UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL



EL SIG APLICADO A LA EVALUACIÓN DE LA CONDICIÓN DEL PAVIMENTO Y ESTABILIDAD DE TALUDES EN LA CARRETERA CAÑETE - LUNAHUANA

INFORME DE SUFICIENCIA

Para optar el Título Profesional de:

INGENIERO CIVIL

VICTOR HUMBERTO RUBIO CASTILLO

Lima-Perú

2012

Dedicado a mi madre,
en gratitud a su sabio consejo
y apoyo incondicional.

ÍNDIC	SE .	Página
RESU	JMEN	04
LISTA	A DE CUADROS	05
LISTA	A DE FIGURAS	06
LISTA	A DE SÍMBOLOS Y SIGLAS	07
INTRO	ODUCCIÓN	08
CAPÍ	TULO I: GENERALIDADES	09
1.1.	ANTECEDENTES	09
1.2.	OBJETIVOS DE LA EVALUACION	09
1.2.1	Objetivo General	09
1.2.2	Objetivos Específicos	10
1.3.	DESCRIPCION DEL AREA EN ESTUDIO	10
1.3.1	Ubicación	10
1.3.2	Accesibilidad	11
1.3.3	Altitud	11
1.3.4	Clima	11
1.4.	GEOLOGIA DEL AREA EN ESTUDIO	11
1.4.1	Geomorfología	11
1.4.2	Litoestratigrafía	12
1.5.	GEOTECNIA DEL AREA EN ESTUDIO	12
CAPÍ	TULO II: EVALUACION DE LA CONDICION DEL PAVIMEN	NTO 15
2.1.	DESCRIPCION DE LA CARRETERA	15
2.2.	OBJETIVOS DE LA EVALUACION DEL PAVIMENTO	15
2.3.	EVALUACION DE LA CONDICION SUPERFICIAL	
	DEL PAVIMENTO	15
2.3.1.	Evaluación de las fallas	15
2.3.2.	Metodología para el Relevamiento de Fallas	15
2.3.3.	Metodología para la Determinación del PCI	19
2.3.4.	Resultados obtenidos por Método PCI	20
2.4.	EVALUACION DE LA CONDICION FUNCIONAL	
	DEL PAVIMENTO	22

2.4.1.	Índice de Serviciabilidad Presente (PSI)	22
2.4.2.	Índice Internacional de Rugosidad (IRI)	23
2.4.3.	Relación entre los valores de PSI y IRI	25
2.5.	EVALUACION DE LA CONDICION ESTRUCTURAL	
	DEL PAVIMENTO	26
CAPÍ	TULO III: EVALUACION DE LA ESTABILIDAD DE TALUDES	29
3.1.	ESTABILIDAD DE TALUDES EN CARRETERAS	29
3.2.	OBJETIVO DE LA EVALUACION	29
3.3.	CAUSAS DE INESTABILIDAD DE TALUDES	30
3.3.1.	Geología y Tectónica	30
3.3.2.	Geometría	31
3.3.3.	Sobrecargas puntuales	31
3.3.4.	Cambios en el contenido de agua del suelo	31
3.3.5.	Cambios en las condiciones de circulación de aguas profundas	31
3.3.6.	Meteorización	31
3.3.7.	Sacudidas sísmicas, voladuras y vibraciones	31
3.4.	TIPOS DE FALLAS EN LA ESTABILIDAD DE TALUDES	32
3.4.1	Desprendimientos	33
3.4.2.	Derrumbes	34
3.4.3	Avalanchas	38
3.4.4	Flujo de escombros	38
3.4.5	Repteo	38
3.5.	FACTORES QUE INFLUENCIAN LA ESTABILIDAD	
	DE TALUDES	39
3.5.1	Geología de la región	39
3.5.2	Topografía y estabilidad	41
3.5.3	Pluviosidad	41
3.5.4	Erosión	42
3.5.5	Licuefacción debido a acciones sísmicas	42
3.6.	PUNTOS CRÍTICOS EN EL TRAMO EN ESTUDIO	44
CAPÍ	TULO IV: APLICACIONES AL SIG	45
	SISTEMAS DE INFORMACIÓN GEOGRÁFICA (SIG)	45
	FUNCIONAMIENTO DE UN SIG	45

4.3.	TÉCNICAS UTILIZADAS EN LOS SIG	48
4.3.1	Creación de datos	48
4.3.2	Representación de datos	49
4.4.	RESULTADOS DE INVENTARIO VIAL	57
4.5.	ELABORACION DE MAPAS TEMATICOS	62
4.5.1	Condición Superficial del pavimento	62
4.5.2	Transitabilidad de la Vía	64
4.5.3	Estabilidad de Taludes	66
CAPÍ	TULO V: CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES	67
5.1.	CONCLUSIONES	67
5.2.	RECOMENDACIONES	68
BIBL	IOGRAFÍA	69
ANE	OS	70

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA Facultad de Ingenierla Civil

RESUMEN

RESUMEN

Evaluar la condición de un pavimento y el comportamiento de las formaciones

rocosas por las cuales atraviesa una carretera es uno de los temas más

importantes de un Inventario Vial Calificado ya que podemos obtener información

para un mejor planeamiento en el mantenimiento rutinario o rehabilitación de la

carretera y la prevención de los problemas de erosión, deslizamientos u otro

tipos de fallas que puedan afectar la transitabilidad de la vía.

Esta evaluación, prevención y mantenimiento de la vía debe ser periódico y

necesario como política del estado, para mantener la red vial en buenas

condiciones de transitabilidad, brindando seguridad a los usuarios.

Este informe tiene como objetivo principal dar a conocer las condiciones en que

se encuentra el pavimento y el comportamiento de las formaciones rocosas por

las cuales atraviesa la vía en el tramo Cañete-Lunahuana Km.29+000 al

Km.31+000 utilizando el Sistema de Información Geográfica (SIG).

Para lograr este objetivo se han utilizado datos obtenidos de otros estudios para

obtener el índice de rugosidad del pavimento, además de identificar los tipos de

fallas del pavimento, para determinar la condición del pavimento mediante el

método PCI yse han reconocido los sectores críticos ocasionados por

inestabilidad de taludes, erosión u otros tipos de fallas.

