designación M-82-42 de la AASHTO
- Asfalto del tipo RC-2 (RC-250) de acuerdo con los requisitos de la AASHTO M-81.
- Además, deberá proveerse material para el secado, consistente en arena limpia.

Equipos

El equipo para la colocación de la capa de imprimación debe incluir una barredora mecánica, un ventilador de aire mecánico (aire a presión), una unidad calentadora para el material y un distribuidor a presión.

El trabajo de limpieza con la barredora mecánica y el ventilador deberá ejecutarse cuidando de no cortar, rayar o dañar de alguna manera la superficie. El equipo calentador del material bituminoso debe ser de capacidad adecuada como para calentar el material en forma apropiada, haciendo circular el material bituminoso alrededor de un sistema de serpentines precalentados con vapor de agua o aceite caliente, o haciendo circular dicho material bituminoso a través de un sistema de serpentines o cañerías encerrados dentro de un recinto de calefacción.

El distribuidor debe ser capaz de verter el material bituminoso dentro de un rango de 0.18 gal/m² a 0.4 gal/m², para una penetración dentro de la capa granular de 7 mm como mínimo, además debe estar equipado con un sistema que asegure un calentamiento uniforme dentro de la masa total del material bituminoso bajo control eficiente y positivo en todo momento.

Capítulo III Expediente Técnico

Requerimiento de Construcción

Requisitos del Clima.

La capa de imprimación debe ser aplicada solamente cuando la temperatura atmosférica esté por encima de los 10 °C, la superficie de la base esté razonablemente seca y las condiciones climáticas, en la opinión del ingeniero supervisor, sean favorables (no Iluviosos).

Preparación de la superficie

Antes de la aplicación de la capa de imprimación, todo material suelto o extraño sobre la base debe ser retirado por medio de una barredora y/o soplador

mecánico según sea necesario.

Cuando lo ordene el ingeniero supervisor la superficie preparada debe ser sometida a bituminoso, en cuyo caso no se exigirá el barrido o soplado previo. Igualmente, cuando lo disponga la Inspección, se hará un riego ligero de agua

un poco antes de la aplicación del material de imprimación.

Aplicación de la Capa de Imprimación

El material debe ser aplicado uniformemente a la temperatura y velocidad de régimen especificadas por el ingeniero supervisor. En general, el régimen debe estar comprendido entre 0.2 y 0.6 galones por metro cuadrado.

La temperatura en el momento de su aplicación debe estar comprendida dentro de los límites siguientes:

• MC - 0: 70 °F - 140 °F (21 °C - 60 °C)

• MC - 1: 110 °F - 185 °F (43 °C - 85 °C)

MC - 2: 140 °F - 215 °F (60 °C -102 °C)

• RC - 2: 140 °F - 210 °F (60 °C -100 °C)

Inmediatamente después de la aplicación de la capa de imprimación, la superficie imprimada debe ser protegida por avisos y barricadas que impidan el tránsito durante el período de curado.

Capítulo III Expediente Técnico

Protección de las Estructuras Adyacentes

Las superficies de todas las estructuras adyacentes del área sujeta a tratamiento

deben estar protegidas de tal manera, que se eviten salpicaduras o manchas.

En el caso de que esas salpicaduras o manchas se produzcan, el contratista

deberá por cuenta propia, retirar el material y reparar el daño ocasionado.

Apertura al Tráfico y Mantenimiento

El área imprimada debe airearse sin ser arenada por un término de 24 horas, a

menos que lo ordene de otra manera el ingeniero supervisor.

Cualquier exceso de material bituminoso que quede en la superficie debe ser

retirado usando arena u otro material aprobado que lo absorba, antes de que se

inicie el tráfico.

El Contratista deberá conservar la superficie imprimada hasta que la capa

superficial sea colocada. La labor de conservación debe incluir el extendido de

cualquier cantidad adicional de arena u otro material aprobado que sea

necesario para evitar la adherencia de la capa de imprimación a las llantas de los

vehículos y parchar cualquier rotura de la superficie imprimada con material

bituminoso adicional Cualquier área de la superficie imprimada que resulte

dañada por el tráfico de vehículos o por otra causa, deberá ser reparada antes

de que la capa superficial sea colocada.

CARPETA ASFÁLTICA EN CALIENTE (M3)

La capa de asfalto estará compuesta por un concreto asfáltico densamente

graduado. El concreto asfáltico se compondrá de agregados minerales gruesos,

agregados finos, filler mineral y material bituminoso.

Antes de iniciar la obra, el Contratista someterá al ingeniero supervisor para su

aprobación, por escrito, la fórmula de mezcla que utilizará. Esta fórmula se

presentará estipulando un porcentaje definido y único de agregados que pasen

por cada uno de los tamices especificados, una temperatura definida y única a la

cual la mezcla será colocada sobre la base, debiendo todos estos detalles

encontrarse dentro de los regímenes fijados para la composición general de los

agregados y los límites de temperatura. El agregado tendrá la granulometría que se muestra en Cuadro 3.2.6.

CUADRO N 3.2.6 GRANULOMETRIA DEL AGREGADO PARA EL CONCRETO ASFALTICO

T	Porcentaje que pasa
Tamiz	(acumulado)
3/4"	100
1/2"	80 - 100
3/8"	70 - 90
N° 4	50 - 70
N° 8	35 - 50
N° 30	18 - 30
N° 50	13 - 23
N° 100	8 - 16
N° 200	4 - 10

La fracción retenida entre dos tamices sucesivos no podrá ser menor del 4% del total.

Se adoptará el método Marshall, para verificar las condiciones de vacíos y estabilidad que deben satisfacer los siguientes valores:

Las tolerancias admitidas en las mezclas son las siguientes:

- Material que pasa por el tamiz de 3/4": ± 4%
- Material comprendido entre los tamices de 3/8" y N1200: ± 4%
- Material que pasa por el tamiz N1200: ± 1%
- Asfalto: ± 0.3%
- Temperatura de la mezcla entregada en la obra: ± 20 °F

Capítulo III Expediente Técnico

MATERIALES DE CONCRETO ASFÁLTICO

Los materiales deberán estar de acuerdo con las exigencias siguientes:

Agregados minerales gruesos

La porción de los agregados retenida en la malla N° 8 se designará agregado grueso y se compondrá de piedras o gravas trituradas. Sólo se podrá utilizar un tipo único de agregado grueso, excepto en el caso en que el Ingeniero

supervisor autorice por escrito algún cambio.

La piedra o grava triturada deberá ser limpia, compacta y durable, carente de

suciedad u otras materias inconvenientes y deberá tener un desgaste no mayor

de 40% a 500 revoluciones al ensayarse por el método AASHO T-96.

Al ser sometidas a 5 ensayos alternativos de resistencia mediante sulfatos de

sodio empleando el método AASHTO T-104, no podrá tener una pérdida de peso

mayor de 12%.

Cuando se utilice grava triturada, no menos de un 50% en peso de las partículas

retenidas en el tamiz N° 4, deberá tener una cara fracturada como mínimo.

Agregados minerales finos

La porción de agregados que pasa la malla Nº 8 se designará como agregado

fino y podrá estar compuesto por arena natural, tamizados de piedra o de una

combinación de ambos.

Los agregados finos deberán tener granos limpios, compactos, angulares y de

superficie rugosa, carentes de terrones de arcilla u otras sustancias

inconvenientes.

Los tamizados de piedra deberán cumplir las exigencias para agregados

minerales gruesos.

Relleno mineral (Filler)

El material de relleno de origen mineral que sea necesario emplear, se

compondrá de polvo calcáreo, roca dolomítica, cemento Portland u otros

elementos no plásticos provenientes de fuentes de origen aprobadas por el

ingeniero supervisor.

Estos materiales deberán carecer de materias extrañas y objetables, serán secos y libres de terrones, y cuando sean ensayados en el laboratorio deberán cumplir las exigencias granulométricas presentadas en el cuadro 3.2.7

CUADRO Nº 3.2.7 GRANULOMETRIA DEL AGREGADO PARA FILLER

Tipo de Tamiz	Porcentaje en peso que pasa
N 130	100
N 180	95 - 100
N 1200	65 - 100

Fuente AASHTO T-37

Material bituminoso

El material bituminoso a emplear será un cemento asfáltico ya sea natural o producto del petróleo, de penetración 60 - 70 y que cumpla las exigencias para asfalto.

Fuentes de provisión o canteras

Las fuentes de origen de los agregados y relleno mineral deberán ser aprobadas por el ingeniero supervisor antes de proceder a la entrega de dichos materiales.

REQUERIMIENTO DE CONSTRUCCIÓN

Limitaciones climáticas

Las mezclas se colocarán únicamente cuando la superficie a tratar se encuentre seca, la temperatura atmosférica a la sombra sea superior a 10 °C y el tiempo no estuviera neblinoso ni lluvioso.

Ejecución de los trabajos

Ningún trabajo podrá realizarse cuando se carezca de suficientes medios de transporte, equipo de terminación, mano de obra o exista una inadecuada distribución de agregados para asegurar una marcha de las obras a un régimen superior al 60% de la capacidad productora de la planta mezcladora.

Capítulo III Expediente Técnico

Equipo para transporte y colocación

Los camiones para el transporte de mezclas bituminosas, deberán contar con

tolvas herméticas, limpias y lisas, de metal, que hayan sido cubiertas por una

pequeña cantidad de agua jabonosa, fuel oil, rebajado, aceite de parafina o

solución de cal, para evitar que la mezcla se adhiera a las cajas.

Cada carga de mezcla se cubrirá con formas u otro material adecuado, de

tamaño suficiente para proteger la mezcla contra las inclemencias del tiempo.

Todo camión que produzca una segregación excesiva de material, debido a su

suspensión elástica u otros factores que contribuyen a ello, que acuse pérdidas

de aceite en cantidades perjudiciales o que produzca demoras indebidas, será

retirado del trabajo cuando el ingeniero supervisor lo ordene, hasta que haya

sido corregido el defecto señalado.

Cuando fuere necesario para lograr que el camión entregue la mezcla con la

temperatura especificada, la tolva será aislada para poder obtener la

temperatura de trabajo de la mezcla y todas sus capas deberán asegurarse

firmemente.

El equipo para la distribución y terminación comprenderá una pavimentadora

mecánica o automática, aprobada, capaz de distribuir y terminar la mezcla de

acuerdo con los alineamientos, pendientes y perfil tipo de obra exigido.

La pavimentadora estará provista de embudos y tornillos de distribución

reversible, para poder colocar la mezcla en forma pareja. La pavimentadora

estará equipada también con dispositivos de manejo, rápidos y eficientes, y

dispondrán de velocidad en marcha atrás y adelante.

La pavimentadora empleará dispositivos mecánicos, tales como enrasadoras de

emparejamiento, brazos de emparejamiento u otros dispositivos compensatorios,

para mantener la exactitud de las pendientes y confinar los bordes del pavimento

dentro de sus líneas sin uso de encofrados laterales fijos.

Capítulo III Expediente Técnico

54

El conjunto será ajustable para permitir la obtención de la forma del perfil tipo de

obra fijado, y será diseñado y operado de tal manera que se pueda colocar el

espesor por metro cuadrado.

Si se comprueba durante la construcción, que el equipo de distribución y

terminación usado deja en el pavimento fisuras, zonas dentadas u otras

irregularidades objetables, que no puedan ser corregidas satisfactoriamente con

las operaciones programadas, el uso de dicho equipo será suspendido, debiendo

el contratista sustituirlo por otro que efectúe en forma satisfactoria los trabajos de

distribución y terminación del pavimento.

El equipo de compactación comprenderá como mínimo, un rodillo metálico y uno

de tipo neumático autopropulsado. También podrá utilizarse rodillos de tres

ruedas lisas u otro equipo similar que resulte satisfactorio para el ingeniero

supervisor. No se permitirá el uso de un equipo que produzca una trituración de

los agregados.

Preparación del material bituminoso

El material bituminoso será calentado a la temperatura especificada, en calderas

o tanques diseñados de tal manera que evite un calentamiento local excesivo y

se obtenga un aprovisionamiento continuo del material bituminoso para la

mezcladora a temperatura uniforme en todo momento.

La máxima temperatura del cemento asfáltico al ser entregado a la mezcladora

será aquella que tenga una viscosidad Saybol Furol de 75 segundos. El cemento

asfáltico no será usado mientras esté espumoso ni cuando tenga una

temperatura mayor de 350 °F (177 °C).

Preparación de los agregados minerales

Los agregados minerales para la mezcla serán secados y calentados en la

planta antes de ser colocados en la mezcladora.

Las llamas empleadas para el secado y calentamiento de los agregados se

regularán convenientemente para evitar daños a los mismos y la formación de

una capa espesa de hollín sobre ellos.

Capítulo III Expediente Técnico

Los agregados deberán ser calentados a la temperatura más baja posible que al combinarse con el asfalto produzca una mezcla con una temperatura entre 107 °C y 176 °C. Dicha temperatura no podrá ser menor a la exigida para obtener una impregnación total y una distribución uniforme de los agregados.

Los agregados inmediatamente después de su calentamiento, serán tamizados en tres o más fracciones y transportados a cajones de almacenamiento separados, listos para la dosificación y mezclado con el material bituminoso.

Preparación de la mezcla

El material bituminoso será medido e introducido en la mezcladora, en las cantidades fijadas por la fórmula de mezcla de obra. Cuando se use una planta de operación intermitente, los agregados se mezclarán en estado seco y luego se distribuirá sobre los mismos la cantidad establecida de material bituminoso; el conjunto será mezclado por un período no inferior a 45 segundos. El tiempo total de mezclado se determinará por el método del pesaje, usando la fórmula siguiente:

T = C/P

Donde:

T = tiempo de mezclado en segundos

C = capacidad de la mezcladora en kg

P = producción de la mezcladora en kg/s

Transporte y entrega de la mezcla

La mezcla será transportada desde la planta mezcladora hasta su punto de uso, por medio de vehículos adecuados. No se admitirá la entrega de mezcla a una hora avanzada, que pueda impedir la colocación y compactación de la mezcla con suficiente luz diurna, excepto cuando se hayan previsto medios adecuados de iluminación.

Distribución, colocación, compactación y acabado

Al llegar al lugar de uso, la mezcla será distribuida en el espesor acotado, conforme al perfil tipo de obra que se quiera lograr, haciéndolo ya sea sobre el

Capítulo III Expediente Técnico

ancho total de la calzada o en su ancho particular practicable. Para estos fines

se usará la pavimentadora de concreto asfáltico adecuada.

Inmediatamente después que la mezcla haya sido repartida y emparejada, la

superficie será verificada, nivelando todas las irregularidades comprobadas en la

misma, compactándola intensa y uniformemente por medio de rodillos.

El compactado se hará con rodillos metálicos y neumáticos (en ese orden) y se

efectuará en forma continua hasta que el rodillo no deje marca en la superficie

colocada.

Las operaciones de compactación comenzarán por los costados y progresarán

gradualmente hacia el centro, excepto en curvas sobre elevadas, donde el

proceso se iniciará en el borde inferior y avanzará hacia el superior, siempre en

sentido longitudinal. Este proceso se hará cubriendo uniformemente cada huella

anterior de pasada del rodillo, según órdenes que debe impartir el ingeniero

supervisor y hasta que toda la superficie haya quedado compactada.

Procedimientos de compactación que difieran del indicado, podrán ser

dispuestos por el ingeniero supervisor, cuando las circunstancias así lo

requieran.

Cualquier desplazamiento de la mezcla que se produzca a consecuencia del

cambio de dirección del rodillo o por alguna otra causa, será corregido

enseguida mediante el uso de rastras y la adición de mezcla fresca, cuando

fuese necesario.

Se deberá evitar durante la compactación el desplazamiento del alineamiento y

variaciones de las pendientes de los bordes de la calzada.

Para evitar la adhesión de la mezcla a las ruedas del rodillo, éstas serán

mantenidas húmedas, pero no se permitirá un exceso de agua.

A lo largo del reborde u otros sitios inaccesibles para el rodillo, la mezcla será

compactada con pisones a mano, calientes, o con apisonadoras mecánicas que

tengan una compresión equivalente. Cada pisón a mano pesará no menos de 25

Capitulo III Expediente Técnico

libras (11.35 kg) y tendrá una superficie de apisonado no mayor de 50 pulgadas

cuadradas.

En toda la superficie de un pie cuadrado o más que acuse un exceso o

deficiencia de material bituminoso, se deberá retirar el material y reemplazarlo

por material nuevo.

En la formación de juntas se tomarán las medidas necesarias para que exista

una adecuada ligazón con la nueva superficie en todo el espesor de la capa. No

se colocará mezcla sobre material previamente compactado, a menos que el

borde sea vertical o haya sido cortado formando una cara vertical.

Requisitos de espesor y peso

La obra terminada no podrá variar del espesor indicado en los planos en más de

1/4 de pulgada.

La colocación de material medido en peso por metro cuadrado no podrá variar

de más de un 10% del régimen fijado.

Protección de la carpeta asfáltica

Las áreas de una obra recién terminada serán protegidas contra toda clase de

tránsito hasta que la mezcla se haya endurecido convenientemente por

enfriamiento. En ningún caso, la obra será habilitada al tránsito antes de 6 horas

después de la terminación del pavimento, a menos que el ingeniero supervisor

autorice acortar dicho período.

CONTROLES

Control de resistencia de la mezcla

Este control se hará por los ensayos de estabilidad Marshall y fluencia. Los

valores de estabilidad y fluencia a ser exigidos serán los determinados en el

dosaje de la mezcla. Para los ensayos de estabilidad y fluencia, deberán ser

moldeados en el propio local de la planta 3 ensayos de prueba por un mínimo de

dos veces al día. Para los valores de estabilidad se admitirá un mínimo de 20%.

57

Control de espesor

Se efectuará verificando la altura de la mezcla puesta antes de compactar y luego por nivelación del eje y los bordes.

Control de acabado de la superficie

Este control deberá ser realizado con el auxilio de dos reglas, una de 3.0 m y otra de 0.90 m colocadas en ángulo recto y paralelamente al eje de la pista respectivamente. La variación de la superficie entre dos puntos cualquiera de contacto no deberá exceder de 5 mm al verificarse con cualquiera de las dos reglas.