En base a la información recopilada y los resultados obtenidos se ha procedido a

utilizar el software ARCGIS para la elaboración de tablas de atributos, gráficos y

mapas temáticos que nos permitan visualizar de una manera sencilla y eficiente

la condición actual de la vía y proponer medidas correctivas para un adecuado

mantenimiento y conservación del pavimento.

El SIG aplicado a la evaluación de la condición del pavimento y estabilidad de taludes en la Carretera Cañete – Lunahuana Bach. Rubio Castillo, Victor Humberto

LISTA DE CUADROSPágina

Cuadro N° 1.1 Análisis Granulométrico por Tamizado ASTM C-136	13
Cuadro N° 1.2 Límite Líquido y Límite Plástico ASTM D-4318	13
Cuadro N° 1.3 Clasificación de Suelos	14
Cuadro N° 2.1 Espesores del Pavimento Existente	15
Cuadro N° 2.2 Determinación del número de unidades a inspeccionar	18
Cuadro N° 2.4Clasificación de la Transitabilidad	23
Cuadro N° 2.5Valores obtenidos del IRI	25
Cuadro N° 2.6Transitabilidad del tramo en estudio	26
Cuadro N° 2.7 Evaluación deflectométrica del tramo en estudio	27
Cuadro N° 3.1 Clasificación de fallas	32
Cuadro N° 4.1Ventajas del GIS tipo vectorial o tipo raster	55
Cuadro N° 4.2Desventajas del SIG tipo vectorial o tipo raster	56
Cuadro N° 4.3Ancho de faja	58
Cuadro N° 4.4Puntos Críticos	59
Cuadro N° 4.5Estado de conservación del pavimento	60
Cuadro N° 4.6Ubicación de alcantarillas	61
Cuadro N° 4.7Señalización horizontal	61
Cuadro N° 4.8Señalización vertical	61
Cuadro N° 4.9 Índice de rugosidad internacional	62

LISTA DE FIGURAS Página

Figura N° 1.1 Mapa de ubicación Carretera Canete Lunanuana	10
Figura N° 2.1Rango de clasificación del pavimento	19
Figura N° 3.1Diagrama de un talud	30
Figura N° 3.2 Desprendimiento de bloques	34
Figura N° 3.4Deslizamiento planar en macizo rocoso	35
Figura N° 3.5Deslizamiento en forma de cuña	35
Figura N° 3.6Derrumbe rotacional	36
Figura N° 3.7Desparramiento Lateral	37
Figura N° 3.8Granulometrías límites de suelos potencialmente licuables	43
Figura N° 3.9Zona crítica por erosión del talud del terraplén	44
Figura N° 4.1Diagrama funcional de un SIG	45
Figura N° 4.2Inserción de fotos en un mapa temático	46
Figura N° 4.3Separación de información mediante capas	46
Figura N° 4.4Capas temáticas del programa ArcGis	47
Figura N° 4.5Mapa geológico del cuadrángulo de Chincha	49
Figura N° 4.6Ejemplo de objeto discreto	50
Figura N° 4.7Ejemplo de objeto continuo	51
Figura N° 4.8Interpretación cartográfica vectorial y raster	51
Figura N° 4.9Imagen raster generada por un SIG	52
Figura N° 4.10Objetos con datos vectoriales	55
Figura N° 4.11Gráfico Valor PCI vs Progresiva	63
Figura N° 4.12Mapa temático de la condición superficial del pavimento	63
Figura N° 4.13Índice de Rugosidad (IRI) vs Progresiva	64
Figura N° 4.14Índice de Serviciabilidad Presente (PSI) vs Progresiva	65
Figura N° 4.15Mapa temático de Transitabilidad de la vía	65
Figura N° 4.16Mapa temático de Estabilidad de Taludes	66

LISTA DE SÍMBOLOS Y SIGLAS

AASHO Asociación Americana Oficial de Carreteras

AASHTO Asociación Americana Oficial de Carreteras y Transportes

ASTM Sociedad Americana de Ensayos y Materiales

C Calicata

CAD Diseño Asistido por Computadora

CBR Razón Soporte California
CD Creciente – Decreciente

cm. Centimetros

Cu Coeficiente de Uniformidad
GP Grava Pobremente Gradada

IRI Índice Internacional de Rugosidad

km Kilometro

ksi Kilo por Pulgada Cuadrada

Ktgd-i Cretáceo Tonalita Granodiorita

M Muestra m. Metros

mm. Milímetros

m.s.n.m. Metros Sobre el Nivel del Mar

m² Metros Cuadrados

PCI Índice de Condición del Pavimento
PSI Índice de Serviciabilidad Presente

Qp-al Depósitos Cuaternarios Pleistoceno Aluviales

SIC Subsistema de Inventario Calificado SIG Sistema de Información Geográfica

SM-SP Arena Limosa Mal Gradada

SUCS Clasificación Unificada de Suelos t2 Terraza Aluvial Segundo Periodo TIN Redes Irregulares de Triángulos

UC Únicamente Creciente

L.L. Límite Líquido
L.P. Límite Plástico

VD Valores Deducidos

VDC Valor Deducido Corregido

HDV Mayor Valor Deducido Individual para la Muestra "i"

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA Facultad de Ingeniería Civil

INTRODUCCIÓN

INTRODUCCIÓN

El presente informe de suficiencia propone utilizar un Sistema de Información

Geográfica (SIG), que para el caso del estudio es el programa ArcGIS. El rasgo

principal de este programa es su capacidad para almacenar gran cantidadde

información georeferenciada y su potencia para el análisis de la misma, que la

hacen idóneo para abordar problemas de planificación y gestión, es decir, para la

toma de decisiones.

Dicha información permitirá elaborar estrategias, programas de conservación y

mantenimiento de la red vial; seleccionando de manera racional los tramos que

requieran intervenciones de mantenimiento; definiendo los presupuestos

mínimos, optimizando el uso de los recursos humanos y financieros disponibles.

El primer capítulo describe las características del área en estudio en el tramo Km

29+000 al Km 31+000 analizando tanto la geología como la geotecnia del tramo

en estudio.

El segundo capítulo describe las características de la carretera, así como la

evaluación de la condición superficial, funcional y estructural del pavimento en el

tramo en estudio, mediante información obtenida en el campo o información

obtenida de otros estudios.

El tercer capítulo describe las causas y tipos de fallas en la inestabilidad de

taludes así como otros factores que pueden afectar, finalmente identifica los

puntos críticos en el tramo en estudio.

El cuarto capítulo describe los sistemas de información geográfica, como

funcionan, que técnicas se utilizan y finalmente el procesamiento de los datos

obtenidos para la elaboración de mapas temáticos mediante el programa ArcGis.

El último capítulo trata de las conclusiones y recomendaciones obtenidas del

desarrollo del informe en base a los resultados obtenidos en los capítulos

anteriores.

CAPITULO I GENERALIDADES

1.1 ANTECEDENTES

La Carretera Cañete - Lunahuana tiene una longitud de 40.950 Km., tiene como punto de inicio el tramo del segundo ovalo de Cañete en la vía que se dirige a Lunahuana y termina en la localidad de Uchupampa. En el ámbito del proyecto se encuentran localidades como Cañete, Imperial, Nuevo Imperial, Encañada, Caltopa, Socsi y Lunahuana. Esta carretera forma parte de la Ruta Nacional No 24, fue proyectada y ejecutada por tramos entre la década de 1920 a 1930, durante el gobierno de Sr. Augusto B. Leguía.

Como parte de la política del Estado de mantener la red vial del Perú en buenas condiciones de transitabilidad se realizan los trabajos de Conservación Vial por Niveles de Servicio de la Carretera Cañete-Lunahuana-Pacarán-Chupaca a cargo de la empresa Consorcio Gestión de Carreteras que en la fase Preoperativa ha realizado el Inventario Vial calificado el cual fue ejecutado durante los meses de Abril, Mayo y junio del 2008. El 01 de Marzo del 2010 se suscribió el Contrato con la empresa Cesel S.A. para la elaboración del estudio definitivo de la carretera. A la fecha el informe final se encuentra en revisión.

El tramo en estudio que se encuentra en la Carretera Cañete-Lunahuana Km29+000 – Km 31+000 que se encuentra a nivel de asfaltado presenta problemas de inestabilidad de taludes y erosiones en algunas zonas o tramos puntuales, además se presentan daños en la condición superficial de la superficie de rodadura. Por lo tanto los puntos críticos identificados merecen especial consideración y atención, puesto que se deben hacer intervenciones oportunas para evitar que en un futuro próximo se presenten problemas mayores en la vía.

1.2 OBJETIVOS DE LA EVALUACION

1.2.1 Objetivo General

Este trabajo tiene como objetivo principal dar a conocer las condiciones en que se encuentra el pavimento y el comportamiento de las formaciones rocosas por las cuales atraviesa la vía en el tramo Cañete - Lunahuana Km.29+000 al Km.31+000 utilizando el Sistema de Información Geográfica (SIG).

1.2.2 Objetivos Específicos

- Identificar los tipos de fallas del pavimento mediante el método PCI y los sectores críticos ocasionados por inestabilidad de taludes, erosión u otros tipos de fallas.
- Proponer medidas correctivas para un adecuado mantenimiento y conservación del pavimento.
- Utilizar las tecnologías del SIG con la finalidad de generar un banco de datos geográficos que permita la elaboración de mapas temáticos sobre la red vial.

1.3 DESCRICION DEL AREA EN ESTUDIO

1.3.1 Ubicación

La carretera se encuentra ubicada en la Región Lima, provincia de Cañete y pertenece a la Red Vial Nacional, con código de Ruta Nº PE 24, iniciándose en el Km 05+400 (Estadio Oscar Ramos, en el distrito de Imperial), y finalizando en el Km 42+844 (Salida de Lunahuaná, Anexo de Uchupampa) con una longitud de 37.844 km.El tramo en evaluación del presente informe se inicia en el Km 29+000 (Ruinas de Arka), y finalizando en el Km 31+000 (Complejo Incahuasi, Anexo de Paullo) con una longitud de 2 km. (Ver figura 1.1).

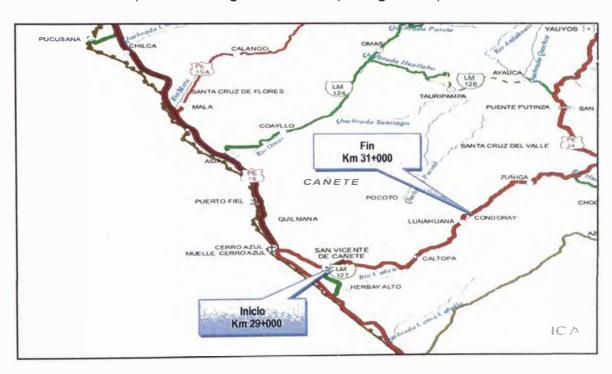


Figura 1.1 Mapa de ubicación Carretera Cañete Lunahuaná

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA Facultad de Ingeniería Civil

CAPÍTULO I: GENERALIDADES

1.3.2 Accesibilidad

El acceso a la ciudad de Cañete, dada su cercanía con la ciudad de Lima se

hace por vía terrestre empleando la Carretera Panamericana Sur y el ingreso

utilizado con mayor frecuencia se ubica en el km. 144,3 aproximadamente.

1.3.3 Altitud

Cabe indicar que, todo el tramo de la carretera en estudio discurre en costa

variando su altitud de los 320 m.s.n.m. ubicado en su inicio en el distrito de

Imperial hasta llegar a una altitud de 380 m.s.n.m. en el Anexo de Uchupampa,

perteneciente al Distrito de Lunahuaná.

1.3.4 Clima

El clima en el inicio del tramo, es el característico de la costa peruana, es decir,

nublado y con llovizna en la época de invierno, sin embargo, a partir

aproximadamente del Anexo de Socsi en el km. 27,8 el clima mejora,

adquiriendo las características de un clima cálido. En el período de verano en

todo el tramo el clima es bastante caluroso y en general se puede afirmar que la

carretera se encuentra en una zona seca, sin la presencia de lluvias en todo el

periodo del año.