3.3 PLANILLA DE METRADOS

Item	Descripción	Und	Metrado
01.00	OBRAS PRELIMINARES		
01.01	MOVILIZACION Y DESMOVILIZACION	glb	1
01.02	TRAZO, NIVELES Y REPLANTEO	glb	1
01.03	CONTROL DE MATERIALES	glb	1
02.00	MOVIMIENTO DE TIERRAS		
02.01	CORTE ROCA FIJA (PERF. Y DISPARO)	m3	1,611
02.02	CORTE ROCA FIJA (DESQUINCHE Y PEINADO)	m3	1,611
02.03	CORTE EN MATERIAL COLUVIAL	m3	4,195
02.04	RELLENO CON MATERIAL DE PRESTAMO	m3	2,488
02.05	CONFORMACION DE SUBRASANTE	m2	2,685
02.06	CONFORMACION EN BOTADERO	m2	7,829
03.00	OBRAS DE PAVIMENTACION		
03.01	SUB-BASE GRANULAR	m3	403
03.02	BASE GRANULAR	m3	382
03.03	IMPRIMACION BITUMINOSA	m2	2,550
03.04	CARPETA ASFALTICA EN CALIENTE E=0.075 M	m3	191
03.05	ASFALTO TIPO RC-2 (RC - 250)	L	2,461
03.06	CEMENTO ASFALTICO PEN 120-150	kg	25,367
03.07	FILLER (RELLENO MINERAL)	kg	8,809

Item	Descripción	Und	Metrado
04.00	TRANSPORTE		
04.01	TRANSP. DE ROCA DE CANTERA D<=1 KM	m3k	176
04.02	TRANSP. DE ROCA DE CANTERA D>1 KM	m3k	19,094
04.03	TRANSP. DE RELLENO D<= 1 KM	m3k	2,488
04.04	TRANSP. DE RELLENO D> 1 KM	m3k	32,371
04.05	TRANSP. AGREGADO C.A. D<= 1 KM	m3k	191
04.06	TRANSP. AGREGADO C.A. D> 11 KM	m3k	10,581
04.07	TRANSP. SUB-BASE Y BASE D<= 1 KM	m3k	785
04.08	TRANSP. SUB-BASE Y BASE D>1 KM	m3k	20,893
04.09	TRANSP. MAT. EXCEDENTE ROCA D<= 1 KM	m3k	2,416
04.10	TRANSP. MAT. EXCEDENTE ROCA D>1 KM	m3k	33,218
04.11	TRANSP. MAT. EXCEDENTE COLUVIAL D<= 1 KM	m3k	5,454
04.12	TRANSP. MAT. EXCEDENTE COLUVIAL D>1 KM	m3k	74,990
04.13	TRANSP. DE MEZCLA ASFALTICA D<= 1 KM	m3k	191
04.14	TRANSP. DE MEZCLA ASFALTICA D>1 KM	m3k	5,249

3.4 ANÁLISIS DE PRECIO UNITARIOS

01.01		٨	MOVILIZACION Y DESMOVILIZACION			
1 glb/DIA	Costo unitari			cto por : glb	137,167.36	
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.	
Mano de Obra						
CAPATAZ	hh	180.0000	736.0	15.59	11,474.24	
OFICIAL	hh	120.0000	2,208	11.58	25,568.64	
			*		37,042.88	
Materiales						
FLETE TERRESTRE SEMITRAILER	vje		16.0000	3,000.00	48,000.00	
FLETE TERRESTRE CAMA BAJA	vje		10.0000	5,000.00	50,000.00	
	,				98,000.00	
Equipos						
CAMION CISTERNA 2,000 GLN 122 HP	hm		6.0000	106.94	641.64	
CAMION VOLQUETE 15 m3	hm		6.0000	247.14	1,482.84	
					2,124.48	

01.02				TRAZO Y F	REPLANTEO
0.03 glb/DIA		Costo	unitario dire	cto por : glb	17,473.96
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
TOPOGRAFO	hh	1.0000	240.0000	16.81	4,034.40
OFICIAL	hh	1.0000	240.0000	11.58	2,779.20
PEON	hh	2.0000	480.0000	10.47	5,025.60
					11,839.20
Materiales					
CEMENTO PORTLAND TIPO I 42.5 kg	bls		4.0000	19.00	76.00
CAL EN BOLSA 25 KG	bls		20.0000	13.09	261.80
ESTACA DE MADERA	p2		50.0000	4.10	205.00
	-				542.80
Equipos					
HERRAMIENTAS MANUALES	%MO		5.0000	11,839.20	591.96
ESTACION TOTAL	hm		240.0000	18.75	4,500.00
					5,091.96

01.03			co	NTROL DE M	ATERIALES
0.033 glb/DIA	MO.	EQ.:	unitario dire	cto por : glb	9,093.94
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
CAPATAZ	hh	0.2500	60.6061	15.59	944.85
OPERARIO	hh	1.0000	242.4242	12.99	3,149.09
					4,093.94
Equipos					
LABORATORIO DE SUELOS Y ASFALTO	%MO		1.0000	5,000.00	5,000.00
					5,000.00

02.01	1 CORTE ROCA FIJA (PERFORACION Y DIS				Y DISPARO)
324 m3/DI	Α	Costo	unitario dire	cto por : m3	18.03
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
CAPATAZ	hh	0.5000	0.0123	15.59	0.19
OPERARIO	hh	2.0000	0.0494	12.99	0.64
PEON	hh	3.0000	0.0741	10.47	0.78
#					1.61
Materiales					
GUIA	m		1.0000	0.87	0.87
FULMINANTE #8	und		1.0000	0.58	0.58
DINAMITA AL 65%	kg		0.2500	11.43	2.86
BARRENO 5'x1/8"	und		0.0170	459.36	7.81
			134		12.12
Equipos					
HERRAMIENTAS MANUALES	%MO		5.0000	1.61	0.08
COMPRESORA NEUMATICA 196 HP 600	-690 PCM hm	1	0.0247	138.99	3.43
MARTILLO NEUMATICO DE 29 KG	hm	4	0.0988	8.00	0.79
					4.30

02.02				•	SQUINCHE	Y PEINADO)
	324 m3/DIA		Costo	unitario direc	cto por : m3	5.34
Descripc	ión Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial Si.
	Mano de Obra		(*)			
PEON		hh	2.0000	0.0494	10.47	0.52
						0.52
	Equipos					10.50
HERRAM	IIENTAS MANUALES	%MO		5.0000	0.52	0.03
	XCAVADORA SOBRE ORUGAS 115-1		1.0000	0.0247	194.34	4.80
						4.82

02.03			CORTE EN MATERIAL COLUVIA			
432 m3/DI	A	Costo	unitario dire	cto por : m3	3.80	
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.	
Mano de Obra						
PEON	hh	1.0000	0.0185	10.47	0.19	
					0.19	
Equipos						
HERRAMIENTAS MANUALES	%MO		5.0000	0.19	0.01	
RETROEXCAVADORA SOBRE ORUGAS	115-165 l hm	1.0000	0.0185	194.34	3.60	
					3.61	

02.04		RELLENO EN SUB-RASA			B-RASANTE
576 m3/DIA		Costo	unitario dire	cto por : m3	12.95
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
OFICIAL	hh	1.0000	0.0139	11.58	0.16
PEON	hh	4.0000	0.0556	10.47	0.58
					0.74
Materiales					
COSTO DE MATERIAL PARA RELLENO	m3		1.3000	1.56	2.03
					2.03
Equipos					
HERRAMIENTAS MANUALES	%MO		3.0000	0.74	0.02
RODILLO LISO VIBRATORIO AUTOPROPULSADO	hm	0.2500	0.0035	71.24	0.25
MOTONIVELADORA DE 125 HP	hm	0.7500	0.0104	117.54	1.22
					1.49
Subpartidas					
MATERIAL GRANULAR EXTRAIDO DE CANTERA	m3		1.3000	5.36	6.96
AGUA	m3		0.1000	17.28	1.73
					8.69

02.05			CONFORMA	CION DE SU	B-RASANTE
1200 m2/DIA		Costo	unitario dire	cto por : m2	1.37
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
PEON	hh	2.0000	0.0133	10.47	0.14
					0.14
Equipos					
HERRAMIENTAS MANUALES	%MO		5.0000	0.14	0.01
RODILLO LISO VIBRATORIO AUTOP 70-100 HP 7	-hm	0.2500	0.0017	71.24	0.12
MOTONIVELADORA DE 125 HP	hm	0.7500	0.0050	117.54	0.59
					0.71
Subpartidas			((4)		
AGUA	m3		0.0300	17.28	0.52
					0.52

02.08				CONF	ORMACION	BOTADERO
	864 m3/DIA		Costo	unitario direc	cto por : m3	1.31_
Descripción Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra						
PEON		hh	1.0000	0.0093	10.47	0.10
						0.10
Equipos			Pl.			
HERRAMIENTAS MANUALES	5	%MO		5.0000	0.10	0.00
RODILLO LISO VIBRATORIO	AUTOP 70-100 HP 7-1	hm	0.2500	0.0023	71.24	0.16
CARGADOR SOBRE LLANTA			0.7500	0.0069	150.94	1.05
						1.22

03.01	SUB-BASE	COMPACTA	DA AL 95%	PROCTOR N	ODIFICADO
320 m3/DIA		Costo	23.39		
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
PEON	hh	2.0000	0.0500	10.47	0.52
					0.52
Materiales					
COSTO DE MATERIAL GRANULAR	m3		1.3000	1.56	2.03
					2.03
Equipos					
HERRAMIENTAS MANUALES	%MO		3.0000	0.52	0.02
RODILLO LISO VIBRATORIO AUTOP 70-100 I	⊣P 7·hm	1.0000	0.0250	71.24	1.78
MOTONIVELADORA DE 125 HP	hm	1.0000	0.0250	117.54	2.94
					4.74
Subpartidas					
MATERIAL SUB BASE EXTRAIDO DE CANTER	RA m3		1.3000	4.66	6.05
ZARANDEO	m3		1.3000	6.53	8.49
AGUA	m3		0.1500	10.45	1.57
					16.11

03.02	BASE GRANULAR AL 95% PROCTOR M							
320 m3/DIA	320 m3/DIA			Costo unitario directo por : m3				
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.			
Mano de Obra								
CAPATAZ	hh	0.2000	0.0050	15.59	0.08			
PEON	hh	2.0000	0.0500	10.47	0.52			
					0.60			
Materiales								
COSTO DE MATERIAL GRANULAR	m3		1.3000	2.00	2.60			
					2.60			
Equipos								
RODILLO LISO VIBRATORIO AUTOP 70-100 HP	7. hm	0.2500	0.0063	71.24	0.45			
MOTONIVELADORA 140-160 HP	hm	0.7500	0.0188	117.54	2.20			
					2.65			
Subpartidas								
MATERIAL BASE EXTRAIDO DE CANTERA	m3		1.3000	4.66	6.05			
CHANCADO	m3		1.3000	17.81	23.16			
AGUA	m3		0.1500	10.45	1.57			
					30.78			

.03 IMPRIMACIO					BITUMINOSA	
4500 m2/DIA		Costo unitario directo por : m2			0.94	
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.	
Mano de Obra						
OFICIAL	hh	1.0000	0.0018	11.58	0.02	
PEON	hh	6.0000	0.0107	10.47	0.11	
					0.13	
Materiales						
KEROSENE	gal		0.0450	4.70	0.21	
	•				0.21	
Equipos						
HERRAMIENTAS MANUALES	hm		5.0000	0.13	0.01	
CAMION IMPRIMADOR 6x2 178-210 HP 1800 GLN	hm	1.0000	0.0018	139.74	0.25	
COMPRESORA NEUMATICA 250-330 PCM, 87 HP	hm	1.0000	0.0018	64.00	0.11	
BARREDORA MECANICA 10-20 HP 7PIES	hm	1.0000	0.0018	35.00	0.06	
TRACTOR DE TIRO MF 265, 63 HP	hm	1.0000	0.0018	56.64	0.10	
					0.53	
Subpartidas						
ARENA GRUESA	m3		0.0030	22.35	0.07	
		(2)			0.07	

03.04		CARPETA	ASFALTICA	EN CALIEN	TE E=.075 M
250 m3/DIA	e e	Costo	unitario dire	cto por : m3	158.14
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Subpartidas					
EXTENDIDO Y COMPACTADO DE MEZCLA	ASFAL m3		1.2500	11.30	14.13
PREPARACION DE MEZCLA ASFALTICA	m3		1.2500	115.21	144.01
					158.14

03.05			ASFAL	TO TIPO RC-	-2 (RC - 250)
240 L/DIA		Cost	to unitario di	recto por : L	1.52
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Materiales					
ASFALTO TIPO RC-2 (RC - 250)	L		1.0500	1.45	1.52
					1.52

03.06			CEMENTO A	ASFALTICO F	PEN 120-150	
	240 kg/DIA		Costo	unitario dire	cto por : kg	1.44
Descripción Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Materiales						
CEMENTO ASFALTICO PER	N 120-150	kg		1.0500	1.37	1.44
						1.44

03.07				FILLI	ER (RELLEN	O MINERAL)
	240 kg/DIA		Costo	unitario dire	cto por : kg	0.49
Descripción Recurso Materiales		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
CAL HIDRATADA		kg		1.0500	0.47	0.49 0.49

04.01	TRANSPORTE DE ROCA DE CANTERA PARA D<=1 k						
223.4 m3k/DIA		to por : m3k	11.04				
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.		
Mano de Obra			100				
OFICIAL	hħ	1	0.0358	11.58	0.41		
					0.41		
Materiales							
COSTO ROCA	m3k		1.4500	1.50	2.18		
					2.18		
Equipos							
CAMION VOLQUETE 15 m3	hm	0.3448	0.0123	247.14	3.05		
CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155 HP 3 yd3	hm	1.0000	0.0358	150.94	5.40		
					8.46		

04.02	TRAN	SPORT	E DE	ROCA DE	CANTERA PA	ARA D>1 KM
1125.5 m3k/DIA		C	Costo	unitario dire	cto por : m3	1.76
Descripción Recurso	Unidad	Cuad	rilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Equipos CAMION VOLQUETE 15 m3	hm	ř	1	0.0071	247.14	1.76 1.76

04.03		TR	ANSPORTE	DE RELLEN	O D<= 1 KM
518 m3k/DIA		Costo u	unitario direc	to por : m3k	5.56
Descripción Recurso Mano de Obra	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
OFICIAL	hh	1	0.0154	11.58	0.18 0.18
Equipos CAMION VOLQUETE 15 m3 CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155 HP 3 yd3	hm hm	0.8000 1	0.0123 0.0154	247.14 150.94	3.05 2.33 5.38

04.04		т	RANSPORT	E DE RELLE	NO D> 1 KM	
	984 m3k/DIA		Costo	unitario direc	cto por : m3	2.01
Descripción Recurso Equipos		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
CAMION VOLQUETE 15 m3	¥	hm	1	0.0081	247.14	2.01 2.01

04.05		TRAN	SPORTE AG	REGADO C.	A. D<= 1 KM	
518 m3k/DIA MO	518 m3k/DIA MO.		initario direc	to por : m3k	5.56	
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.	
Mano de Obra						
OFICIAL	hh	1	0.0154	11.58	0.18	
					0.18	
Equipos						
CAMION VOLQUETE 15 m3	hm	0.8000	0.0123	247.14	3.05	
CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155 HP 3 yd3	hm	1	0.0154	150.94	2.33	
					5.38	

04.06			TRAN	SPORTE AG	REGADO C.	A. D> 11 KM
	1195 m3k/DIA	MO.	EQ. >	unitario dire	cto por : m3	1.65
Descripción Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Equipos						
CAMION VOLQUETE 15 m	3	hm	1	0.0067	247.14	1.65
						1.65

04.07		TRANSP	ORTE SUB-	BASE Y BAS	SE D<= 1 KM
518 m3k/DIA	518 m3k/DIA		ınitario direc	to por : m3k	5.56
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
OFICIAL	hh	1	0.0154	11.58	0.18
					0.18
Equipos					
CAMION VOLQUETE 15 m3	hm	0.8000	0.0123	247.14	3.05
CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155 HP 3 yd3	hm	1.0000	0.0154	150.94	2.33
			Y		5.38

04.08		TR	RANS	PORTE SU	B-BASE Y BA	ASE D>1 KM	
	1150 m3k/DIA		С	osto	unitario dire	cto por : m3	1.72
Descripción Recurso		Unidad	Cuadr	illa	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Equipos CAMION VOLQUETE 15	i m3	hm	63 980	1	0.0070	247.14	1.72 1.72

04.09 Tr	RANSPOR	TE MATERIA	AL EXCEDE	NTE DE ROC	A D<= 1 KM
223 m3k/DIA		Costo u	unitario direc	to por : m3k	8.87
Descripción Recurso Mano de Obra	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
OFICIAL	hh	1	0.0358	11.58	0.41 0.41
Equipos CAMION VOLQUETE 15 m3	hm	0.3448	0.0123	247.14	3.05
CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155 HP 3 yd3	hm	1.0000	0.0358	150.94	5.40 8.46

04.10		CA D>1 KM				
	896 m3k/DIA					2.21
Descripción Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Equipos CAMION VOLQUETE 15 m3		hm	1	0.0089	247.14	2.21
						2.21

04.11	TRANSPORT	E MATERIA	L EXCEDEN	ITE COLUVIA	AL D<= 1 KM
518 m3k/DIA		Costo u	initario direc	to por : m3k	5.56
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
OFICIAL	hh	1	0.0154	11.58	0.18
20					0.18
Equipos					
CAMION VOLQUETE 15 m3	hm	0.8000	0.0123	247.14	3.05
CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155 HP 3 ye	d3 hm	1.0000	0.0154	150.94	2.33
					5.38

04.12	TRANSPORTE MATERIAL EXCEDENTE COLUVIA						
	896 m3k/DIA		Costo	unitario dire	cto por : m3	1.70	
Descripción Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.	
Equipos CAMION VOLQUETE 15 m3		hm	1	0.0089	190.18	1.70 1.70	

04.13		TF	RANSPORTI	E DE MEZCI	_A ASFALTIC	:A D<= 1 KM
	180 m3k/DIA		Costo ı	initario direct	to por : m3k	11.50
Descripción Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra						
OFICIAL		hh	1	0.0444	11.58	0.51
						0.51
Equipos						
CAMION VOLQUETE 15 m3		hm	1	0.0444	247.14	10.98
						10.98

04.14	•	TRANSPOR	TE DE MEZ	CLA ASFALT	TCA D>1 KM
1235.25 m3k/D	IA	Costo	unitario dire	cto por : m3	1.60
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Equipos CAMION VOLQUETE 15 m3	hm	. 1	0.0065	247.14	1.60 1.60

02.04.01	MATERIAL GRANULAR EXTRAIDO DE CANTERA					
500 m3/DIA	500 m3/DIA		C.U dire	cto por : m3	5.36	
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.	
Mano de Obra						
PEON	hh	2	0.0320	10.47	0.34	
					0.34	
Equipos						
ZARANDA	DIA	1	0.0020	50.00	0.10	
RETROEXCAVADORA SOBRE ORUGAS 115-165	ŀhm	1	0.0160	194.34	3.11	
CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155 HP 3 yd3	hm	0.75	0.0120	150.94	1.81	
					5.02	

02.04.02					AGUA
43 m3/DIA			C.U dire	cto por : m3	17.28
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
PEON	hh	1	0.1860	10.47	1.95
					1.95
Materiales					
COSTO DE AGUA	m3		1.0000	0.33	0.33
					0.33
Equipos					
CAMION CISTERNA 2,000 GLN 122 HP	hm	0.75	0.1395	106.94	14.92
MOTOBOMBA 10 HP 4"	hm	0.25	0.0465	1.70	0.08
>					15.00

02.05.01					AGUA
43 m3/DIA		C.U dired	C.U directo por : m3		
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
PEON	hh	1	0.1860	10.47	1.95
					1.95
Materiales •					
COSTO DE AGUA	m3		1.0000	0.33	0.33
					0.33
Equipos					
CAMION CISTERNA 4 X 2 (AGUA) 122 HP 2,000 gl	l hm	0.75	0.1395	106.94	14.92
MOTOBOMBA 10 HP 4"	hm	0.25	0.0465	1.70	0.08
					15.00

03.01.01		MATERIAL SUB BASE EXTRAIDO DE CANTER						
	640 m3/DIA			C.U direc	cto por : m3	4.66		
Descripción Recurso	U	Inidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.		
Mano de Obra								
PEON	h	h	2.0000	0.0250	10.47	0.26		
						0.26		
Equipos			(6)					
ZARANDA	D	NΑ	1	0.0016	50.00	0.08		
RETROEXCAVADORA SOB	RE ORUGAS 115-165 Fh	m	1	0.0125	194.34	2.43		
CARGADOR SOBRE LLANT	AS 125-155 HP 3 yd3 h	m	1	0.0125	150.94	1.89		
	•					4.39		