1.4 GEOLOGIA DEL AREA EN ESTUDIO

1.4.1 Geomorfología

En la zona en estudio se han reconocido las siguientes unidades morfológicas:

Terraza Aluvial Segundo Periodo (t2)

La referida terraza se encuentra asentado en ambos márgenes y en forma

concordante al río Cañete. Su morfología actual corresponde al segundo periodo

de la actividad fluvial del referido río. En la actualidad la terraza se encuentra

estable con erosión fluvial en sectores muy aislados. Por otra parte, la topografía

del relieve del suelo en superficie, es moderadamente accidentada, sus taludes

poseen pendientes que van entre 30° - 45° de inclinación en dirección del río. La

edad geológica de la terraza pertenece al Cuaternario reciente; por otra parte,

sobre la superficie de esta unidad morfológica, se encuentra emplazado el

puente Socsi.

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA Facultad de Ingeniería Civil

CAPÍTULO I: GENERALIDADES

Unidad Morfológica Valle del Rio Cañete

Unidad Morfológica Menor, se prolonga hacia el sureste, por la margen derecha

y concordante al río Cañete, parte de su fondo es labrado por típica acción

fluvial del río Cañete y constituye el drenaje principal hacia la vertiente del

Pacífico, su sección transversal tiene la forma de una "U", abierta, simétrica, de

fondo amplio, sus contrafuertes en ambos márgenes están constituidos por rocas

intrusivas tonalita y granodiorita de las Superunidades de Tiabaya e Incahuasi,

correspondiente al Batolito de la Costa.

1.4.2 Litoestratigrafía

En la zona en estudio se han reconocido las siguientes unidades

litoestratigraficas:

Depósitos cuaternarios pleistoceno aluviales (Qp-al)

La secuencia de estos depósitos se da en forma concordante al área de

evaluación. Consiste de una gruesa secuencia de estratos superpuestos, de

limo, arena (SM-SP) y mayormente de grava pobremente gradada (GP), de

ligera humedad, no plástico, compacidad suelta a media, de color gris. Su edad

geológica pertenece al Cuaternario pleistoceno.

Cretáceo – tonalita granodiorita Superunidad Incahuasi (Ktgd-i)

El afloramiento de las masas rocosas de la Superunidad Incahuasi, forman parte

del Batolito de la Costa y consisten de una secuencia de rocas intrusivas tonalita

y granodiorita, éstas rocas se encuentran meteorizados, ligeramente oxidados,

rugosos, moderadamente fracturados, relleno de cuarzo, muy diaclasadas,

moderada resistencia a la acción de agentes naturales, agua, hielo, aire y rayos

solares. Su edad geológica pertenece al Cretáceo.

1.5 GEOTECNIA DEL AREA EN ESTUDIO

La investigación geotécnica de la carretera Cañete Lunahuaná ha sido realizada

por CESEL, la frecuencia de ejecución de calicatas fue una cada kilometro. Se

ha obtenido la información de los ensayos estándar de laboratorio de mecánica

de suelos, que se obtuvieron de las excavaciones realizadas en el tramo en

estudio Km 29+000 al Km31+000. Con esta información se ha elaborado los

siguientes cuadros:

El SIG aplicado a la evaluación de la condición del pavimento y estabilidad de taludes en la Carretera Cafiete – Lunahuana

12

Cuadro 1.1 Análisis Granulométrico por Tamizado ASTM C-136

Fecha de Excavación					# \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	GRANULOMETRIA		
	Calicata	km	Lado	Muestra	Profundidad (m)	3" a Nro. 4	Nro. 4 a Nro. 200	Menor Nro. 200
				M - 01	0,04 - 0,24	50.03	41.65	8.32
07/04/2010	C - 25	29+000	IZQUIERDO	M - 02	0,24 - 0,46	50.60	42.07	7.33
				M - 03	0,46 - 1,50	19.53	59.26	21.21
				M - 01	0,07 - 0,27	34.43	56.54	9.03
07/04/2010	C - 26	30+000	DERECHO	M - 02	0,27 - 0,47	33.68	57.72	Menor Nro. 200 8.32 7.33 21.21
				M - 03	0,47 - 1,50	45.46	52.24	2.30
06/04/2010				M - 01	0,07 - 0,27	46.15	44.75	9.10
	C - 27	31+000	IZQUIERDO	M - 02	0,27 - 0,57	41.27	49.65	9.08
				M - 03	0,57 - 1,50	48.23	43.72	8.05

Elaboración Propia - Fuente: Cesel

Cuadro 1.2 Límite Líquido y Límite Plástico ASTM D-4318

Fecha de Excavación	100						LIMITES		
	Calicata	km	Lado	Muestra	Profundidad (m)	L.L.	L.P.	LP.	
				M - 01	0,07 - 0,27	16.00	NP	NP	
06/04/2010	C - 25	31+000	IZQUIERDO	M - 02	0,27 - 0,57	18.00	NP	NP	
				M - 03	0,57 - 1,50	19.00	NP	NP	
				M - 01	0,06 - 0,26	16.00	NP NP		
06/04/2010	C - 26	32+000	DERECHO	M - 02	0,26 - 0,66	17.00	NP	NP	
				M - 03	0,66 - 1,50	19.00	NP	NP NP NP	
06/04/2010				M - 01	0,06 - 0,26	16.00	NP	NP	
				M - 02	0,26 - 0,46	17.00	NP	NP	
	C - 27	33+000	IZQUIERDO	M - 03	0,46 - 1,50	20.00	NP	NP	
				M - 03	0,57 - 1,50	19.00	NP	NP	