03.01.02					ZARANDEO
300 m3/DIA			C.U dire	cto por : m3	6.53
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
OPERARIO	hh	1.0000	0.0267	12.99	0.35
PEON	hh	2.0000	0.0533	10.47	0.56
					0.90
Materiales					
PETROEO	gln		0.1700	9.65	1.64
					1.64
Equipos					
HERRAMIENTAS MANUALES	%MO		5.0000	0.90	0.05
GRUPO ELECTROGENO 89 HP 50 KW	hm	1	0.0267	15.70	0.42
FAJA TRANSPORTADORA 18"x40'ME 3HP 150 Tn	/ hm	1	0.0267	23.89	0.64
ZARANDA VIBRATORIA 4'x6"x14 ME 15 HP	hm	1	0.0267	32.59	0.87
CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155 HP 3 yd3	hm	0.5	0.0133	150.94	2.01
					3.98

03.01.03					AGUA
72 m3/DIA			C.U dire	cto por : m3	10.45
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
PEON	hh	1.0000	0.1111	10.47	1.16
					1.16
Materiales					
COSTO DE AGUA	m3		1.0000	0.33	0.33
					0.33
Equipos					
CAMION CISTERNA 2,000 GLN 122 HP	hm	0.75	0.0833	106.94	8.91
MOTOBOMBA 10 HP 4"	hm	0.25	0.0278	1.70	0.05
					8.96

03.02.01		MATER	RIAL BASE E	EXTRAIDO D	E CANTERA
640 m3/DIA	/DIA		C.U dire	4.66	
Descripción Recurso Mano de Obra	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
PEON	hh	2.0000	0.0250	10.47	0.26 0.26
Equipos					
ZARANDA	DIA	1	0.0016	50.00	0.08
RETROEXCAVADORA SOBRE ORUGA	\S 115-165 I hm	1	0.0125	194.34	2.43
CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155	5 HP 3 yd3 hm	1	0.0125	150.94	1.89 4.39

03.02.02					CHANCADO
215 m3/DIA	215 m3/DIA		C.U directo por : m3		17.81
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
OPERARIO	hh	1.0000	0.0372	12.99	0.48
PEON	hh	4.0000	0.1488	10.47	1.56
					2.04
Materiales					
PETROEO	gin	X:	0.1700	9.65	1.64
					1.64
Equipos					
HERRAMIENTAS MANUALES	%MO		5.0000	2.04	0.10
GRUPO ELECTROGENO 89 HP 50 KW	hm	1	0.0372	15.70	0.58
FAJA TRANSPORTADORA 18"x40"ME 3HP 150 T	n/ hm	2	0.0744	23.89	1.78
CHANCADORA PRI-SECUND 5FAJAS ME 75 HP	4f hm	₁₄ 1	0.0372	238.09	8.86
CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155 HP 3 yd3	hm	0.5	0.0186	150.94	2.81
					14.13

03.02.03					AGUA
72 m3/DIA			C.U dire	cto por : m3	10.45
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
PEON	hh	1.0000	0.1111	10.47	1.16
					1.16
Materiales					
COSTO DE AGUA	m3		1.0000	0.33	0.33
					0.33
Equipos					
CAMION CISTERNA 2,000 GLN 122 HP	hm	0.75	0.0833	106.94	8.91
MOTOBOMBA 10 HP 4"	hm	0.25	0.0278	1.70	0.05
					8.96

03.03.01					AREI	NA GRUESA
	1 m3/DIA	MO.	EQ.	C.U dire	cto por : m3	22.35
Descripción Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Subpartidas						
CARGIO DE AGREGADOS A	A ZARANDA/CHA	ANCAD m3		1.2500	1.37	1.71
EXTRACCION Y APILAMIEN	ITO MATERIAL (GRANUm3		1.2500	3.45	4.32
ZARANDEO		m3		2.5000	6.53	16.32
5						22.35

03.04.01	EXTEN	DIDO Y COI	MPACTADO	DE MEZCLA	ASFALTICA
250 m3/DIA			C.U dire	cto por : m3	11.30
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
OPERARIO	hh	1.0000	0.0320	12.99	0.42
OFICIAL	hh	3.0000	0.0960	11.58	1.11
PEON	hh	8.0000	0.2560	10.47	2.68
					4.21
Equipos					
HERRAMIENTAS MANUALES	%		5	4.21	0.21
RODILLO TANDEN ESTATICO AUTOP 58-70 HF	9 8- hm	1	0.0320	49.06	1.57
RODILLO NEUMATICO AUTOP 81-100 HP 5.5-2	0 T hm	1	0.0320	65.74	2.10
PAVIMENTADORA	hm	1	0.0320	100.34	3.21
					7.09
03.04.02		PREI	PARACION I	DE MEZCLA	
240 m3/DIA				to por : m3	115.21
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
OPERARIO	hh	2.0000	0.0667	12.99	0.87
OFICIAL	hh	1.0000	0.0333	11.58	0.39
PEON	hh	4.0000	0.1333	10.47	1.40
					2.65
Materiales					
PETROLEO	gln		5.8	9.65	55.97
					55.97
 Equipos 					
HERRAMIENTAS MANUALES	%		5	2.65	0.13
GRUPO ELECTROGENO 116 HP 75 KW	hm	1	0.0333	37.30	1.24
FAJA TRANSPORTADORA 18"x40"ME 3 HP 150		2	0.0667	23.89	1.59
CALENTADOR DE ACEITE 5 HP 468 P3	hm	1	0.0333	30.99	1.03
SECADOR DE ARIDOS ME 70 HP 60-115 Tn/Hr	hm	1	0.0333	50.79	1.69 2.52
CARGADOR S/LLANTAS 160-195 HP, 3.5 YD3	hm	0.5 1	0.0167	150.94 454.69	2.52 15.16
PLANTA DE ASFALTO EN CALIENTE DE 60-115	iinm		0.0333	404.08	23.37
Subpartidas					20.07
PIEDRA CHANCADA 3/4"	m3		0.52	30.37	15.79
ARENA GRUESA	m3		0.78	22.35	17.43
ANEINA GRUESA	1110	80	0.70		33.22

03.04.02.01		- 1	PIEDRA CHA	EDRA CHANCADA 3/4"	
1 m3/DIA		C.U directo por : m3		30.37	
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Subpartidas					
CARGIO DE AGREGADOS A ZARAND	A/CHANCAD m3		1.2500	1.37	1.71
EXTRACCION Y APILAMIENTO MATE	RIAL GRANUm3		1.2500	3.45	4.32
ZARANDEO	m3		1.0000	6.53	6.53
CHANCADO	m3		1.0000	17.81	17.81
					30.37

03.04.02	N	ATERIAL G	RANULAR E	XTRAIDO D	E CANTERA
400 m3/	/DIA		C.U dired	cto por : m3	6.69
Descripción Recurso Mano de Obra	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
PEON	hh	2.0000	0.0400	10.47	0.42 0.42
Equipos					
ZARANDA	DIA	1	0.0025	50.00	0.13
RETROEXCAVADORA SOBRE ORUGA	AS 115-165 I hm	1	0.0200	194.34	3.89
CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-15	5 HP 3 yd3 hm	0.75	0.0150	150.94	2.26 6.28

03.04.03		C	CARGUIO DE MATERIAL GRANULAR			
480 m3/DIA			C.U dired	2.69		
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.	
Mano de Obra						
PEON	hh	1.0000	0.0167	10.47	0.17	
					0.17	
Equipos CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155 HP 3 yd3	hm	1	0.0167	150.94	2.52	
					2.52	

03.03.01.01	CARGIO DE AGREGADOS A ZARANDA/CHANCADOR					
	900 m3/DIA	MO.	EQ.	C.U dire	cto por : m3	1.37
Descripción Recurso		Unida	ad Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra				107		
OFICIAL		m3	0.25	0.0022	11.58	0.03
						0.03
Equipos						
CARGADOR S/LLANTAS 16	0-195 HP, 3.5 YD	3 m3	1	0.0089	150.94	1.34
						1.34

03.02.01.02	EXTRACCION Y APILAMIENTO MATERIAL GRANULAR					
	500 m3/DIA	MO.	EQ.	C.U dired	cto por : m3	3.45
Descripción Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra						
PEON		m3	2	0.0320	10.47	0.34
						0.34
Equipos						
HERRAMIENTAS MANUALES		%MO		3.0000	0.34	0.01
RETROEXCAVADORA SOBRE	ORUGAS 115	5-165 l m3	. 1	0.0160	194.34	3.11
			054			3.12

03.03.01.03					ZARANDEO
300 m3/DIA M	Ο.	EQ.	C.U dire	cto por : m3	6.53
Descripción Recurso	Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
Mano de Obra					
OPERARIO	hh	1.0000	0.0267	12.99	0.35
PEON	hh	2.0000	0.0533	10.47	0.56
					0.90
Materiales					
PETROEO	gln		0.1700	9.65	1.64
					1.64
Equipos					
HERRAMIENTAS MANUALES	%MO		5.0000	0.90	0.05
GRUPO ELECTROGENO 89 HP 50 KW	hm	1	0.0267	15.70	0.42
FAJA TRANSPORTADORA 18"x40"ME 3HP 150	Tn/ hm	1	0.0267	23.89	0.64
ZARANDA VIBRATORIA 4'x6"x14 ME 15 HP	hm	1	0.0267	32.59	0.87
CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155 HP 3 yd	3 hm	0.5	0.0133	150.94	2.01
					3.98

3.5 VALOR REFERENCIAL DETALLADO POR PARTIDAS

El Cuadro Nº 3.5.1 presenta el resumen del costo directo del presupuesto.

CUADRO Nº 3.5.1 RESUMEN DEL PRESUPUESTO

Item	Descripción	Parcial (S/.)
01.00	OBRAS PRELIMINARES	163,735.26
02.00	MOVIMIENTO DE TIERRAS	99,854.55
03.00	OBRAS DE PAVIMENTACION	100,657.89
04.00	TRANSPORTE	436,205.30
	Costo Directo (S./)	800,453.00

PRESUPUESTO

Proyecto : Ampliación y Mejoramiento de la Carretera Cañete-

Yauyos-Huancayo del Km 162+200 al Km 166+500

Sub-Proyecto : Geotecnia y Geología, Canteras, Fuentes de Agua y

Pavimentos

Cliente : Ministerio de Transporte y Comunicaciones

Lugar : Lima - Yauyos - Alis Costo al: 23/06/2009

Item Descripción		Und	Metrado	Precio	Parcial
iteiii	Descripcion	Onu	Wetraut	(S/.)	(S/.)
01.00	OBRAS PRELIMINARES				163,735.26
01.01	MOVILIZACION Y	glb 1	137,167.4	137,167.36	
	DESMOVILIZACION			107,107.00	
01.02	TRAZO, NIVELES Y	alb		17,473.96	17,473.96
	REPLANTEO	glb		17,473.90	17,475.90
01.03	CONTROL DE	alb	glb 1	9,093.94	9,093.94
×	MATERIALES	gib			3,030.34
02.00	MOVIMIENTO DE			10	99,854.55
	TIERRAS		×		00,004.00
02.01	CORTE ROCA FIJA	m3	1,611	18.03	29,035.92
	(PERF. Y DISPARO)	1115	1,011	10.00	20,000.02
02.02	CORTE ROCA FIJA				
	(DESQUINCHE Y	m3	1,611	5.34	8,602.60
	PEINADO)				

Item	Descripción	Und	Metrado	Precio	Parcial
	-	Ond	Metrado	(S/.)	(S/.)
02.03	CORTE EN MATERIAL	m3	4,195	3.80	15,952.36
	COLUVIAL		.,	0.00	10,002.00
02.04	RELLENO CON				
	MATERIAL DE	m3	2,488	12.95	32,234.08
	PRESTAMO				
02.05	CONFORMACION DE	m2	2,685	1.37	3,681.81
	SUBRASANTE	1112	2,003	1.57	3,001.01
02.06	CONFORMACION EN	m2	7,870	1.31	10,347.77
	BOTADERO	1112	7,870	1.51	10,547.77
03.00	OBRAS DE				100,657.89
	PAVIMENTACION				100,657.65
03.01	SUB-BASE GRANULAR	m3	403	23.39	9,420.76
03.02	BASE GRANULAR	m3	382	36.63	14,009.05
03.03	IMPRIMACION	m2	2,550	0.94	2,403.24
	BITUMINOSA	1112	2,550	0.34	2,403.24
03.04	CARPETA ASFALTICA	m3	191	158.14	30,240.73
	EN CALIENTE E=0.075	1110		100.14	00,240.70
03.05	ASFALTO TIPO RC-2	L	2,461	1.52	3,746.87
	(RC - 250)	_		1.02	0,7 10.07
03.06	CEMENTO ASFALTICO	kg	25,367	1.44	36,490.00
	PEN 120-150	ı Ng	20,007	11-1	00, 100.00
03.07	FILLER (RELLENO	kg	8,809	0.49	4,347.24
	MINERAL)		,,,,,,	51.15	·
04.00	TRANSPORTE				436,205.3
04.01	TRANSP. DE ROCA DE	m3k	176	11.04	1,938.35
9.5	CANTERA D<=1 KM	I III I			.,000.00
04.02	TRANSP. DE ROCA DE	m3k	19,094	1.76	33,541.84
	CANTERA D>1 KM		ts		,
04.03	TRANSP. DE RELLENO	m3k	2,488	5.56	13,832.13
	D<= 1 KM		_,		(8)
04.04	TRANSP. DE RELLENO	m3k	32,371	2.01	65,071.83
	D> 1 KM		40		·

Item	Descripción	Und	Metrado	Precio (S/.)	Parcial (S/.)
04.05	TRANSP. AGREGADO C.A. D<= 1 KM	m3k	191	5.56	1,063.08
04.06	TRANSP. AGREGADO C.A. D> 11 KM	m3k	10,581	1.65	17,504.04
04.07	TRANSP. SUB-BASE Y BASE D<= 1 KM	m3k	785	5.56	4,364.87
04.08	TRANSP. SUB-BASE Y BASE D>1 KM	m3k	20,893	1.72	35,934.61
04.09	TRANSP. EXCEDENTE ROCA D<= 1 KM	m3k	2,416	8.87	21,427.76
04.10	TRANSP. EXCEDENTE ROCA D>1 KM	m3k	33,218	2.21	73,288.30
04.11	TRANSP. MATERIAL EXCEDENTE COLUVIAL D<= 1 KM	m3k	5,454	5.56	30,318.64
04.12	TRANSP. MATERIAL EXCEDENTE COLUVIAL D>1 KM	m3k	74,990	1.70	127,319.01
04.13	TRANSP. DE MEZCLA ASFALTICA D<= 1 KM	m3k	191	11.50	2,198.90
04.14	TRANSP. DE MEZCLA ASFALTICA D>1 KM	m3k	5,249	1.60	8,401.94

COSTO DIRECT	ro	800,453.00
GASTOS GENE	RALES (38.50%)	308,174.40
UTILIDAD	(10.00%)	<u>80,</u> 045.30
SUB-TOTAL		1'188,672.70
IGV	(19.00%)	225,847.81
TOTAL PRESUI	PLIESTO	1'414,520.52

SON: UN MILLON CUATROCIENTOS CATORCE MIL QUINIENTOS VEINTE Y 52/100 NUEVOS SOLES.

3.6 RELACIÓN DE EQUIPO MÍNIMO

ESTACION TOTAL

CAMION CISTERNA 2,000 GLN 122 HP

CAMION VOLQUETE 15 m3

COMPRESORA NEUMATICA 196 HP 600-690 PCM

MARTILLO NEUMATICO DE 29 KG

RETROEXCAVADORA SOBRE ORUGAS 115-165 HP 0.75 -1.60 yd3

RODILLO LISO VIBRATORIO AUTOPROPULSADO 70-100 HP 7-9 ton

MOTONIVELADORA DE 125 HP

CARGADOR SOBRE LLANTAS 125-155 HP 3 yd3

CAMION IMPRIMADOR 6x2 178-210 HP 1800 GLN

COMPRESORA NEUMATICA 250-330 PCM, 87 HP

BARREDORA MECANICA 10-20 HP 7PIES

TRACTOR DE TIRO MF 265, 63 HP

ZARANDA

MOTOBOMBA 10 HP 4"

GRUPO ELECTROGENO 89 HP 50 KW

FAJA TRANSPORTADORA 18"x40"ME 3HP 150 Tn/Hr

ZARANDA VIBRATORIA 4"x6"x14 ME 15 HP

CHANCADORA PRI-SECUND 5FAJAS ME 75 HP 46-70 T/H

RODILLO TANDEN ESTATICO AUTOP 58-70 HP 8-10 TN

RODILLO NEUMATICO AUTOP 81-100 HP 5.5-20 TN

PAVIMENTADORA

GRUPO ELECTROGENO 116 HP 75 KW

FAJA TRANSPORTADORA 18"x40"ME 3 HP 150 Tn/Hr

CALENTADOR DE ACEITE 5 HP 468 P3

SECADOR DE ARIDOS ME 70 HP 60-115 Tn/Hr

CARGADOR S/LLANTAS 160-195 HP, 3.5 YD3

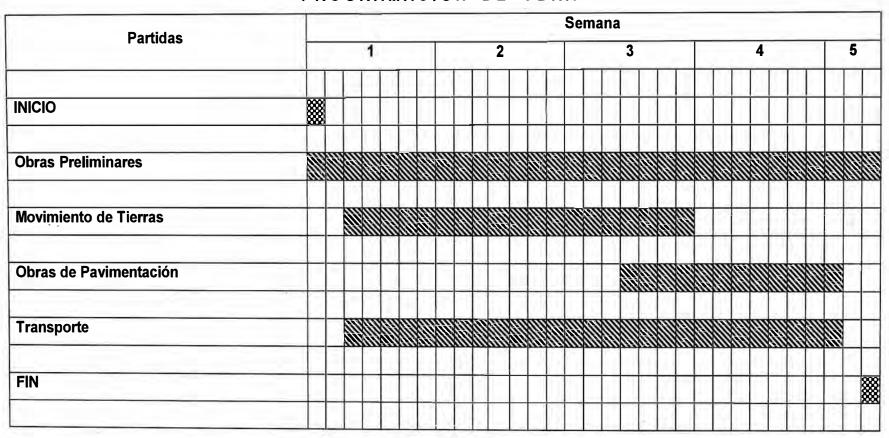
PLANTA DE ASFALTO EN CALIENTE DE 60-115 Tn/Hr

3.7 PROGRAMA GENERAL DE EJECUCIÓN

Obra : Ampliación y Mejoramiento de la Carretera Cañete-Yauyos-Huancayo del Km 162+200 al Km 166+500

Sub-Proyecto : Geotecnia y Geología, Canteras, Fuentes de Agua y Pavimentos

PROGRAMACIÓN DE OBRA



3.8 PLANOS DE OBRAS (Ver Anexo G)	

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL

Conclusiones

CONCLUSIONES

 Los costos de inversión y mantenimiento, para este proyecto, será rentable y sostenible en el tiempo solo si se logra aumentar el flujo vehicular por la vía.