Elaboración Propia – Fuente: Cesel

Cuadro 1.3 Clasificación de Suelos

						CLASIFICACION	
Fecha de Excavación	Calicata	km	km Lado Muestra Profundidad (m)	AASHTO	sucs		
				M - 01	0,04 - 0,24	A-1-a (0)	GW-GM
07/04/2010	C - 25	29+000	IZQUIERDO	M - 02	0,24 - 0,46	A-1-a (0)	GW-GM
				M - 03	0,46 - 1,50	A-1-b (0)	SM
				M - 01	0,07 - 0,27	A-1-a (0)	SW-SM
07/04/2010	C - 26	30+000	DERECHO	M - 02	0,27 - 0,47	A-1-a (0)	SW-SM
				M - 03	0,47 - 1,50	A-1-a (0)	SP
				M - 01	0,07 - 0,27	A-1-a (0)	GW-GM
06/04/2010	C - 27	31+000	IZQUIERDO	M - 02	0,27 - 0,57	A-1-a (0)	SW-SM
				M - 03	0,57 - 1,50	A-1-a (0)	GW-GM

Elaboración Propia – Fuente: Cesel

CAPITULO II EVALUACION DE LA CONDICION DEL PAVIMENTO

2.1. DESCRIPCION DE LA CARRETERA

La carretera Cañete Lunahuaná tiene una longitud de 40.950 km, con una carpeta asfáltica como superficie de rodadura. A lo largo de esta carretera se tiene calzadas Únicamente - Crecientes (UC) en los tres primeros kilómetros. En el resto de la carretera asfaltada, que incluye el tramo en estudio del Km 29+000 al Km 31+000 se tiene una calzada de dos carriles Creciente – Decreciente (CD). También se cruza los anexos de Socsi y Paullo y se ubica la zona arqueológica de Incahuasi, entre el km. 29+500 al km. 30+400.

El tramo en estudio tiene un ancho promedio de faja de 7 metros y un espesor promedio de concreto asfáltico de 5.7 centímetros,que se ha obtenido de los testigos diamantinos de dicho tramo (Ver cuadro 2.1)

CUADRO 2.1 Espesores del Pavimento Existente

Número	Lado	Progresiva	Espesor (cm)
48	IZQUIERDO	29+000	7
49	EJE	29+500	5.2
50	DERECHO	30+000	4.9
51	EJE	30+500	6.1
52	IZQUIERDO	31+000	5.3
	OMEDIO DEL CONCRETO A EL KM29+000 AL KM31		5.7

Elaboración Propia - Fuente: CESEL

2.2. OBJETIVOS DE LA EVALUACION DEL PAVIMENTO

Presentar los resultados de la evaluación superficial y estructural de pavimentos mediante ensayos no destructivos, determinando el grado de serviciabilidad, rugosidad y capacidad estructural de la vía para determinar los trabajos de rehabilitación del pavimento.

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA Facultad de Ingeniería Civil

CAPÍTULO II: EVALUACION DE LA CONDICION DEL PAVIMENTO

Para efectuar la evaluación del pavimento se realizó una inspección visual del

estado dedeterioro de la carretera, medición de la rugosidad para determinar el

índice de serviciabilidad presente y medición de deflexiones utilizando la Viga

Benkelman.

2.3. EVALUACIÓN DE LA CONDICIÓN SUPERFICIAL DEL PAVIMENTO

Se efectuó el trabajo de campo de evaluación superficial entre los meses de

Noviembre y Diciembre, en lo que se refiere a relevamiento de fallas del

pavimento. Esta evaluación comprendió la evaluación visual del estado del

pavimento; se efectuó determinando el grado de deterioro de la carpeta de

rodadura utilizando el Método ASTM D-6433-03, conocido por sus siglas en

ingles como Método del PCI.

La evaluación superficial del pavimento tiene por objetivo la determinación del

valor del PCI (Índice de Condición del Pavimento), los resultados de esta

evaluación permitirán establecer el estado de deterioro del pavimento y los

niveles de intervención a recomendar.

2.3.1. Evaluación de las Fallas

Se han observado trabajos de sello asfáltico y parchado a lo largo del tramo

como parte de los trabajos de mantenimiento y rehabilitación; entre las fallas

predominantes se observan fisuras tipo piel de cocodrilo y baches debido a la

desintegración de la carpeta asfáltica.

2.3.2. Metodología para el Relevamiento de Fallas

La primera etapa corresponde al trabajo de campo en el cual se identifican los

daños teniendo en cuenta la clase, severidad y extensión de los mismos. Esta

información se registra en los formatos adecuados para obtener el valor PCI de

cada sección o unidad de muestreo.

16

Para llevar a cabo los trabajos de campo, se ha efectuado la división de la vía en secciones o unidades de muestreo, cuyas dimensiones varían de acuerdo a las características de la vía y el tipo de superficie de rodadura.

En el tramo en estudio que es una carretera con superficie de rodadura asfáltica y ancho de faja menor que 7.30 m, el área de la unidad de muestreo debe estar en el rango 230 +/- 93.0 m² según la norma.

Se recomienda tomar un valor cercano al valor medio de los rangos y en ningún caso definir unidades de muestreo con áreas por fuera de los rangos recomendados.

Considerando que el tramo en estudio es de una superficie de rodadura asfáltica y ancho de faja promedio de 7 m., se ha decidido tomar unidades de muestreo cada 40 metros de longitud que coincidan con las progresivas de la carretera establecidas cada 20 m, obteniendo un área que corresponde a cada unidad de muestreo de 280 m². Cumpliendo con el rango establecido según norma.

El número de unidades de muestra a ser inspeccionadas puede variar desde todas las unidades en una sección hasta el número de unidades de muestra que permita un nivel de confianza del 95% o hasta un número menor.

El número mínimo de unidades de muestra a ser inspeccionadas (n) en una determinada sección para obtener un nivel de confianza adecuado (95% de confiabilidad), se calcula utilizando la siguiente fórmula:

$$n = \frac{Ns^2}{\left[\left(\frac{e^2}{4}\right)(N-1) + s^2\right]}$$

e : error aceptable en la estimación del PCI de la sección +/- 5 puntos del PCI

s: desviación estándar del PCI entre unidades de muestra de la misma sección

N: Número total de unidades de muestra en la sección.