2. El marco geomorfológico del entorno del área del proyecto corresponde al flanco occidental andino de la Cordillera de los Andes, mostrando una topografía abrupta por cuyo fondo discurre la vía en mención paralela al río Alis, cuyo comportamiento Geodinámico está caracterizado por fenómenos activos como deslizamientos y desprendimiento de roca.

3. Las unidades estratigráficas por la que atraviesa la vía, datan desde el Cretáceo Inferior hasta el Reciente; y litológicamente corresponde a calizas de color pardo a beige de la Formación Chúlec y depósitos cuatemarios con buenas características geotécnicas, las mismas que presentan estabilidad para efectos constructivos correspondientes a los ensanches laterales.

4. En función a la capacidad de soporte del suelo, se clasifica de regular al terreno de fundación existente, y está formado por grava arcillosa del Grupo GC que no ofrece peligro de saturación.

5. A la profundidad de un metro de estudio no se ubico la napa freática.

 Uno de los factores más importantes para el diseño del pavimento es la caracterización del terreno de fundación representado por el modulo resiliente (Mr).

7. Para el dimensionamiento del pavimento se ha empleado la metodología AASHTO 1993, seleccionando los espesores mínimos constructivos de los materiales que formaran parte de la estructura del pavimento. Estos espesores se incrementarán si el CBR disminuye.

8. Los materiales de las canteras seleccionadas presentan características físico mecánicas aceptables para realizar el proyecto, previo proceso de zarandeo, trituración y mezclado.

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL

Recomendaciones

RECOMENDACIONES

 La carretera sea una ruta con estándares mínimos que garanticen la reducción de costos de transporte y que cuente con un programa de mantenimiento de la vía.

2. Realizar consultas a las autoridades competentes, personal técnico y pobladores de la zona, que brinden información de problemas geológicos.

 Realizar ensayos de corte directo y triaxial para los depósitos coluviales y roca respectivamente, y así obtener los coeficientes de fricción y cohesión que certifiquen la estabilidad para efectos constructivos.

4. Realizar el ensayo de CBR y clasificación del suelo en lugares que caractericen una mayor representación del comportamiento en servicio y así tener una correcta sectorización.

5. Seguir los procedimientos de las normas de ensayos de suelo durante la realización de las pruebas, puesto que un error en realizar dichos ensayos nos lleva a obtener valores que no pertenecen a las características del tipo de suelo ensayado.

6. Encuestar a los pobladores de la zona sobre la existencia de fallas localizadas por donde puedan filtrar aguas de lluvia hacia el sub suelo y/o la presencia de afloramientos de agua subterránea.

7. Escoger adecuadamente la ecuación de correlación para obtener el modulo resiliente (Mr) en base al CBR.

8. Realizar el diseño del pavimento por otra metodología para realizar la comparación y optar por el más conveniente.

 Efectuar el control permanente de las características físico-mecánicas de los agregados que formaran la estructura del pavimento.

BIBLIOGRAFÍA

- Braja M. Das; Fundamentos de Ingeniería Geotecnia; Editorial Thomson -Learning; México, 2001.
- Instituto de la Construcción y Gerencia; Pavimentos un Enfoque al Futuro por Carlos Chang Albitres; Lima, 2007.
- INRENA Inventario, Evaluación y Uso Racional de los Recursos Naturales de la Costa - Cuenca del Rio Cañete; Lima, 1970.
- González de Vallejo Luis; Ingeniería Geológica; Pearson Educación; Madrid,
 2002.
- INGEMMET; Boletín Nº 69.- Geología de los Cuadrángulos de Tarma, La Oroya y Yauyos por F. Megard, J. Caldas y J. Paredes; Lima, 1996.
- MTC Provias Nacional; Proyecto Especial de Infraestructura de Transporte Nacional: Conservación Vial de la Carretera Cañete - Lunahuana - Pacaran -Chupaca y Rehabilitación del Tramo Zuñiga - Dv. Yauyos-Ronchas; Lima, 2008.
- MTC Provias Nacional; Rehabilitación y Mejoramiento de la Carretera Lunahuana - Dv. Yauyos-Chupaca, a Nivel de Factibilidad; Lima, 2005.
- MTC; Manual de Ensayos de Materiales para Carreteras-Volumen 1; Lima, 1999.
- Oré Garnica Alejandro Pompeyo; Informe de Ingeniería "Diseño de Espesores de Pavimento con el método AASHTO 93"; Facultad de Ingeniería Civil-UNI; Lima, 2001.

ANEXOS

ANEXO A: CUADROS ESTADÍSTICOS PARA EL DESARROLLO DEL PERFIL

CUADRO A.1 DEMANDA DE LA CARRETERA POR TRAMO DE ESTUDIO

			IMD	IMD	IMD	IMD	IMD
Vehículo	Tipo		Tramo	Tramo	Tramo	Tramo	Tramo
Verneulo	ripo		1	2	3	4	5
Ligero	Auto		81	57	1	6	241
	Pick up		54	41	7	9	21
	Camioneta ru	ıral	110	94	1	1	13
	Micro		7	8	0	0	0
	Bus						
Público	mediano	2E	20	18	13	2	5
	Bus grande	3E	0	0	0	0	0
	Camión						
Carga	Ligero	2E+L	19	27	4	2	19
	Camión						
	Mediano	2E-P	26	12	3	0	5
	Camión						
	Pesado	3E	2	3	5	1	2
		4E	0	0	0	0	1
	Semitraylers	2S2	1	2	1	0	1
		2S3	1	2	0	0	6
	92	3S3	2	2	0	0	30
	Total		323	266	35	21	344

Fuente: MTC 2006

CUADRO A.2 PBI DEL PERU 2002-2008

Año	2002	2003	2004	2005	2006	2007	2008
PBI (%)	5	4	5	6.8	7.7	8.9	9.8
Promedio	6.74 %						

Fuente: INEI 2002

CUADRO A.3 TASA DE CRECIMIENTO ANUAL POR DEPARTAMENTOS

Año	2002	2003	2004	2005	2006	2007	2008	
Lima	1.7%	1.7%	1.7%	1.7%	1.7%	1.7%	1.7%	
Junin	1.1%	1.1%	1.1%	1.1%	1.1%	1.1%	1.1%	
Promedio		1.40 %						

Fuente INEI 2002

CUADRO A.4 DEMANDA DE LA CARRETERA CENTRAL

			IMD
Vehículo	Tipo		Carretera Central
Ligero	Auto		241
	Pick up		21
	Camioneta ru	ral	13
	Micro		0
	Bus		
Público	mediano	2E	5
ā	Bus grande	3E	0
	Camión		
Carga	Ligero	2E+L	19
	Camión		
	Mediano	2E-P	5
	Camión		
	Pesado	3E	2
1	l .	4E	1
	Semitraylers	2S2	_1
		2S3	6
		3S3	30
	Total		344

Fuente: Datos de Encuesta Origen y Destino (PCI Cesel - Mayo 2000)

CUADRO A.5 COSTOS FINANCIEROS DE MANTENIMIENTO

ANALISIS DE COSTOS	TIPO	US\$ x Km x año
CAC 2"	Rutinario + Periódico	5,000.00
TSB 1"	Rutinario + Periódico	8,000.00
AFIR 30 cm	Rutinario + Periódico	11,000.00
TROCHA	Rutinario + Periódico	15,000.00

Fuente: PROVIAS NACIONAL - MTC

CUADRO A.6 COSTOS FINANCIEROS DE INVERSIÓN

Proyecto	Entidad Ejecutora	Superficie Rodadura	Costo/Km (US\$/Km)
Reabihilatación y		*CAC 2"	602,087.22
mejoramiento de la carretera Ayacucho -	Consorcio Vial Abancay	*TSB 1"	608,491.95
Abancay		*AFIR 30 cm	506,525.36
Mejoramiento de la	Asociados	*CAC 3"	565,410.00
carretera San Marcos - Cajabamba -	Consultores	*TSB 1"	521,550.00
Huamachuco	S.A.	*AFIR 30 cm	502,360.00
Mejoramiento de la	Integral	**TSB 1"	238,643.49
carretera Saña - Cayaltí - Oyotun	Ingenieros Consultores	*TSB 1"	475,793.04
		a	
Proyecto de	Gerencia de	*CAC 2"	691,391.42
Rehabilitacion y Mejoramiento de la	Estudios y	*TSB 1"	529,083.96
Carretera: Quinua - San Francisco	Proyectos	*AFIR 30 cm	449,817.88
	-	0	
Rehabilitacion y	Ministerio de	**CAC 2"	269,441.85
Mejoramiento de la Carretera: Lima - Canta	Economia y		
- La Viuda -Unisch	Finanzas	*CAC 2"	464,414.75
		*TSB 1"	335,777.21

Fuente: MEF 2006-2008

* Sierra

** Costa

CUADRO A.7 COSTOS DE INVERSION Y MANTENIMIENTO

Alternativa	Superficie	Tramo	Long. (km)	Costos de Inversión (US\$)	Costos de Mantenimiento (US\$)
		Tramo 1 *	15.27	2,617,274.97	1,030,725.00
		Tramo 2	4.15	1,594,119.52	616,275.00
1	AFIR	Tramo 3	72.6	27,887,488.52	10,781,100.00
•	ALIX	Tramo 4	135.13	51,906,836.41	20,066,805.00
12	= 2 1 °	Tramo 5	16.6	6,376,478.09	2,465,100.00
		Total	243.75	90,382,197.52	34,960,005.00
	TSB	Tramo 1 *	15.27	2,617,274.97	1,030,725.00
		Tramo 2	4.15	1,749,832.94	448,200.00
2		Tramo 3	72.6	30,611,535.29	7,840,800.00
		Tramo 4	135.13	56,977,090.40	14,594,040.00
		Tramo 5	16.6	6,999,331.76	1,792,800.00
		Total	243.75	98,955,065.36	25,706,565.00
		Tramo 1 *	15.27	2,617,274.97	1,030,725.00
		Tramo 2	4.15	2,031,455.47	280,125.00
3	ASF	Tramo 3	72.6	35,538,232.97	4,900,500.00
	ASF	Tramo 4	135.13	66,147,127.01	9,121,275.00
		Tramo 5	16.6	8,125,821.86	1,120,500.00
		Total	243.75	114,459,912.29	16,453,125.00

Fuente: elaboración propia

^{*} Para las 3 alternativas de estudio, el tramo 1 representa rehabilitación y mantenimiento de la carpeta asfáltica.

CUADRO A.8 EVALUACION POR TRAMO

Tramo	Indicadas	1ª Alternativa	2ª Alternativa	3ª Alternativa	
Superficie	- Indicador -	AFIR	TSB	ASF	
	VAN (US\$)	284,622	284,622	284,622	
Tramo 1	TIR (%)	12.36%	12.36%	12.36%	
Lunahuaná - Pacarán	INVERSION (US\$)	2,617,275	2,617,275	2,617,275	
	B/C	0.109	0.109	0.109	
	VAN (US\$)	706,141	744,048.69	791,187.69	
Tramo 2	TIR (%)	16.18%	16.01%	15.63%	
Pacarán – Zúñiga	INVERSION (US\$)	1,594,120	1,749,833	2,031,455	
	B/C	0.443	0.425	0.389	
	VAN (US\$)	-15,883,217	-16,797,393	-19,042,199	
Tramo 3	TIR (%)	2.13%	2.46%	2.67%	
Zúñiga – Dv. Yauyos	INVERSION (US\$)	27,887,489	30,611,535	35,538,233	
	B/C	-0.570	-0.549	-0.536	
	VAN (US\$)	-39,126,353	-41,379,875	-47,010,597	
Tramo 4	TIR (%)	-2.02%	-1.46%	-1.15%	
Dv. Yauyos – Ronchas	INVERSION (US\$)	51,906,836	56,977,090	66,147,127	
	B/C	-0.754	-0.726	-0.711	
	VAN (US\$)	5,750,999	5,969,113	6,489,198	
Tramo 5	TIR (%)	20.79%	20.35%	19.84%	
Ronchas – Chupaca	INVERSION (US\$)	6,376,478	6,999,331	8,125,821	
	B/C	0.902	0.853	0.799	
VA	N TOTAL	-48,267,808	-51,179,484	-58,487,787	
TI	R TOTAL	12.87%	12.80%	12.63%	

CUADRO A.9 RESULTADO DEL ANALISIS DE SENSIBILIDAD

ALT.	INVERSION	*TRAFICO DESVIADO (%)	PBI (%)	V.A.N (US\$)	T.I.R. (%)
	-70%	50%	6.74%	7,586,052.66	14.221%
	-60%	50%	6.74%	-393,070.35	10.864%
1	0%	50%	6.74%	-48,267,808.36	2.825%
	0%	50%	19%	7,696,290.68	11.843%
	0%	50%	18%	-828,358.34	10.905%
	60%	50%	6.74%	2,997,878.25	11.240%
-	.70%	50%	6.74%	-5,760,644.60	10.559%
**	0%	50%	6.74%	55,549,015.33	17.339%
2	0%	50%	1.00%	31,218,304.50	14.780%
	0%	50%	-1.00%	24,235,934.04	13.984%
	0%	20%	6.74%	-8,488,084.57	9.882%
	0%	25%	6.74%	2,184,765.41	11.279%
	40%	50%	6.74%	6,616,350.58	11.518%
	50%	50%	6.74%	-3,789,739.84	10.719%
	0%	50%	6.74%	48,240,712.22	15.893%
3	0%	50%	1.00%	22,852,403.75	13.460%
	0%	50%	-1.00%	15,640,792.49	12.712%
*	0%	25%	6.74%	-5,123,537.69	10.421%
	0%	30%	6.74%	5,549,312.29	11.611%

^{*} El tráfico desviado es respecto al IMD de los vehículos que viajan de Lima - Huancayo / Huancayo - Lima que transitan por la carretera central.

Fuente: Datos de Encuesta Origen y Destino (PCI Cesel - Mayo 2000)

ANEXO B: GEOLOGÍA

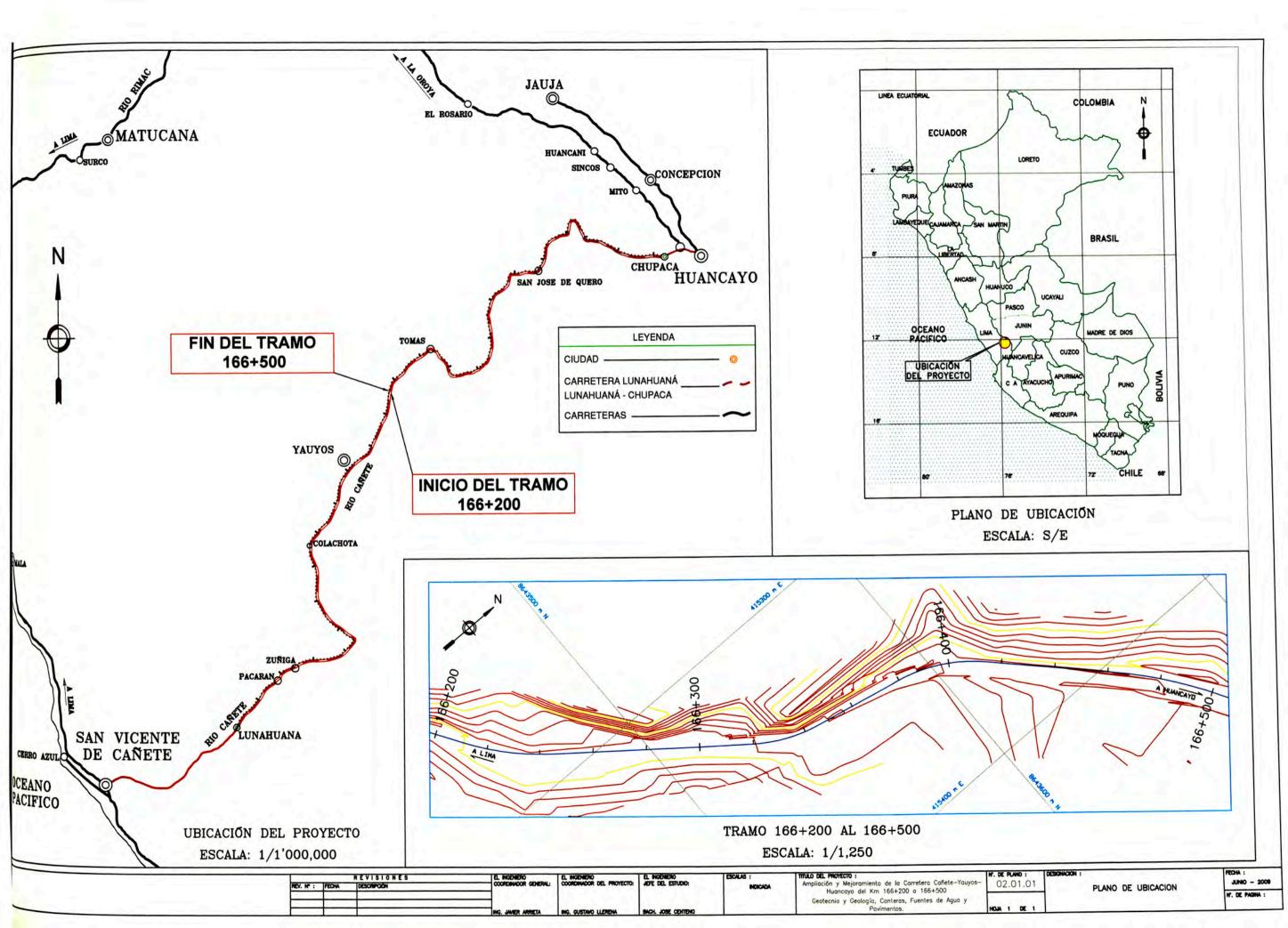
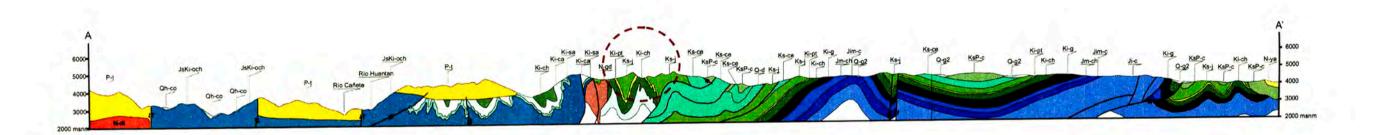
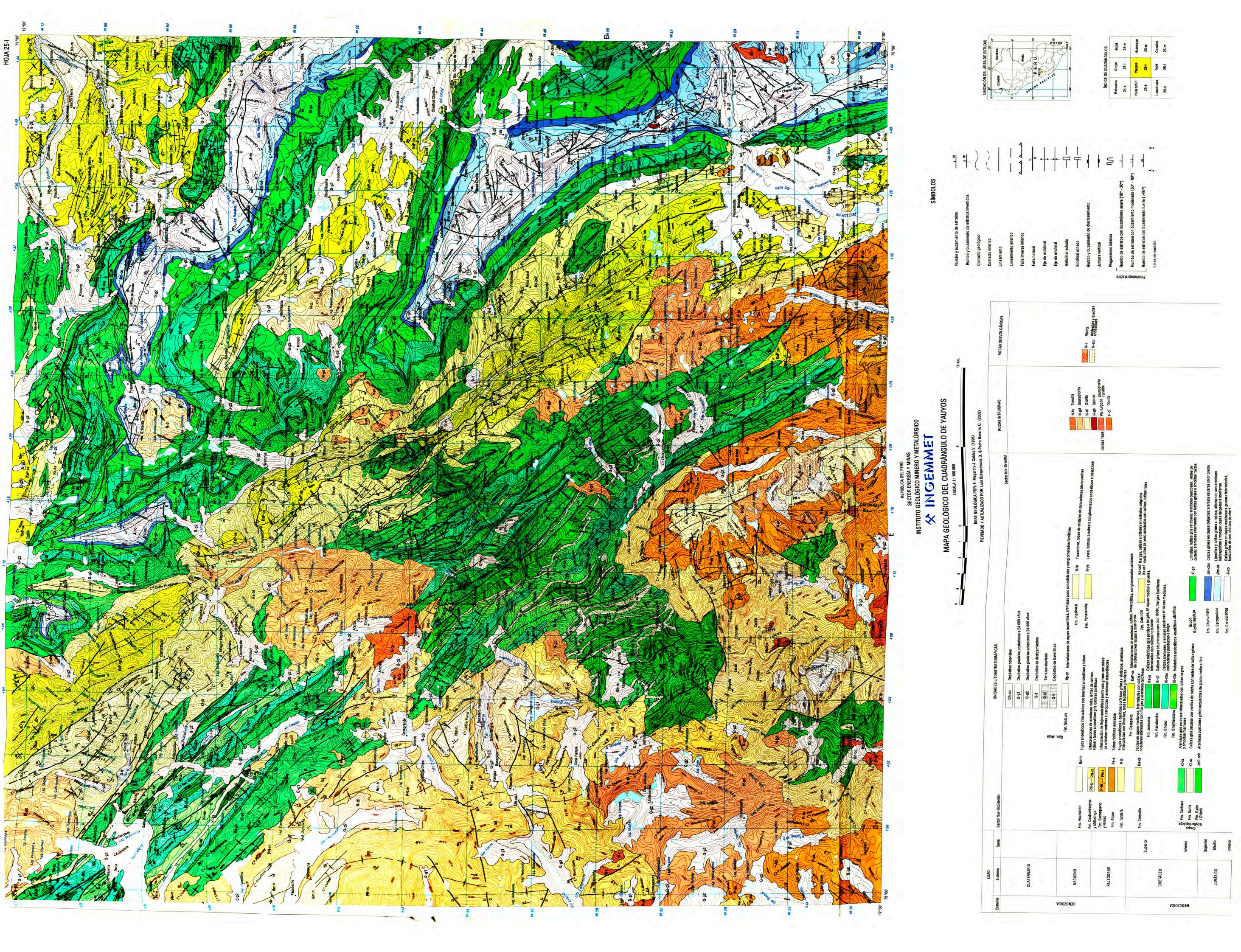