Sin embargo un nivel de confiabilidad menor al 95%, dependiendo de las condiciones en que se encuentre el pavimento, puede ser usado según las condiciones y objetivos de la inspección, el siguiente cuadro presenta un criterio alternativo para determinar el número mínimo de unidades de muestra a ser inspeccionadas:

Cuadro 2.2 Determinación del número de unidades a inspeccionar

NUNERO DE UNIDADES	INSPECCIONAR
1 a 5 unidades de muestreo	1 unidad de muestra
6 a 10 unidades de muestreo	2 unidades de muestra
11 a 15 unidades de muestreo	3 unidades de muestra
16 a 40 unidades de muestreo	4 unidades de muestra
Mas de 40 unidades de muestreo	10%

Elaboración Propia - Fuente: CESEL

Una vez que se ha determinado el número de unidades de muestra, se calcula el intervalo de espaciamiento entre las unidades, el intervalo de espaciamiento (i) se calcula con la siguiente fórmula, redondeando el resultado al número entero inmediato superior:

$$i = \frac{N}{n}$$

N: Número total de unidades de muestreo en la sección

n: Número total de unidades de muestreo a ser analizadas

Para la selección de las cantidades de las unidades de muestreo, se ha decidido efectuar el relevamiento del 100% de la superficie del pavimento, ya que el tramo en estudio es de solo 2 km. que significaría un total de 50 unidades de muestreo.

El procedimiento para la inspección, así como las definiciones y guías para la cuantificación de las fallas se ha realizado bajo los lineamientos establecidos en

la Norma ASTM D 6433, con cuyos datos se ha procedido a calcular el valor de PCI.

2.3.3. Metodología para la Determinación del PCI

El Índice de Condición del Pavimento es una calificación numérica asociada a la condición del pavimento que varía entre 0 y 100, valores a los cuales se asocia una descripción verbal que varía de Colapsado a Excelente, según se muestra a continuación:

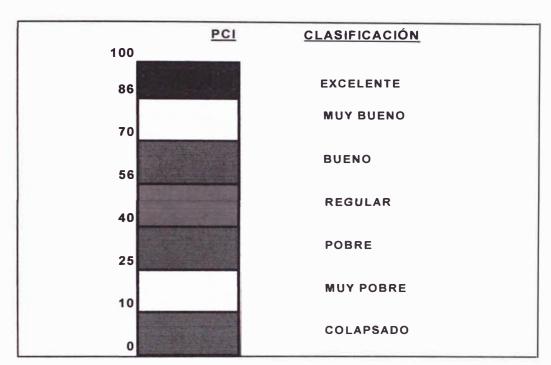


Figura 2.1 Rango de Clasificación del Pavimento según el Método del PCI

La información obtenida en el Relevamiento de Fallas, se utiliza para calcular el PCI de cada unidad de muestra, el PCI de la sección de un pavimento se determina en base a los valores de PCI determinados para cada unidad de muestra.

El proceso de cálculo es el mismo, tanto para pavimentos flexibles como para pavimentos rígidos, la diferencia es que en el caso de los pavimentos flexibles se analizan las unidades de muestreo por áreas y en los rígidos en función al número de losas; una vez definidos los tipos de falla, clasificadas según el grado

de severidad, según el tipo de pavimento, se han hallado los totales de las secciones dañadas para definir la densidad en que ésta se presenta:

Dens. (%) = Área de las fallas/Área muestra (280m²)

Con este valor, se calculan los Valores Deducidos (VD), utilizando las curvas para la obtención del Valor Deducido que se muestran en la Norma ASTM D6433, en nuestro caso para pavimentos flexibles.

VD = F (Densidad, Nivel de severidad)

Luego se procede a calcular el Valor Deducido Corregido (VDC), a partir del cálculo del número máximo de fallas permitidas m:

$$m = 1 + \left(\frac{9}{98}\right) * (100 - HDV)$$

HDV = Mayor valor deducido individual para la muestra "i"

A partir del máximo Valor Deducido Corregido (VDC) se calcula el PCI de la unidad de muestra analizada, según la siguiente expresión:

$$PCI = 100 - VDC$$

2.3.4. Resultados obtenidos por Método PCI

De la evaluación Superficial se han detectado mayoritariamente las siguientes fallas, establecidos según el código de la Norma ASTM D6433 de mayor a menor presencia en la carretera:

- Envejecimiento y Disgregación
- Piel de Cocodrilo
- Fisuras Longitudinales y Transversales

- Ahuellamientos
- Desnivel Carril/Bermas
- Fisuras en Bloque
- Exudaciones

Para efectos de la evaluación de la condición superficial del tramo en estudio km 29+000 al km 31+000 y con el apoyo de la Figura 2.1,se presenta un cuadro resumen con los resultados de PCI obtenidos en cada sección y el PCI promedio obtenido del tramo en estudio.(Ver Cuadro 2.3)

Cuadro 2.3. Resultados obtenidos por el Método PCI

PROGR	RESIVA	VALOR	CLASIFICACION	
Km Inicio	Km Final	PCI	DEL PAVIMENTO	
29+000	29+040	83	MUY BUENO	
29+040	29+080	78	MUY BUENO	
29+080	29+120	72	MUY BUENO	
29+120	29+160	74	MUY BUENO	
29+160	29+200	74	MUY BUENO	
29+200	29+240	58	BUENO	
29+240	29+280	62	BUENO	
29+280	29+320	58	BUENO	
29+320	29+360	38	MALO	
29+360	29+400	50	REGULAR	
29+400	29+440	65	BUENO	
29+440	29+480	66	BUENO	
29+480	29+520	62	BUENO	
29+520	29+560	64	BUENO	
29+560	29+600	68	BUENO	
29+600	29+640	48	REGULAR	
29+640	29+680	62	BUENO	
29+680	29+720	68	BUENO	
29+720	29+760	69	BUENO	
29+760	29+800	64	BUENO	
29+800	29+840	63	BUENO	
29+840	29+880	62	BUENO	
29+880	29+920	47	REGULAR	
29+920	29+960	58	BUENO	
29+960	30+000	75	MUY BUENO	
30+000	30+040	72	MUY BUENO	
30+040	30+080	65	BUENO	

El SIG aplicado a la evaluación de la condición del pavimento y estabilidad de taludes en la Carretera Caflete – Lunahuana Bach. Rubio Castillo, Victor Humberto

30+120 30+160	52	REGULAR
30+160		
30.100	60	BUENO
30+200	50	REGULAR
30+240	63	BUENO
30+280	76	MUY BUENO
30+320	78	MUY BUENO
30+360	50	REGULAR
30+400	48	REGULAR
30+440	68	BUENO
30+480	62	BUENO
30+520	35	MALO
30+560	38	MALO
30+600	40	MALO
30+640	42	MALO
30+680	56	BUENO
30+720	60	BUENO
30+760	68	BUENO
30+800	62	BUENO
30+840	40	MALO
30+880	52	REGULAR
30+920	49	REGULAR
30+960	51	REGULAR
31+000	53	REGULAR
9+000 AL KM 31+000	59.56	BUENO
	30+240 30+280 30+320 30+360 30+400 30+440 30+480 30+520 30+560 30+640 30+640 30+640 30+680 30+720 30+760 30+800 30+840 30+880 30+920 30+960 31+000	30+240 63 30+280 76 30+320 78 30+360 50 30+400 48 30+440 68 30+480 62 30+520 35 30+560 38 30+600 40 30+640 42 30+680 56 30+720 60 30+760 68 30+80 62 30+80 62 30+80 52 30+840 40 30+880 52 30+920 49 30+960 51 31+000 53

Fuente: Elaboración propia

2.4. EVALUACIÓN DE LA CONDICIÓN FUNCIONAL DEL PAVIMENTO

La condición funcional del pavimento resulta clave para la vida económica y social de una nación ya que incide directamente en algunos aspectos tales como:

- Costos de operación de los vehículos
- Calidad de manejo y confort.
- Seguridad de los usuarios al transitar por las carreteras.

2.4.1. Índice de Serviciabilidad Presente (PSI)

Durante muchos años se utilizo el método desarrollado en los años sesentas por la American Association of State Highways Officials (AASHO), el cual toma en cuenta un parámetro denominado PSI por sus siglas en ingles, mejor conocido en el Perú como Índice de Serviciabilidad Presente.

El Índice de Serviciabilidad Presente consiste en calificar el grado de confort y seguridad que el usuario percibe al transitar por un camino a la velocidad de operación y es realizado por un grupo de valuadores. Cada valuador debe calificar el camino de una manera subjetiva de 0 a 5, correspondiente a una superficie intransitable a una superficie perfecta, respectivamente (ver Cuadro 2.4). El resultado de cada sección del pavimento deberá ser reportado por separado, como el promedio del valor asignado por los valuadores.

Este método ayuda a estimar de manera subjetiva la condición de transitabilidad en que se encuentra una carretera con rapidez y sin interrumpir el tráfico de vehículos. Este método tuvo gran difusión, debido también a que antes no se contaba con equipos de alto rendimiento para medir la rugosidad en la superficie de rodadura.

CUADRO 2.4 Clasificación de la Transitabilidad

PSI	TRANSITABILIDAD
0 - 1	MUY MALA
1 - 2	MALA
2 – 3	REGULAR
3 – 4	BUENA
4 - 5	MUY BUENA

2.4.2. Índice Internacional de Rugosidad (IRI)

Para establecer criterios de calidad y comportamiento de los pavimentos que indicaran las condiciones actuales y futuras del estado superficial de un camino, surgió la necesidad de establecer un índice que permitiera evaluar las deformaciones verticales de un camino, que afectan la dinámica de los vehículos que transitan sobre él. Se trato de unificar los criterios de evaluación con los equipos de medición de rugosidad a nivel mundial, tales como los perfilómetros o los equipos de tipo respuesta, y que de alguna manera sustituyera el método de la AASHO, ahora AASHTO, que permite calificar la condición funcional del pavimento solo de manera subjetiva.

CAPÍTULO II: EVALUACION DE LA CONDICION DEL PAVIMENTO

El Índice Internacional de Rugosidad, mejor conocido como IRI, fue propuesto

por el Banco Mundial en 1986 como un estándar estadístico de la rugosidad y

sirve como parámetro de referencia en la medición de la calidad de un

pavimento.

El cálculo matemático del IRI está basado en la acumulación

desplazamientos en valor absoluto, de la masa superior con respecto a la masa

inferior (en milímetros metros o pulgadas) de un modelo de vehículo, dividido

entre la distancia recorrida (en metros , kilómetros o millas) que se produce por

los movimientos al vehículo cuando este viaja a una velocidad determinada. El

IRI se expresa en unidades de mm/m, m/km, in/mi, etc.

Siendo la medición de la rugosidad el parámetro principal para determinar el

Índice de Serviciabilidad Presente (PSI) y existiendo diversos métodos para su

cálculo se debe poner especial cuidado en la selección del equipo solicitado. En

el caso del tramo en estudio hemos encontrado los resultados obtenidos por el

rugosimetro tipo "BUMP INTEGRATOR UNIT" (Unidad Integradora de muelles)

que se ha utilizado para medir la rugosidad de la vía rehabilitada en ambos

carriles, este equipo va montado en la tolva de la camioneta, conectado

directamente con el diferencial del eje trasero mediante un cable flexible

adecuadamente tensado. Conforme el vehículo recorre la vía a una velocidad

uniforme, la "Unidad Integradora" mide los movimientos relativos entre el chasis

y el eje trasero registrando los datos con la Unidad Contadora instalada en el

panel de control de la cabina.

Para efectos de este informe la medida de la rugosidad se efectuó con el

rugosímetro "BUMP INTEGRATOR", debidamente calibrado, equipo tipo

respuesta que permite correlacionar sus resultados con el Índice de Rugosidad

Internacional (IRI). Las mediciones se efectuaron cada 200 m en forma continua,

en ambos carriles.