FIGURA B.1 PERFIL ESTATRIGRAFICO DEL CUADRANGULO DE YAUYOS

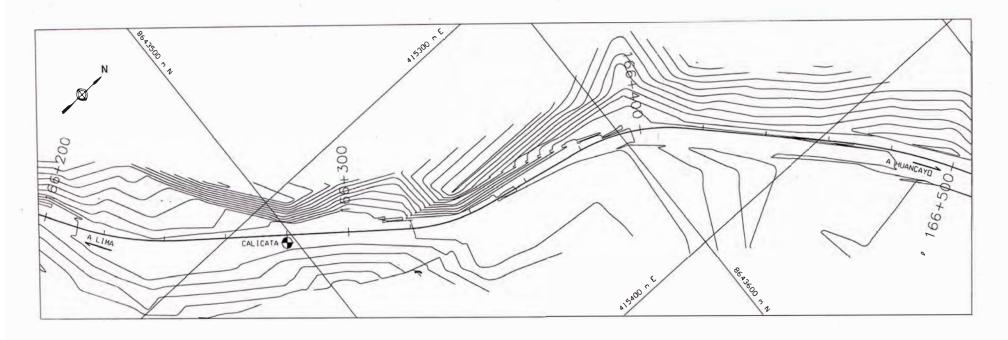


FUENTE: INGEMMET 2002



ANEXO C: CALICATA

PLANO DE UBICACIÓN DE CALICATA



PLANTA TRAMO 166+200 AL 166+500 ESCALA: 1/1,250

		REVISIONES	EL INCENIERO	TEL INCENIERO	EL INCENIERO		NIULO DEL PROYECTO :		DESIGNACION :	FECHA :
REV Nº	FECHA	DESCRIPCIÓN	COORDINATION CENERAL	COORDINADOR DEL PROYECTO	JEEE DEL CZINDIO	INDICADA	Ampliación y Mejaromiento de la Corretero Coñete-Youyas- Huancayo del Km 166+200 a 166+500	02.01.02	PLANO DE UBICACIÓN DE CALICATA	JUNIO - 2009
1							Geolecnia y Geología. Canteras. Fuentes de Agua y	i		N' DE PAGINA
			INC. JAVER ARRIETA	ING. GUSTAVO LUERENA	BACH JOSE CENTEND		Povimentos.	HQJA 1 0€ 1		

REGISTRO DE EXCAVACIÓN

SOLICITANTE	Universidad Nacional de Ingeniería
PROYECTO	Ampliación y Mejoramiento de la Carretera Cañete-Yauyos-Huancayo
TRAMO	166+200 al 166+500

PROGRESIVA	166+280	LADO	Derecho	UBICACIÓN	Alis
CALICATA	C - 1	PROF. (m)	1.00	COTA	3250 msnm
EXCAVACION	Manual	N. F. (m)		FECHA	11/04/2009

Prof. (m)	Muestra	Descripción del estrato SUCS AASHTO	Símbolo
	M-1	Grava arcillosa con arena, plasticidad baja, medianamente densa, estructura homogenea, grava angulosa de tamaño variado Grava: 55.4% A-2-6 (0) Arena: 20.7% Finos: 23.9%	0000 0000 0000 0000 0000
C. 100 100 100 100 100 100 100 100 100 10		Rechazo a la excavación (basamento rocoso)	X
Obse	rvaciones	GRAVA ANGULAR ARCILLA DE BAJA AMEDIANA PLASTICIDAD ROCA Aprobado:	

ANEXO D: ENSAYOS DE LABORATORIO

• SUB RASANTE km 166+280



LABORATORIO GEOTÉCNICO Y DE CONCRETO

REGISTRO

INFORME DE RESULTADO DE ENSAYOS

Código

Fecha

LGC-P-01-G1-F1-S

Versión

00

Aprobado

CSGILGC 15/02/2008

Página

1 de 1

Informe No:

LGC-09-076

Fecha de Emisión :

17/04/2009

CONTENIDO DE HUMEDAD NTP 339.127 / ASTM D-2216

SOLICITANTE : Bach. Karim Espinoza

PROYECTO

UBICACIÓN

: Mejoramiento de la Carretera Lunahuana - Yauyos - Chupaca

CÓDIGO DEL PROYECTO: 072700

del Km 166+200 al Km 166+500

FECHA DE RECEPCIÓN : 15/04/2009

: Yauyos - Lima

FECHA DE EJECUCIÓN : 15/04/2009

SONDAJE	C-1
MUESTRA	M-1
PROFUNDIDAD (m)	1.00

Tamaño máximo	1 1/2"

(g)	486.8	495.1	
(g)	7152.6	4866	
(g)	6859.9	4667.9	
(g)	292.7	198.1	
(g)	6373.1	4172.8	
(%)	4.6	4.7	Α
(%)	*1	4.7	
	(g) (g) (g) (g) (y)	(g) 7152.6 (g) 6859.9 (g) 292.7 (g) 6373.1 (%) 4.6	(g) 7152.6 4866 (g) 6859.9 4667.9 (g) 292.7 198.1 (g) 6373.1 4172.8 (%) 4.6 4.7

Comentarios del Ensayo:

Observaciones:

El peso de la muestra cumple con lo especificado en la Norma

	EOTECHICO.
1	Alany ()
	JEFE TECNICO O LABORATORO
8	CESEL S.A.

Realizado	: CRC	
Povicada	· OCN	



LABORATORIO GEOTÉCNICO Y DE CONCRETO

REGISTRO

Código Versión Aprobado Fecha Página

LGC-P-01-G1-F5-S 00 CSGILGC 15/02/2008

1 de 1

INFORME DE RESULTADO DE ENSAYOS

Fecha de Emisión :

17/04/2009

ENSAYOS ESTÁNDAR DE CLASIFICACIÓN

COD. PROY.

Informe N° :

072700

LGC-09-076

PROYECTO

Mejoramiento de la Carretera Lunahuana - Yauyos - Chupaca

del Km 166+200 al Km 166+500

UBICACIÓN

Yauyos - Lima

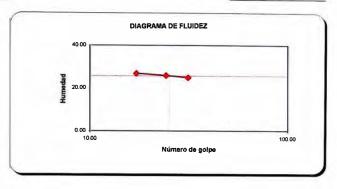
F. de Recepción

15/04/2009

F. de Ejecución

15/04/2009

SONDAJE	C-1				
MUESTRA					
PROFUNDIDAD (m)		1.00			
	N	Malla	04		
	N°	Abertura (mm)	% que pasa		
	3 "	76.200	100.0		
	2 "	50.800	100.0		
	1 1/2 "	38.100	100.0		
A Q	1"	25.400	95.3		
POR TAMEADO POR TAMEADO ASTM-D42 PORCENTAJE ACUMULADO QUE PASA (%)	3/4"	19.100	91.7		
FOR TAMIZADO POR TAMIZADO ASTM-D422 NTAJE ACUMUL QUE PASA (%)	3/8"	9.520	67.3		
AAC AC SA	N° 4	4.760	44.6		
ANALISIS GRANULONE I RUCO POR TAMIZADO ASTM-D42 ORCENTAJE ACUMULADO QUE PASA (%)	N° 10	2.000	32.8		
POI A A UE UE	N° 20	0.840	28.1		
e e	N° 40	0.425	26.4		
RC NA	N° 60	0.250	25.4		
PO P	N° 140	0.106	24.3		
	N° 200	0.075	23.9		
Límite Líquido (Ll) ASTM-I	04318 (%)	26		
Límite Plástico (LI) ASTM-D	4318 (%)	15		
Indice Plástico (IP)	(%)	11		
Clasificación (S.U.	GC				
Clasificación (AAS	HTO) ASTM	-D3282	A-2-6		
Indice de Grupo			0		



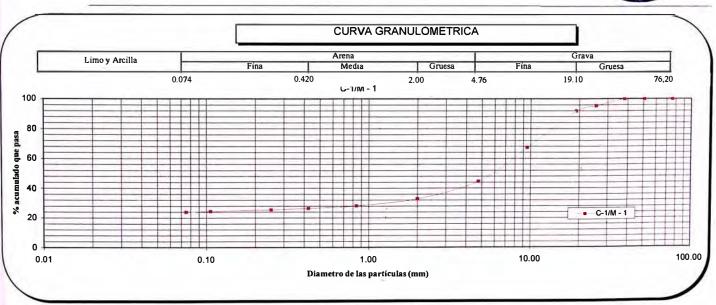
Distribución Granulométrica

% Grava	GG%	8.3
70 Glava	GF%	47.1
	AG%	11.8
% Arena	AM%	6.4
	AF%	2.5
% Finos		23.90

Observaciones:

- El peso de la muestra cumple con lo especificado en la Norma

SECANCAMANANTA A JETE TÉCNICO SI LABORATORO



Realizado Revisado : Tec. C.R.C

Ing. O.C.N.

CANTERA RÍO CAÑETE

PROYECTO: REDES VIALES NACIONALES N°5 Y N°6 DE PROMCEPRI

Red Vial № 6: Mejoramiento, Pavimentación y Conservación de la Carretera Lunahuaná – Huancayo

CUADRO Nº D.1 RESUMEN DE ENSAYOS DE LABORATORIO (Propiedades Índice)

CALICATA	MUESTRA	PROF.	ANAL	ANALISIS GRANULOMETRICO % QUE PASA			LIMITES DE ATTERBERG %			CLASIFICACION DE SUELOS	
		(m)	Nº 4	Nº 10	N° 40	N° 200	L.L.	L.P.	I.P.	sucs	AASHTO
CRC - 1	M - 1	0.00 - 1.50	30.6	19.9	8.5	1.5	_	NP	NP	GW	A-1a (0)
CRC - 2	M - 1	0.00 - 1.20	46.5	34.3	16.8	2.5		NP	NP	GW	A-1a (0)

Fuente: ASOC. AYESA - ALPHA CONSULT S.A.

CUADRO № D.2 RESUMEN DE ENSAYOS ESPECIALES DE CANTERAS

	CANTERA	PROGRESIVA	CALICATA	MUESTRA	PROF.	EQUIVALENTE	ABRASION	DURAE	ALIDAD	ADHERENCIA	ADHESIVIDAD
		(Km)			(m)	DE ARENA	(%)	(%	%)	(A. Grueso)	(A. Fino)
						(%)	A. Grueso	A. Grueso	A. Fino	(Asfalto PEN 60-70)	(Asfalto PEN 60-70)
RIO	CAÑETE	81 + 800	CRC - 1	M - 1	0.00 - 1.50	86.1	12.7	1.5	2.4	95%	GRADO 4 **

Asfalto PEN 60/70 (*), Asfalto PEN 85/100 (**), Asfalto PEN 120/150 (***)

Fuente: ASOC. AYESA - ALPHA CONSULT S.A.

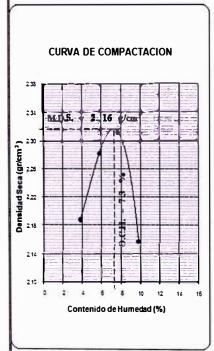
CUADRO Nº D.3 RESUMEN DE ENSAYOS QUÍMICOS DE CANTERAS

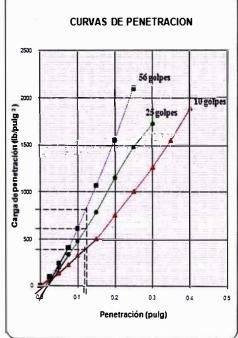
CANTERA	PROGRESIVA (Km)	CALICATA	MUESTRA	PROF. (m)	CL (ppm)	SO4 (ppm)	S.S.T. (ppm)
RIO CAÑETE	81 + 850	CRC - 1	M - 1	0.00 - 1.50	7.62	51.63	139.75

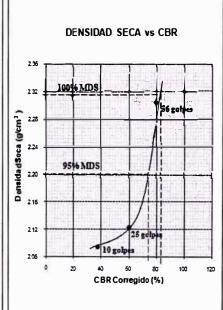
Fuente: ASOC. AYESA - ALPHA CONSULT S.A.

SOLICITANTE	ASOCIACION AYES	A - ALPHA CONSULT S	S.A.		
PROYECTO	REDES VIALES NA	CIONALES Nº 5 y Nº 6	DE PROMCEPRI - 1	TRAMO: LUNAHUANA - HUANCA	AYO
UBICACION					
PROGRESIVA	Km. 81 + 850	CALICATA	CRC - 1	PROFUNDIDAD (m)	0.00 - 1.50
PROGRESIVA LADO	Km. 81 + 850	CALICATA MUESTRA	CRC - 1 M - 1	PROFUNDIDAD (m)	0.00 - 1.50 M.P.C.

Próct	or Modifica	ado ASTM	<u>1557 (C) - 9</u>	1
Moide		0	NI.	N_
D. Seca	2.19	2.28	2.31	2.16
Humedad	3.77	5.74	7.71	9.76
Humedad MDS = 2.316		5.74	7.71 OCH =	7







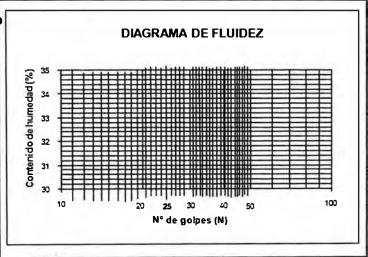
Razón de Soporte Ca	lifornia C	BR ASTM D	1883
Compactación de los Mole	des		
Molde N°	1	1	(I)
Nº de capas	5	5	5
Nº de golpes/capa	56	25	10
Densidad Seca (gr/cm³)	2.30	2.12	2.09
Contenido de Humedad (%)	7.45	7.48	7.46

Cuadro C.B.R. para 0.1" de penetración						
Molde N'		ı	l III			
Carga Aplicada	800	600	375			
Carga Patrón	1000	1000	1000			
C.B.R. (%)	80.0	60.0	37.5			

Condición de la Muestra	4 días de saturación
Sobrecarga	10 libras
Hinchamiento promedio	0.0 %
CBR (95% de la MDS y 0.1" de	penetración) :73 %
CBR (100% de la MDS y 0.1" de	penetración) 82 %

SOLICITANTE	ASOCIACION AYESA - ALPHA CONSULT S.A.				
PROYECTO	REDES VIALES NACION	JALES Nº 5 y Nº 6 DE PROMCEPRI - TRA	MO:LUNAHUANA-HUANCAYO		
UBICACION					
FECHA	SETIEMBRE DE 1998				
PROGRESIVA	Km. 81+800	CALICATA	CRC-2		
LADO		MUESTRA	M-1		
CANTERA	RIO CAÑETE	PROFUNDIDAD (m)	0.00 - 1.20		

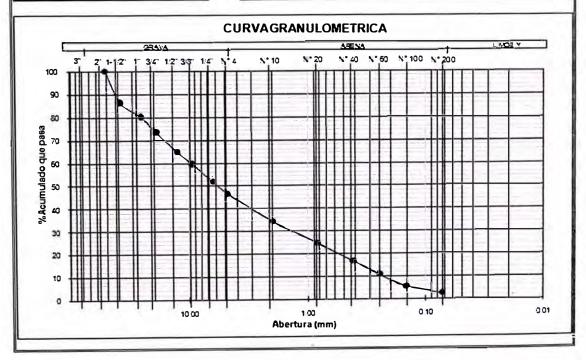
TAMICES A.S.T.M.	ABERTURA (mm)	ACUMULADO
3"	76.000	
2"	50.800	100.0
1-1/2"	38.100	86.4
1"	25.400	80.1
3/4"	19.100	73.4
1/2"	12.700	64.9
3/8"	9.520	59.6
1/4"	6.350	51.8
N [.] 4	4.760	46.5
N ⁻ 10	2.000	34.3
N [.] 20	0.840	24.7
N ⁻ 40	0.420	16.8
N. 60	0.250	10.7
N ⁻ 100	0.149	5.5
N [.] 200	0.074	2.5
D ₁₀ (mm) =	0.236	CU = 41.4
D38 (mm) =	1.480	CC = 1.0
D ₆₀ (mm) =	9.760	



PUNTOS	1	2	3	4
N' GOLPES				
CONTENIDO DE HUMEDAD (%)				
LIMITE LIQUIDO (LL) =				
LIMITE PLASTICO (LP) =	NP			

NP

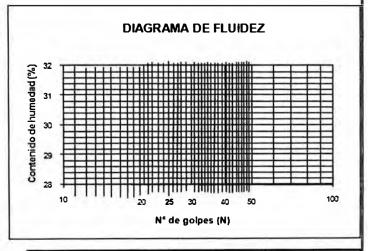
CLASIFICACION SUCS : GV CLASIFICACION AASHTO : A-1a (0)



INDICE PLASTICO (IP) =

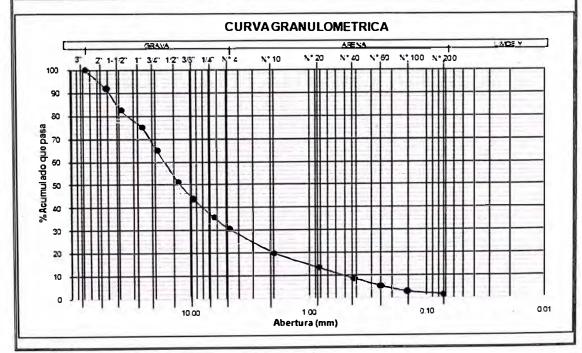
SOLICITANTE	ASOCIACION AYESA - ALPHA CONSULT S.A.					
PROYECTO	REDES VIALES NACION	N' 6 DE PROMCEPRI - TRA	MO: LUNAHUANA - HUANCAYO			
UBICACION						
FECHA	SETIEMBRE DE 1998		V-			
PROGRESIVA	Km. 81•800	CALICATA	CRC-1			
LADO		MUESTRA	M-1			
CANTERA	I RIO CAÑETE	PROFUNDIDAD (m)	I 0.00 - 150			

		C ACUMULAD
A.S.T.M.	(mm)	QUE PASA
3"	76.000	100.0
2"	50.800	91.9
1-1/2"	38.100	82.4
t"	25.400	75.0
3/4"	19.100	64.9
1/2"	12.700	51.2
3/8"	9.520	43.8
1/4"	6.350	35.6
N [.] 4	4.760	30.6
N ⁻ 10	2.000	19.9
N [.] 20	0.840	13.4
N [.] 40	0.420	8.5
N. 60	0.250	5.2
N ⁻ 100	0.149	2.8
N [.] 200	0.074	1.5
D ₁₈ (mm) =	0.549	CU = 30.6
D ₃₂ (mm) =	4.605	CC = 2.3
D ₆₈ (mm) =	16.811	



PUNTOS	1	2	3	4
N' GOLPES				
CONTENIDO DE HUMEDAD (%)		1	
LIMITE LIQUIDO (LL) =	••••			
LIMITE PLASTICO (LP) =	NP			
INDICE PLASTICO (IP) =	NP			

CLASIFICACION SUCS : GV CLASIFICACION AASHTO : A-1a (0)



• CANTERA HUANTAN

PROYECTO: REDES VIALES NACIONALES Nº 5 Y Nº 6 DE PROMCEPRI

Red Vial Nº 6: Mejoramiento, Pavimentación y Conservación de la Carretera Lunahuaná – Huancayo

Cantera: HUANTAN (138+800)

CUADRO Nº D.3 RESUMEN DE ENSAYOS DE LABORATORIO (Propiedades Índice)

CALICATA	MUESTRA	PROF.	ANAI	ANALISIS GRANULOMETRICO % QUE PASA			LIMITES DE ATTERBERG %			CLASIFICACION DE SUELOS		
		(m)	Nº 4	Nº 10	Nº 40	N° 200	L.L.	L.P.	I.P.	sucs	AASHTO	
CHT - 1'	M - 1	0.00 - 3.00	26.9	18.1	8.3	5.0		NP	NP	GP - GM	A-1a (0)	
CHT - 2'	M - 1	0.00 - 3.00	44.6	31.8	16.9	9.6	23.7	12.7	11.0	GW - GC	A-2-6 (0)	
CHT - 1	M - 2	0.60 - 1.60	43.1	30.7	19.7	12.2	22.0	14.4	7.6	GC	A-2-4 (0)	

Fuente: ASOC. AYESA - ALPHA CONSULT S.A.

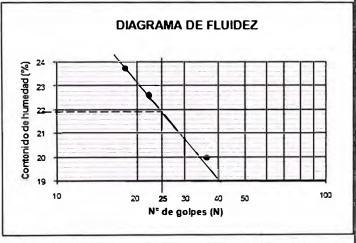
CUADRO Nº D.4 RESUMEN DE ENSAYOS DE RAZON DE SOPORTE CALIFORNIA (C.B.R.)

	-		ANALI	SIS GRAI	ULOME	TRICO		MITES (CLASIFI	CACION	PROC MODIF		C.B.R.	para 0.1"	EXPANSION
CALICATA	MUESTRA	PROF.		%QUE	PASA			%		DE SUELOS		M.D.S.	O.C.H.	95% de la M.D.S.	100% de la M.D.S.	Máx
		(m)	N° 4	Nº 10	Nº 40	Nº 200	LL	L.P.	I.P.	sucs	AASHTO	(gr/cm3)	(%)	(%)	(%)	(%)
CHT - 1'	M - 1	0.00 - 3.00	26.9	18.1	8.3	5.0	_	NP	NP	GP - GM	A-1a (0)	2.172	8.5	65	92	0.0

Fuente: ASOC, AYESA - ALPHA CONSULT S.A.

SOLICITANTE	ASOCIACION AYESA - ALPHA CONSULT S.A.										
PROYECTO	REDES VIALES NACIONALES Nº 5 y Nº 6 DE PROMCEPRI - TRAMO : LUNAHUANA - HUANCAY										
UBICACION											
FECHA	SETIEMBRE DE 1998										
PROGRESIVA	Km. 138+800	CALICATA	CHT-1								
LADO		MUESTRA	M-2								
CANTERA	HUANTAN	PROFUNDIDAD (m)	0.60 - 1.60								

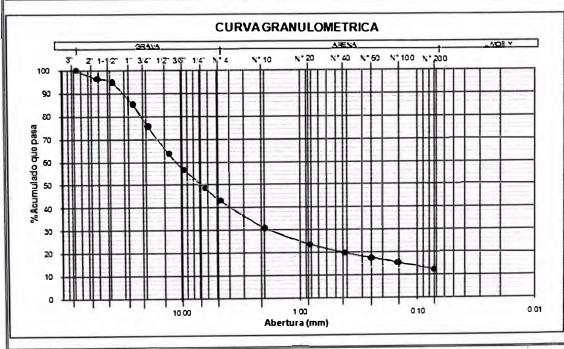
TAMICES	ABERTURA	ACUMULAD
A.S.T.M.	(mm)	QUE PASA
3"	76.000	100.0
2"	50.800	96.4
1-1/2"	38.100	94.9
1"	25.400	85.2
3/4"	19.100	75.6
1/2"	12.700	63.5
318	9.520	56.5
1/4"	6.350	48.7
N [.] 4	4.760	43.1
N [.] 10	2.000	30.7
N [.] 20	0.840	23.5
N [.] 40	0.420	19.7
N. 60	0.250	17.2
N ⁻ 100	0.149	15.0
N [.] 200	0.074	12.2
D ₄₃ (mm) =	••••	CU =
D ₁₀ (mm) =	••••	CC =
D ₆₈ (mm) =	****	



PUNTOS	1	2	3	4
N' GOLPES	18	22	36	
CONTENIDO DE HUMEDAD (%	23.76	22.63	19.97	
LIMITE LIQUIDO (LL) =	22.0			

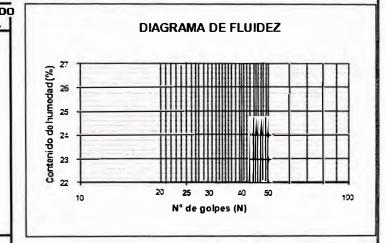
CLASIFICACION SUCS : GC CLASIFICACION AASHTO : A-2-4 (0)

LIMITE LIQUIDO (LL) = 22.0 LIMITE PLASTICO (LP) = 14.4 INDICE PLASTICO (IP) = 7.6



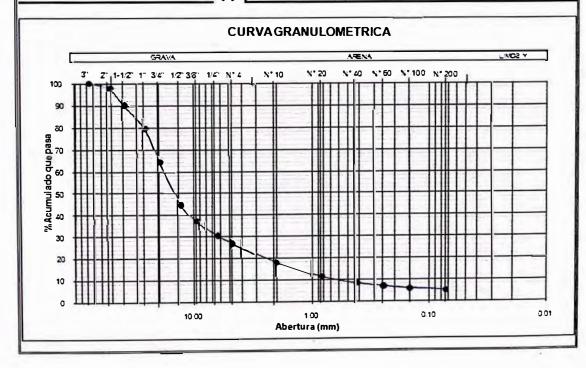
SOLICITANTE	ASOCIACION AYESA - ALPHA CONSULT S.A.									
PROYECTO	REDES VIALES NACIONALES N° 5 y N° 6 DE PROMCEPRI - TRAMO : LUNAHUANA - HUANCAYO									
UBICACION										
FECHA	DICIEMBRE DE 1998									
PROGRESIVA	Km. 138 • 800	CALICATA	CH-1							
LADO	IZQUIERDO	MUESTRA	M-1							
CANTERA	HUANTAN	PROFUNDIDAD (m)	0.00 - 3.00							

TAMICES	ABERTURA	& ACUMULAD
A.S.T.M.	(mm)	QUE PASA
3"	76.000	100.0
2"	50.800	98.0
1-1/2"	38.100	90.3
1"	25.400	79.6
3/4"	19.100	64.4
1/2"	12.700	44.9
318"	9.520	37.2
1/4"	6.350	30.5
N [.] 4	4.760	26.9
N·10	2.000	18.1
N [.] 20	0.840	11.4
N ⁻ 40	0.420	8.3
N. 60	0,250	7.0
N ⁻ 100	0.149	5.9
N [.] 200	0.074	5.0
D4 (mm) =	0.650	CU = 27.2
D ₁₆ (mm) =	6.129	CC = 3.3
D ₆₀ (mm) =	17.656	



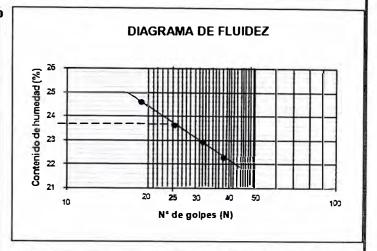
	PUNTOS	1	2	3	4
ĺ	N' GOLPES				
	CONTENIDO DE HUMEDAD (%)				
	LIMITELIQUIDO (LL) =				
	LIMITE PLASTICO (LP) =	NP			
	INDICE DI ASTICO (ID)	NID			

CLASIFICACION SUCS : GP - GM LIMITE PLASTICO (LF CLASIFICACION AASHTO : A - 1a (0) INDICE PLASTICO (IP



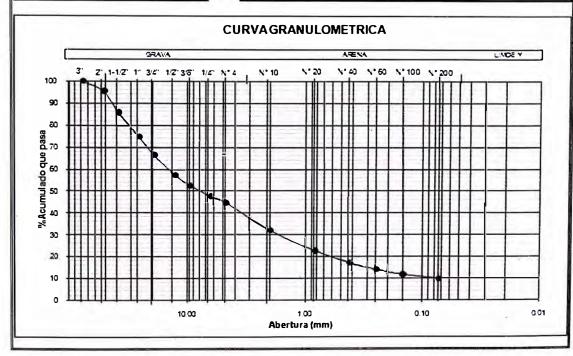
SOLICITANTE	ASOCIACION AYESA - ALPHA CONSULT S.A.						
PROYECTO	REDES VIALES NACION	REDES VIALES NACIONALES N' 5 y N' 6 DE PROMCEPRI - TRAMO : LUNAHUANA - HUANCAYO					
UBICACION	Tibels in the state of the stat						
FECHA	DICIEMBRE DE 1998						
PROGRESIVA	Km. 138 + 800	CALICATA	CH-2				
LADO	IZQUIERDO	MUESTRA	M-1				
CALICATA	HUANTAN	PROFUNDIDAD (m)	0.00 - 3.00				

TAMICES	ABERTURA	ACUMULAD
A.S.T.M.	(mm)	QUE PASA
3"	76.000	100.0
2"	50.800	95.5
1-1/2"	38.100	85.9
1"	25.400	74.6
3/4"	19.100	66.3
1/2"	12.700	57.3
318	9.520	52.5
1/4"	6.350	47.5
N: 4	4.760	44.6
N [.] 10	2.000	31.8
N [.] 20	0.840	22.5
N [.] 40	0.420	16.9
N. 60	0.250	13.8
N ⁻ 100	0.149	11.5
N [.] 200	0.074	9.6
D ⁴⁰ (WW) =	0.090	CU = 162.4
D ₃₈ (mm) =	1.775	CC = 2.4
D ₆₈ (mm) =	14.620	



PUNTOS	1	2	3	4
N' GOLPES	19	25	32	38
CONTENIDO DE HUMEDAD (%	24.56	23.58	22.89	22.26
LIMITELIQUIDO (LL) =	23.7			
LIMITE PLASTICO (LP) = "	12.7			

CLASIFICACION SUCS : GV - GC LIMITE PLASTICO (LP) = 12.7 CLASIFICACION AASHTO : A-2-6 (0) INDICE PLASTICO (IP) = 11.0



• FUENTE DE AGUA RÍO ALIS

PROYECTO: REDES VIALES NACIONALES Nº 5 Y Nº 6 DE PROMCEPRI

Red Vial Nº 6: Mejoramiento, Pavimentación y Conservación de la Carretera Lunahuaná – Huancayo

CUADRO Nº D.6 RESUMEN DE ENSAYOS QUIMICOS DE FUENTES DE AGUA

FUENTE	LOCALIZACION	PROGRESIVA	PH	CL	SO4	S.S.T.	M. O.
DE AGUA		(Km)		(ppm)	(ppm)	(ppm)	(%)
RIO ALIS	Pueblo de Alis	160+500	7.22	35.46	48.03	510.00	0.00

Fuente: ASOC. AYESA - ALPHA CONSULT S.A.

ANEXO E: RESUMEN DE ESTUDIO DE CANTERA PICAMARÁN

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL

Anexo E Resumen de Estudio de Cantera Picamarán

CANTERA DE ROCA CA-3 "PICAMARÁN"

Ubicación. Se encuentra localizado en la quebrada Picamarán, a 450 m al

noreste del distrito de Zúñiga, y 4,8 km del área de estudio, camino a la cantera

de arena Chicta.

Acceso. Partiendo del puente Pacarán, el acceso es por carretera afirmada

hasta la cantera, la carretera se encuentra en buen estado de conservación, apta

para el transporte del material requerido.

Evaluación. La cantera de roca fue evaluada mediante la extracción de muestra.

Disponibilidad y eficiencia. La cantera tiene un área disponible para

explotación de 9 950 m² y 2,5 m de espesor, haciendo un volumen de 24 875 m³

de roca.

La eficiencia de la cantera fue determinada de acuerdo a la calidad y cantidad de

material acumulado en la cantera, no se consideró desbroce de la capa

superficial, debido a la ausencia de material de cobertura, obteniéndose una

eficiencia de 90 %.

La disponibilidad del material fue calculado relacionando el volumen total

disponible por su eficiencia, obteniéndose un valor útil de 22 387,5 m³ de roca.

Periodo de explotación. La cantera podrá ser explotada cualquier periodo del

año, las condiciones climáticas son favorables.

Explotación. La cantera no requiere método especial de explotación, la roca

forma parte de la estructura estratigráfica del suelo y acumulado en la superficie

del suelo, aceptable para su carguío con cargador frontal y transporte en

volquetes hasta el área de estudio.

Usos. El material será utilizado, para protección del cauce del río Cañete en el

sector de la margen derecha del puente Pacarán.

Ampliación y Mejoramiento de la Carretera Cañete-Yauyos-Huancayo del Km 166+200 al 166+500. Geotecnia y Geología, Canteras, Fuentes de Agua y Pavimentos. Centeno Aguirre José Marcelino.

Situación legal. La cantera pertenece a la comunidad de Picamarán, el convenio de la venta de la roca, será en forma directa con la empresa que requiera el material para construcción del enrocado como protección ribereña.

CUADRO N° F.1
RESUMEN DE CANTERA PICAMARAN

Cantera	Ubicación	Uso	Material
			Material transportado
CA-3	Picamarán	Enrocado	por riachuelo de
			Quebrada.

Fuente: CESEL INGENIEROS - marzo 2009

CUADRO N° F.2
ENSAYOS REALIZADOS CANTERA PICAMARAN

Cantera	Calicata/ Trinchera	Muestra	Ensayos a realizar
CA-3	T-1	M-1	-Carga Puntual -Propiedades Físicas -Análisis químico -Análisis Petrográfico
Picamarán	T-2	M-1	-Carga Puntual -Propiedades Físicas
	T-3	M-1	-Carga Puntual -Propiedades Físicas

Fuente: CESEL INGENIEROS - marzo 2009

CUADRO N° F.3
RESULTADOS DE ENSAYOS DE LABORATORIO

Sondeo/ Muestra	Ensayos	Resultados
T-1/M-1	-Carga Puntual: Resistencia a la Compresión Simple (MPa)	Máximo=186; Mínimo=129; Promedio=148; Dureza=R5

Sondeo/ Muestra	Ensayos	Resultados
	-Propiedades Físicas	Densidad=2,54 g/cm³; Gravedad Especifica=2,70; Absorción=0,26%
T-1/M-1 -Análisis químico		pH=8,4; C.E.=2742 us/cm; SST=4458 mg/Kg; Cloruros=1187 mg/Kg; Sulfatos=1558 mg/Kg
	-Análisis Petrográfico	Roca: Cuarzomonzonita
	-Carga Puntual: Resistencia a la Compresión Simple (MPa)	Máximo=178; Mínimo=87; Promedio=135; Dureza=R4
T-2/M-1	-Propiedades Físicas	Densidad=2,71 g/cm³; Gravedad Específica=2,74; Absorción=0,24%
	-Carga Puntual: Resistencia a la Compresión Simple (MPa)	Máximo=193; Mínimo=88; Promedio=143; Dureza=R4
T-3/M-1	-Propiedades Físicas	Densidad=2,72 g/cm³; Gravedad Especifica=2,74; Absorción=0,31%

Fuente: CESEL INGENIEROS - marzo 2009

UNIVERSIDAD NACIONAL	DE INGENIERÍA
FACULTAD DE INGENIER	ÍA CIVII

Anexo F

ANEXO F: DISEÑO DE PAVIMENTOS

DISEÑO DE PAVIMENTO FLEXIBLE-AASHTO 93

PROYECTO: AMPLIACIÓN Y MEJORAMIENTO DE LA CARRETERA CAÑETE-

YAUYOS-HUANCAYO DEL KM. 166+200 AL KM. 166+500

LONGITUD: 300

m

UBICACIÓN: Alis

FECHA

: jun-09

INGRESO DE DATOS

W18	:	2,057,721	(10 Años)
ZR	:	90%	-1.282
So	:	0.42	
Po	:	4.2	
Pt		2.2	
CBR Diseño	:	18.00	(%)
Módulo Resiler	nte:	16246.71	(psi)

DETERMINACIÓN DE CONSTANTES

K1	K2	K3	K1-K3
15.1218265	-0.1303338	9.768976	5.35285094

ITERACIÓN	SN	J1	J2	J1+J2	CONTROL
1	4.5000	6.9298	-0.2339	6.6959	1.34305
2	3.1570	5.7917	-0.1215	5.6702	0.31734
3	2.8396	5.4689	-0.0921	5.3768	0.02399
4	2.8156	5.4435	-0.0900	5.3535	0.00065
5	2.8150	5.4428	-0.0899	5.3529	0.00001
6	2.8150	5.4428	-0.0899	5.3529	0.00000
7	2.8150	5.4428	-0.0899	5.3529	0.00000
8	2.8150	5.4428	-0.0899	5.3529	0.00000
9	2.8150	5.4428	-0.0899	5.3529	0.00000
10	2.8150	5.4428	-0.0899	5.3529	0.00000

NÚMERO ESTRUCTURAL DE DISEÑO :	SNdiseño	2.815
ALTERNATIVA DE DISEÑO:		

7.5 CARPETA ASFALTICA **BASE GRANULAR** 15 cm, para CBR de 100%

SUB BASE cm, para CBR de 40% 15

> ESPESOR TOTAL (cm) 37.5

Nota: La obtencion de los coeficientes de drenaje y estructurales, asi como los espesores de diseño se muestran en el Anexo F

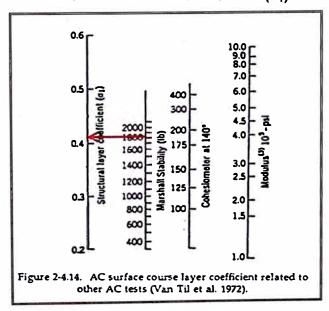
DISEÑO DE ESPESORES

Periodo de diseño		10 años			
Número estructural	SN	2.82	2.82	2.82	2.82
Coeficiente de aporte	a ₁	0.41	0.41	0.41	0.41
estructural	a ₂	0.14	0.14	0.14	0.14
estructurar	a ₃	0.12	0.12	0.12	0.12
Coeficiente de drenaje	m ₂	1.075	1.075	1.075	1.075
Obeniciente de dienaje	m ₃	1.075	1.075	1.075	1.075
	D ₁	3.5	3	3	2.5
Espesores (pulgadas)	D ₂	6	6	6	6
	D ₃	3.7	6	5.3	6
Número estructural	SN'	2.82	2.91	2.82	2.70

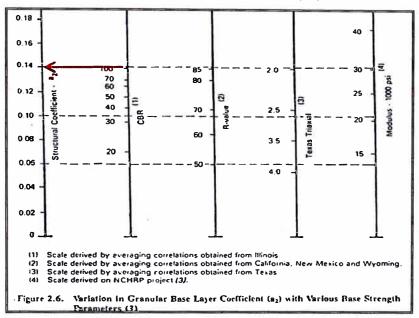
ESPESOR RECOMENDADO

Descripción	Espesor (pulg.)	Espesor (cm.)
Carpeta asfáltica	3	7.50
Base	6	15.00
Sub Base	6	15.00
Espesor Total	15	37.50

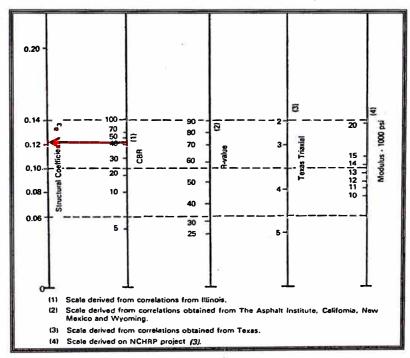
COEFICIENTE ESTRUCTURAL DE LA CARPETA ASFALTICA (a₁)



COEFICIENTE ESTRUCTURAL DE LA BASE GRANULAR (a₂)



COEFICIENTE ESTRUCTURAL DE LA SUB-BASE GRANULAR (a₃)



COEFICIENTES DE DRENAJE DE MATERIALES GRANULARES (m₁ y m₂)

Características de drenaje	Agua eliminada en	Porcentaje de tiempo en el año, que la estructura del pavimento está expuesta a un nivel de humedad próxima a la saturación			
		< 1%	1% - 5%	5% - 25%	> 25%
Excelente	2 horas	1.40-1.35	1.35-1.30	1.30-1.20	1.20
Bueno	1 día	1.35-1.25	1.25-1.15	1.15-1.00	1.00
Regular	1 semana	1.25-1.15	1.15-1.05	1.00-0.80	0.80
Pobre	1 mes	1.15-1.05	1.05-0.80	0.80-0.60	0.60
Muy Malo	No drena	1.05-0.95	0.95-0.75	0.75-0.40	0.40

ESPESOR MINIMO PARA CAPAS DE LA ESTRUCTURA DEL PAVIMENTO

Trafico ESAL	Concreto Asfáltico (D ₁)	Base Granular (D ₂)
Menos de 50,000	1" o Tratamiento superficial	4"
50,001 – 150,000	2"	4"
150,001 – 500,000	2 1/2"	4"
500,001 – 2'000,000	3"	6"
2'000,001 - 7'000,000	3 1/2"	6"
Mayor a 7'000,000	4"	6"

Progresiva	166+200	166+350	170+000
Tipo de Suelo	SC	GC	GC
CBR (AI 95%)	16.5	18	19
Mr	15366.7	16246.705	16818.73

Calculo del Factor Camion (FC)

Cuadro F.2, Peso de Ejes por Vehiculo

	5			
1	Peso de Vehiculo (Tn)			
Vehiculo	B2			
1	Eje 1	Eje 2	Eje 3	
1	7	11	0	

Cuadro F.3, Peso de Ejes por Vehiculo

	Peso de Vehiculo (Tn)			
Vehiculo	C3			
1	Eje 1	Eje 2	Eje 3	
1	7	18	0	

Cuadro F.4, Peso de Ejes por Vehiculo

14	Peso de Vehiculo (Tn)			
Vehiculo	T2s2			
1	Eje 1 Eje 2 Eje 3			
. 1	7	11	18	

Cuadro F.2.1, FEC

Factor de Equivalencia de Carga (FEC)				
FEC 1	FEC 2	FEC 3	FC	
1.265	3.238	0	4.504	
FC	B2		4.5	

Cuadro F.3.1, FEC

Factor de Equivalencia de Carga (FEC)					
FEC 1	FEC 2	FEC 3	FC		
1.265	2.074	0	3.339		
FC C3			3.3		

Cuadro F.4.1, FEC

Factor de Equivalencia de Carga (FEC)				
FEC 1	FEC 2	FEC 3	FC	
1.265	3.238	2.074	6.577	
FC T2s2			6.6	

Calculo de Numero de Ejes Equivalentes (EAL)

Cuadro F.5, Caracteristicas de Transito Vehicular

IMD		Τ	ipo de Veh	iculo
Sentid	0	B2	C3	T2S2
1-2	7	41	129	53
Tasa(9	%) <u> </u>	1.4	1.4	6.74
F Crec	10	10.65	10.65	13.65

EAL
10 años
4.12E+6

Calculo del Numero Proyectado de Carga Equivalente (W₁₈)

Cuadro F.6, Factor Carril (DL) y Factor Distribución (DD)

Cuaulo F.O, Factor Carrii (DL	.) y i actor Distribuc	ion (E	
N de lineas en cada direcció	% para Ejes de 8.2 ⁻	DL	DD
Market Market 1	100	1	0.5
2	80-100	0.9	0.5
3	60-80	0.7	0.5
4	50-75	0.7	0.5

	W ₁₈
Años	Carretera
	1-2 y 2-1
10	2.06E+6

PROYECCIÓN DEL TRÁFICO

Tasa de crecimiento PBI	6.74 %	Tráfico pesado
Tasa de crecimiento anual de la población	1.4 %	Transporte público
Tasa de crecimiento anual de ingreso percápi	5.34 %	Tráfico ligero
Tráfico Generado	20 %	
Tráfico Desviado	5 %	

				1 + Var%
Vehículo	Tipo	IMD Magdalena-Ronchas Año 2008	IMD Lima - Huancayo por la C. Central Año 2004	Tráfico
Ligero	Auto	186	856	1.053
-	Pick up	31		1.053
	Camioneta rural	37		1.053
Transporte	Micro	5	442	1.014
Público	Bus medianc2E	8		1.014
	Bus grande 3E	0		1.014
Carga	Camión Lige 2E+L	44	815	1.067
	Camión Med 2E-P	0		1.067
	Camión Pes: 3E	0		1.067
	4E	0		1.067
	Semitraylers 2S2	36		1.067
	2S3	0		1.067
	3S3	0		1.067

TRÁFICO TOTAL AÑO 2011

-	Años	Auto	Pick up	Camioneta rural	Micro	Bus mediano	Bus grande	Camión Ligero	Camión Mediano	Camión Pesado	4E	282	283	383
	1	323	43	52	31	10	0	129	0	0	0	53	0	0

CRECIMIENTO NORMAL ANUAL DEL TRÁFICO TRAMO 4

Años	Auto	Pick up	Camioneta rural	Micro	Bus mediano	Bus grande	Camión Ligero	Camión Mediano	Camión Pesado	4E	2S2	283	3S3
2008	186	31	37	5	. 8	0	44	0	0	0	36	0	0
2009	196	33	39	5	8	0	47	0	0	0	38	0	0
2010	206	34	41	5.	8	0	50	0	0	0	41	0	0
2011	217	36	43	5	8	0	54	0	0	0	44	0	0

CRECIMIENTO ANUAL DEL TRAFICO LUEGO DEL TRÁFICO GENERADO

Años	Auto	Pick up	Camioneta rural	Micro	Bus mediano	Bus grande	Camión Ligero	Camión Mediano	Camión Pesado	4E	2S2	2S3	3S3
2011	43	7	9	1	2	0	11	0	0	0	9	0	0

CRECIMIENTO NORMAL ANUAL DEL TRÁFICO CARRETERA CENTRAL

Años	Auto	Pick up	Camioneta rural	Micro	Bus mediano	Bus grande	Camión Ligero	Camión Mediano	Camión Pesado	4E	2S2	2S3	3S3
2004	856	0	nulai O	442	niediano	granue	815	O	n esauo	0	0	0	0
2005	902	0	0	448	0	0	870	0	0	0	0	0	0
2006	950	0	0	454	0	0	929	0	0	0	0	0	0
2007	1001	0	0	461	0	0	991	0	0	0	0	0	0
2008	1054	0	0	467	0	0	1058	0	0	0	0	0	0
2009	1110	0	0	474	0	0	1129	0	0	0	0	0	0
2010	1170	0	0	480	0	0	1205	0	0	0	0	0	0
2011	1232	0	0	487	0	0	1287	0	0	0	0	0	0

T. desviado	5%												
2011	62	0	0	24	0	0	64	0	0	0	0	0	0

ANEXO Nº01: Contoo Vehicular Carretera Cañete - Yauyos - Huancayo, Tramo Lunahuana - Chupaca

		Part I		1	Op	nDus Hill	TOTAL SE	Cur	nion	Appine.	汉 。 位	Semil	Trylers'	THE RELATIONS	TOTAL
Sentido Automovil			لاحبي حسب		2E		5-26-L	-16 - E.W. 3-26-9 N. 3-3-2-E. W 41 - 1		2	253	253' 352		IGIAL	
Lunahuana - Pacarán	39	66	62	5	5	0	22	0	3	0	0	4	1	4	211
Pacarán - Lunahuana	40	65	58	7	5	0	22	0	2	0	0	3	1	3	206
Ambas	79	131	120	12	10	0	44	0	5	0	0	7	2	7	417
%	19%	31%	29%	3%	2%	0%	11%	0%	1%	0%	0%	2%	0%	2%	100%

				Micro	Omr	tibus	CENE A	Can	níon			Semitraylers			
	Automo	amioneta	Cmta Rural		2E	3E	28-1	2E . P.	3E	45	252	253	352	>>353	TOTAL
Pacarán - Zuñiga	60	48	52	9	4	0	18	0	4	1	0	2	1	6	205
Zuñiga - Pacarán	67	48	53	- 8	4	0	18	0	4	1	1	2	1	6	213
Ambos	127	96	105	17	8	0	36	0	8	2	1	4	2	12	418
%	30%	23%	25%	4%	2%	0%	9%	0%	2%	0%	0%	1%	0%	3%	100%

Sentido	40000		Crnta Rural	Micro	Om	mibus		Сал	rion in the		西维 国	Soria	वर्गनाउ	2 医	TOTAL
361100	Part States				2E	3E 2	2E-L	₹2E-P'\$	36	4E	252	253	352	>=353	10/1
Zuñiga - Dv. Yauyos	1	9	2	0	4	0	4	0	7	0	0	0	0	0	27
Dv. Yauyos - Zuñiga	2	9	2	0	4	0	-5	0	4	0	0	0	0	0	26
Ambos	3	18	4	0	8	0	9	0	11	0	0	0	0	0	53
- % - ⁻	6%	34%	8%	0%	15%	0%	17%	0%	21%	0%	0%	0%	0%	0%	100%

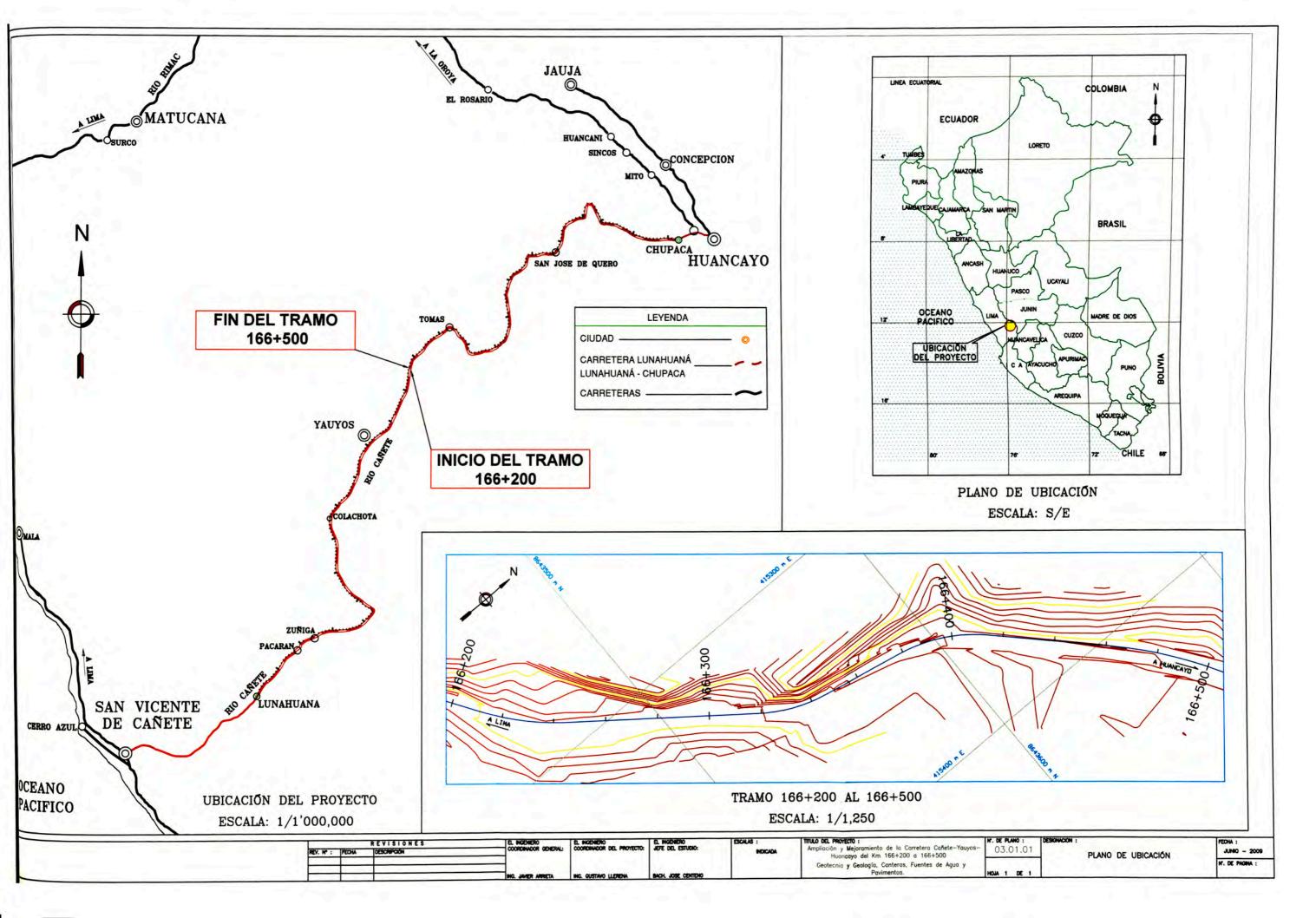
	Automad	Combone	Crnta Rural	KAGO	Опи	nibes		Čá	alon			Semit	raylers.	No of Page	TOTAL
	10000		10.35		2E	3E	2E-L	2E-2	3E	4E	252	2S3	352	>=3C3	TOME
Dv. Yauyos - Roncha	94	17	19	3	4	0	19	0	3	0	0	6	0	19	184
Roncha - Dv. Yauyos	92	14	18	2	4	0	18	0	4	0	1	2	1	7	163
Ambas	186	31	37	5	8	0	37	0	7	0	1	8	1	26	347
%	54%	9%	11%	1%	2%	0%	11%	0%	2%	0%	0%	2%	0%	7%	100%

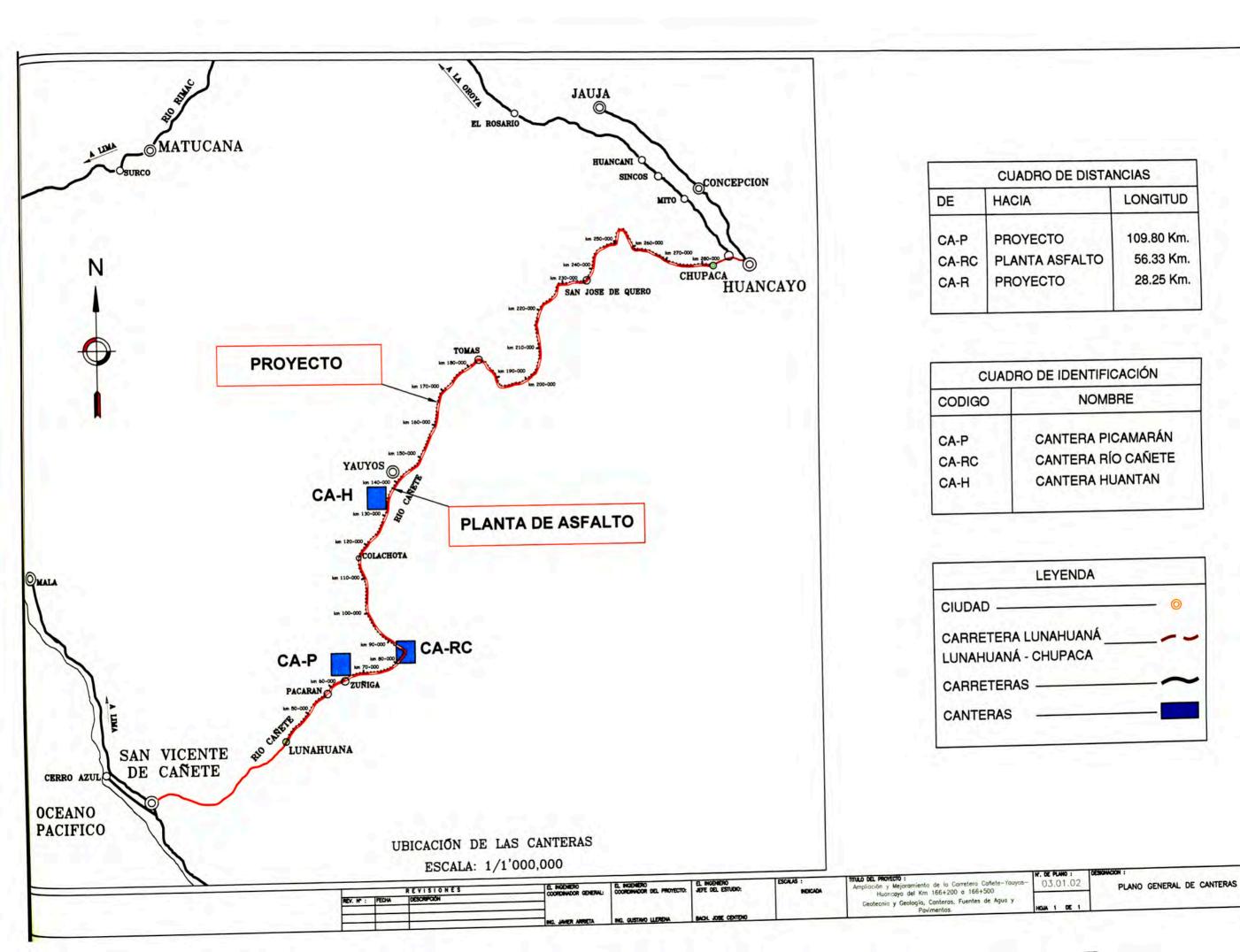
Sentido	Automovii	Comirmeta	Costs Burst	Micro	Omnibus		Camion				50 Table	Sendtraylers			
					2E:	3E	ZE-L	2E - P	36	4E	252.	253	352	>=353 P	TOTAL
Dv. Roncha - Chupaca	152	12	15	2	3	0	16	0	2	0	0	4	1	16	223
Chupaça - Dv. Roncha	158	14	18	3	6	0	20	0	3	0	0	1	1	7	231
Ambas	310	26	33	5	9	0	36	0	5	0	0	5	2	23	454
%	68%	6%	7%	1%	2%	0%	8%	0%	1%	0%	0%	1%	0%	5%	100%

	FIGURA	X DONE		क्रा चित्र व		Section	وي في ي نا	.g 😥	~- √	s [- F-		774 7 A		» · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
--	--------	--------	--	-----------------	--	----------------	-------------------	------	-------------	----------------	------	-------------	---------	-------------	---

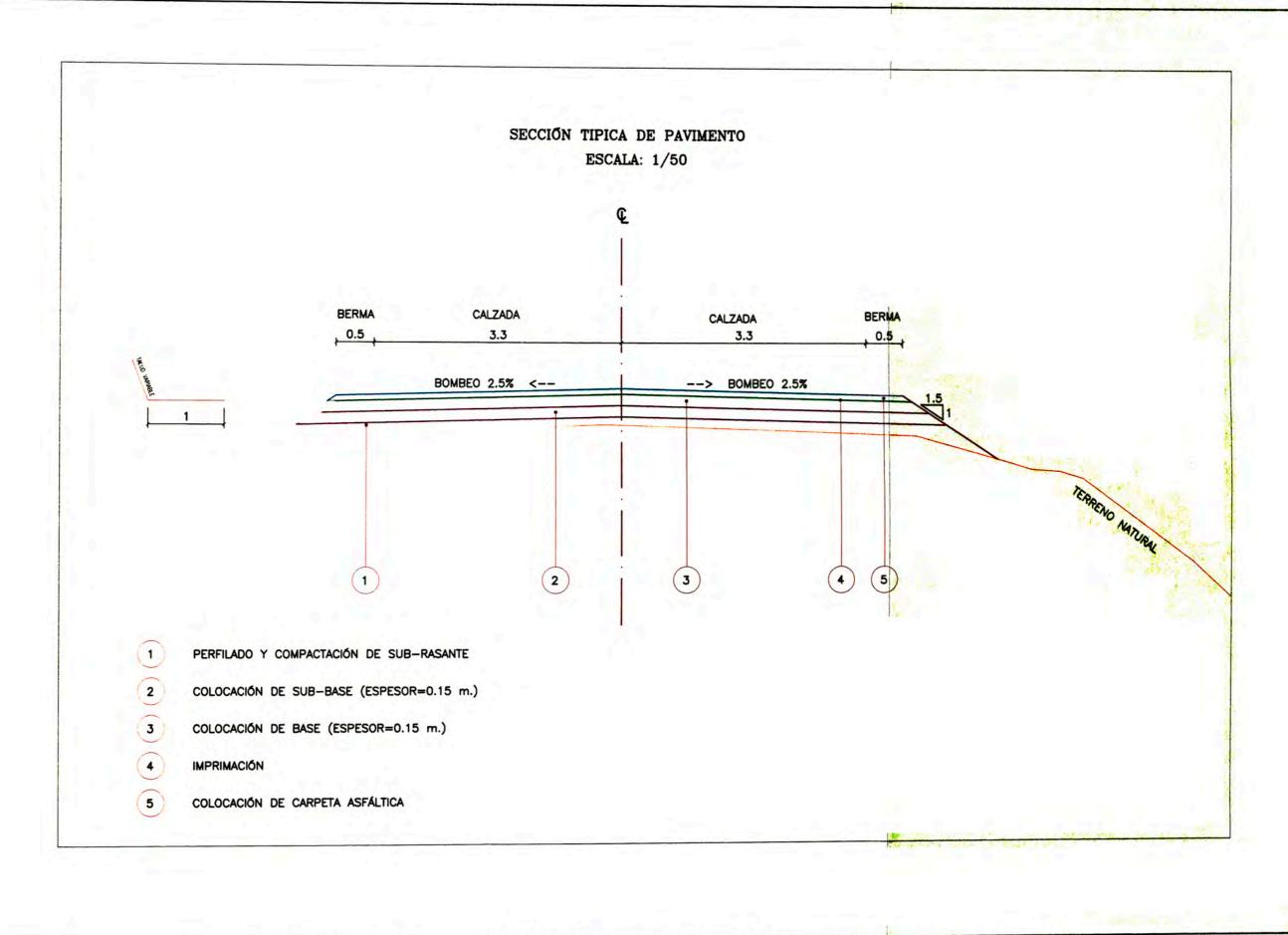
Fuente: CGC2 - CONSORCIO GESTION DE CARRETERAS 2, Abril 2008.

ANEXO G: PLANOS



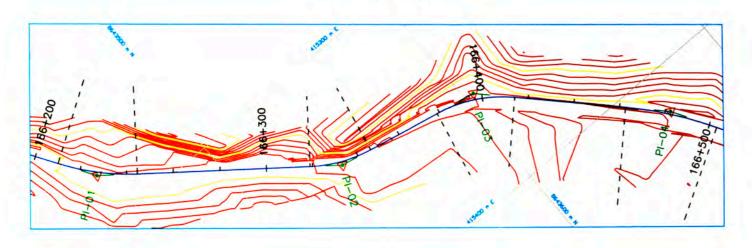


JUNIO - 2009



REV. RY : | FECHA | DESCRIPCION | DESCRIPCIO

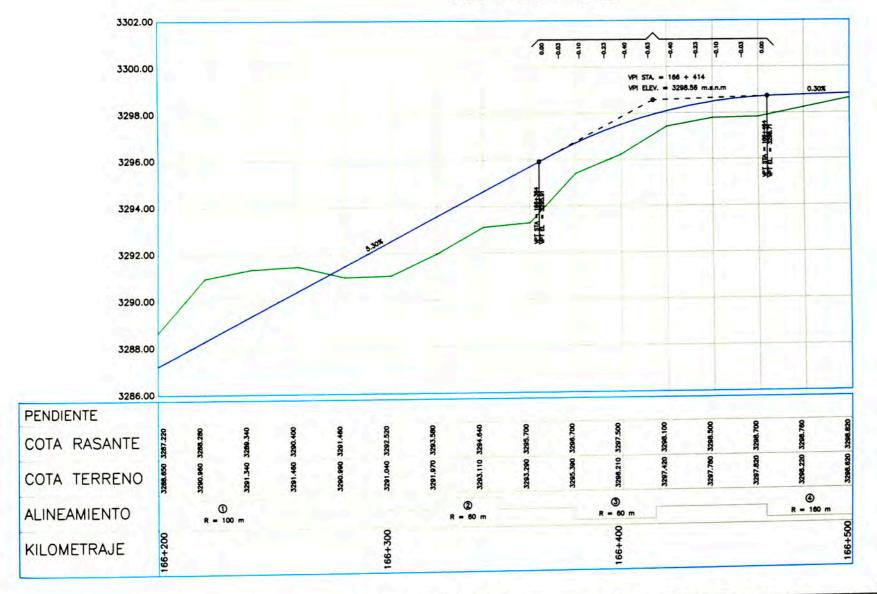
PLANTA



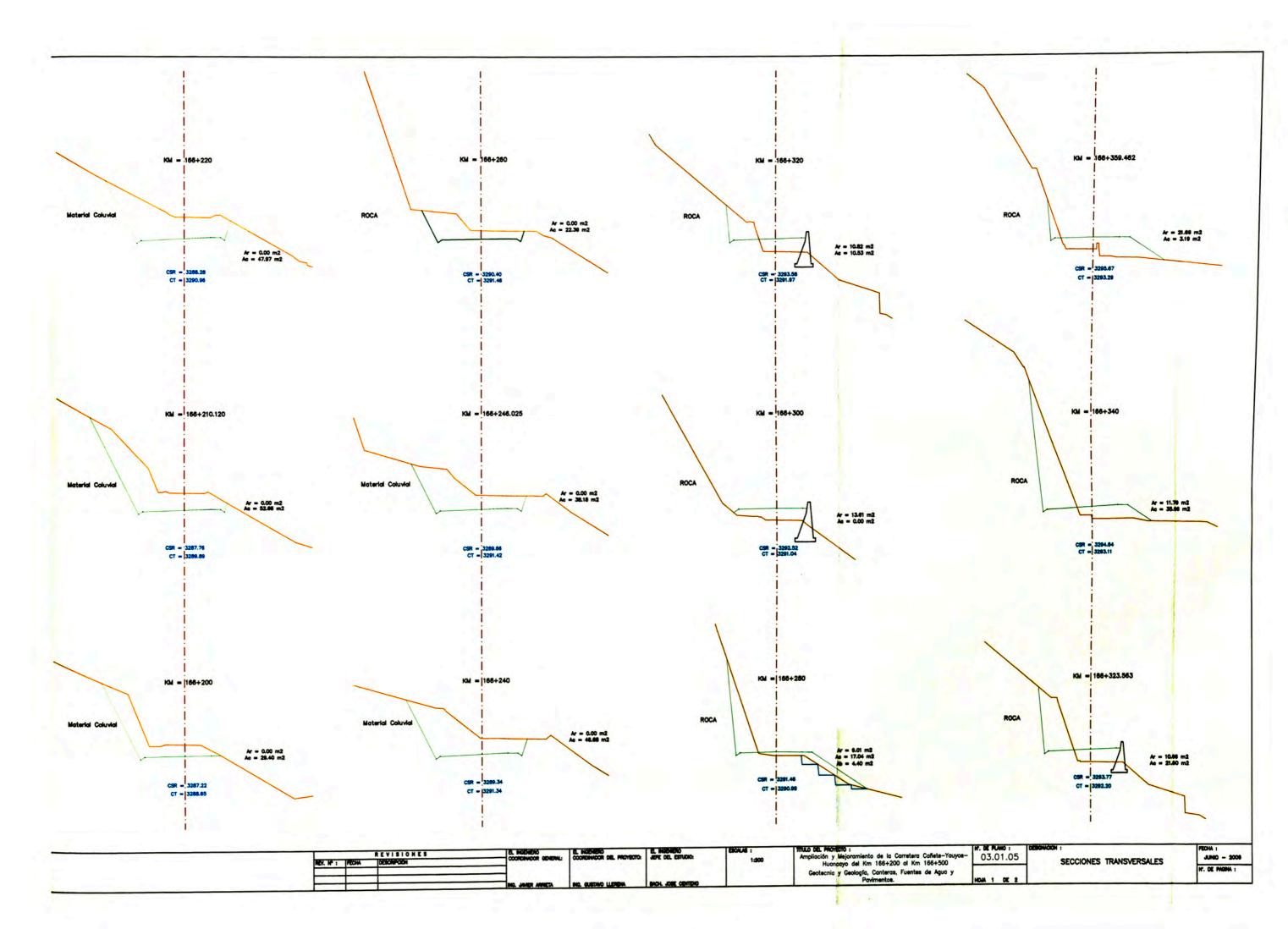
CUADRO DE ELEMENTOS DE CURVAS Y COORDENADAS

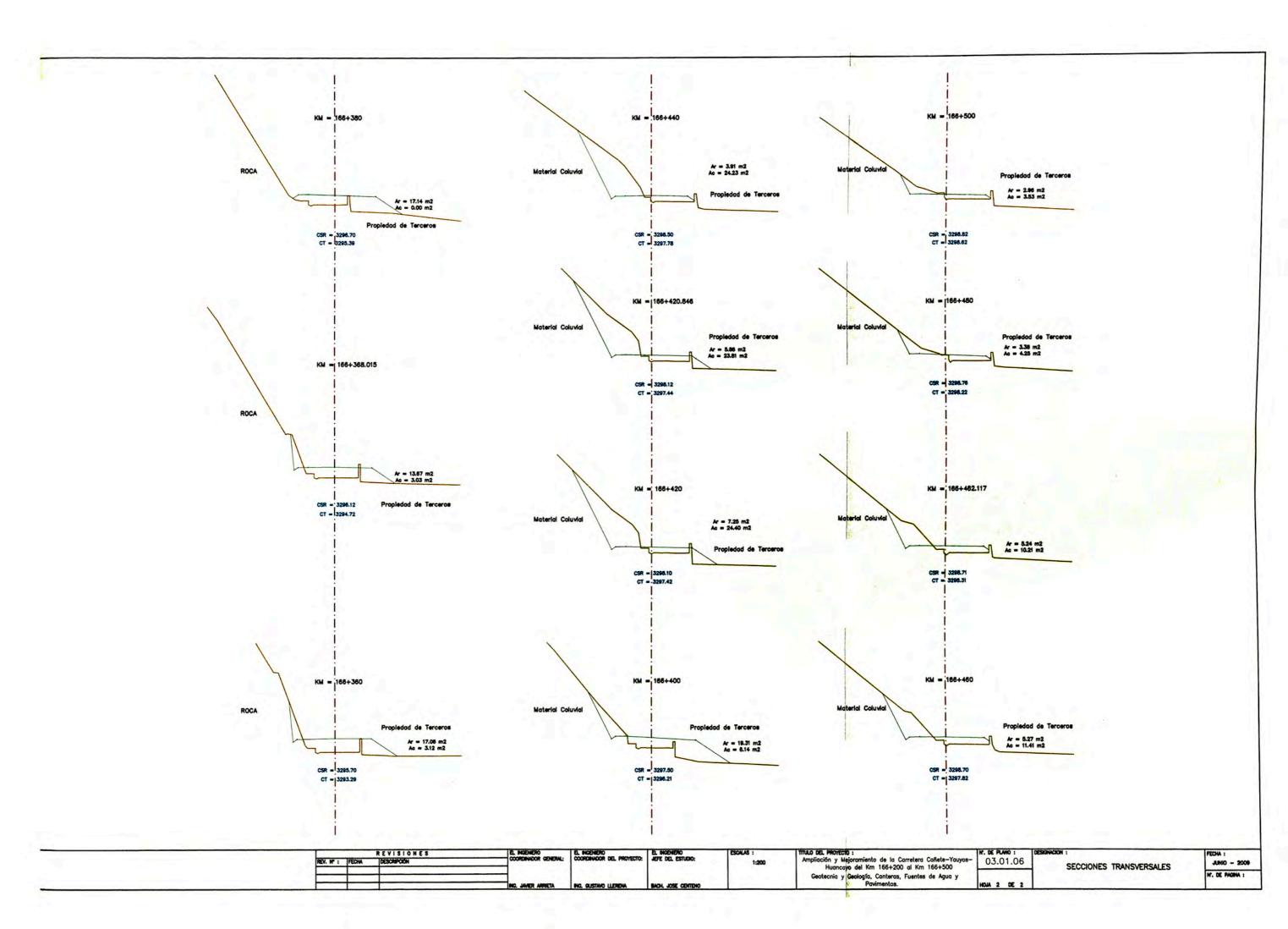
NºPI	SENT.	DELTA	RADIO	TANG.	L.C.	Ext.	P.I.	P.C.	P.T.	NORTE	ESTE	P%	SA	LTe	LTs
01	1	19'46'34"	100.00	17.43	34.54	1.50	166+227.35	166+210.09	166+244.61	8643457.00	415279.54	6.0	0.90	34.71	12.92
02	1	25'59'27"	60.00	13.85	27.23	1.58	166+332.56	166+318.94	166+346.17	8643540.75	415343.94	6.0	1.30	19.27	32.06
03	D	33'39'25"	60.00	18.15	35.25	2.68	166+396.50	166+378.87	166+414.12	8643604.15	415356.89	4.5	1.30	23.95	31.72
04	D	14'36'42"	160.00	21.29	40.84	1.22	166+482.98	166+462.56	166+503.40	8643664.99	415418.15	3.0	0.60	20.00	

PERFIL LONGITUDINAL



REVISIONES COORDINADOR ODMERAL: COOR	NOEMERO ROMADOR DEL PROYECTO: EL INGENIERO JEFE DEL ESTUDIO:		Ampliación y Mejoramiento de la Carretera Cañete-Yauyos- Huancayo del Km 166+200 al Km 166+500	03.01.04	PERFIL LONGITUDINAL	JUNIO - 2009 IF. DE PAGINA :	
REV. N° : FECHA DESCRIPCIÓN		1 - 0 0 0	Geotecnia y Geología, Canteras, Fuentes de Agua y Pavimentos.	HOJA 1 DE 1	COLUMN BURNEY		





ANEXO H: PANEL FOTOGRÁFICO



Foto Nº 1 Depósito residual que colinda con la margen izquierda de la carretera, Km 166+200 al Km 166+280, Ali (foto J. Centeno).



FOTO Nº 2 Basamento rocoso que aflora en la margen izquierda de la carretera, Km 166+280 al Km 166+380, Alis (foto J. Centeno).

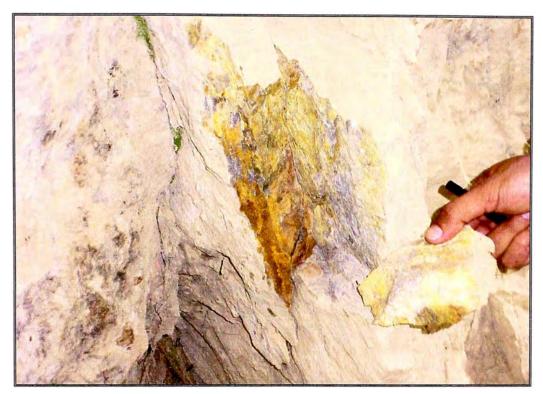


FOTO № 3 Roca caliza que aflora en la margen izquierda de la carretera, Km 166+280 al Km 166+380, Alis (foto J. Centeno).



Foto Nº 4 Depósito coluvial que colinda con la margen izquierda de la carretera, Km 166+380 al Km 166+500, Alis (foto J. Centeno).



Foto Nº 5 Calicata C-1 compuesto de gravas angulosas, lado derecha de la carretera, Km. 166+280, Alis (foto J. Centeno).



Foto Nº 6 Cantera Río Cañete, margen izquierda de la carretera, Km 81+850, Cotahuasi (cortesía de la Asociación AYESA - ALPHA CONSULT S.A.).



Foto Nº 7 Fuente de Agua, margen derecha de la carretera, Km 160+500, Alis (cortesía de la Asociación AYESA - ALPHA CONSULT S.A.)