En el cuadro 2.5se observan los valores IRI obtenidos de las mediciones para

finalmente obtener el IRI característico del tramo mediante la siguiente

expresión:

IRI c = IRI promedio + 1.645 Desv.Standard

24

CUADRO 2.5 Valores obtenidos del IRI

PROGRESIVA		VALOR
Km Inicio	Km Final	IRI
29+000	29+200	1.8
29+200	29+400	1.6
29+400	29+600	1.8
29+600	29+800	2.3
29+800	30+000	2.7
30+000	30+200	2.4
30+200	30+400	2.6
30+400	30+600	2.5
30+600	30+800	2.3
30+800	31+000	3.5
The state of the s	PROMEDIO	2.36
DESVIACIÓ	N ESTÁNDAR	0.55
VALOR IRI CA	RACTERISTICO	3.27

Elaboración Propia Fuente: Consorcio Gestión de Carreteras

2.4.3. Relación entre los valores de PSI y IRI

Muchas relaciones se han desarrollado entre el Índice de Serviciablidad Presente (PSI) y el Índice de Rugosidad Internacional (IRI). En el presente informe la determinación analítica del PSI se ha efectuado utilizando la expresión aproximada establecida por Paterson en 1986, que relaciona estos índices mediante la siguiente expresión:

$$PSI = 5e^{-0.18(IRI)}$$

PSI: Índice Presente de Serviciabilidad IRI: Índice de Rugosidad Internacional

Utilizando esta ecuación y con los resultados obtenidos del cuadro anterior podemos clasificar el tramo en estudio de la siguiente manera:

CUADRO 2.6 Transitabilidad del tramo en estudio

VALOR		TRANSITABILIDAD
IRI	PSI	
1.8	3.63	BUENA
1.6	3.73	BUENA
1.8	3.62	BUENA
2.3	3.30	BUENA
2.7	3.08	BUENA
2.4	3.22	BUENA
2.6	3.14	BUENA
2.5	3.16	BUENA
2.3	3.31	BUENA
3.5	2.65	REGULAR
IRI PRO	OMEDIO	2.36
PSI PROMEDIO		3.27
TRANSITABILIDAD DEL TRAMO		BUENA

Elaboración Propia

2.5. EVALUACIÓN DE LA CONDICIÓN ESTRUCTURAL DEL PAVIMENTO

La evaluación estructural de pavimentos consiste básicamente en la determinación de la capacidad portante del sistema pavimento – subrasante en una estructura vial existente, en cualquier momento de su vida de servicio, para cuantificar y establecer las necesidades de rehabilitación , cuando el pavimento se acerca al fin de su vida útil o cuando el pavimento va cambiar de función. Las necesidades de evaluar estructuralmente los pavimentos de una red vial nacional o regional y consecuentemente aumenta la necesidad de su preservación y rehabilitación.

Medida de la Deflexión (Viga Benkelman)

La medición de deflexiones en campo se realizó en la totalidad del tramo Cañete Lunahuaná mediante viga Benkelman por CESEL Ingenieros. Se tomaron mediciones cada 50 m alternados en cada sentido, tomándose lecturas a 25, 30, 40, 50, 60, 70, 100 y 500, las cuales permitieron ubicar las deflexiones entre 35% y 65% de la máxima deflexión.

Para llegar al juicio de la capacidad estructural del pavimento existente se tomaron en cuenta los resultados obtenidos mediante el método racional elástico de regresión. Una metodología de base racional es el denominado Método de Hogg, el cual mediante el uso de modelos elásticos para pavimentos y la medición experimental de deflexiones, determina la capacidad estructural de la estructura pavimento-subrasante.

Esta metodología utiliza el modelo de Hogg para idealizar la estructura pavimento – subrasante. Los materiales de este sistema pueden ser caracterizados en base al análisis e interpretación de las curvas de deflexiones. Las deflexiones producidas en la superficie de un pavimento flexible, por acción de cargas vehiculares, son determinadas haciendo uso de deflectómetros tales como el denominado "Viga Benkelman".

En base a las deflexiones medidas en campo el programa permite determinar los módulos de elasticidad del pavimento y de la subrasante, CBR y el Módulo de Resilencia.

En cuanto a la evaluación deflectométrica mediante la utilización del Modelo Hogg, se obtuvieron los siguientes módulos de resilencia para el tramo en evaluación, tal como se indica a continuación:

Cuadro 2.7 Evaluación deflectométrica del tramo en estudio

TRAMO	KM 29+000 - KM 31+000
DEFLEXION PROMEDIO (0.01 mm)	38.1
DESVIACION ESTANDAR (0.01 mm)	14.67
COEFICIENTE DE VARIACION (%)	38.5
MODULO RESILIENTE HOGG (ksi)	16.5
MODULO RESILIENTE CBR (ksi)	13.7
DEFLEXION CARACTERISTICA (0.01 mm)	62.23

Fuente: Cesel

Al respecto en la evaluación efectuada, en la carretera Cañete Lunahuaná se observó una clara correspondencia entre la deflexión y la condición del pavimento medido a través de su PCI, esta comprobación es fundamental para validar la metodología empleada, al verificarse que la deflexión constituye un adecuado indicador del comportamiento del pavimento.

CAPITULO III EVALUACION DE LA ESTABILIDAD DE TALUDES

3.1. ESTABILIDAD DE TALUDES EN CARRETERAS

En los taludes de carreteras los principales causantes del deterioro son la gravedad, los cambios de temperatura, el agua y los elementos biológicos, todos ellos actúan de manera conjunta ocasionando deslizamientos o desprendimientos que pueden afectar la transitabilidad de la carretera.

Se entiende por talud a cualquier superficie inclinada respecto de la horizontal que hayan de adoptar permanentemente las estructuras de tierra. No hay duda que el talud constituye una estructura compleja de analizar debido a que en su estudio coinciden los problemas de mecánica de suelos y de mecánica de rocas, sin olvidar el papel básico que la geología aplicada desempeña en la formulación de cualquier criterio aceptable.

Parece claro que la estabilidad de un talud depende tanto de su geometría, pendiente y altura como de las características intrínsecas del propio suelo que lo forma, ángulo de rozamiento interno y cohesión.

El resultado del deslizamiento de un talud puede ser a menudo catastrófico, con la perdida de considerables bienes y muchas vidas. Por otro lado el costo de rebajar un talud para alcanzar mayor estabilidad suele ser muy grande. Es por esto que la estabilidad se debe asegurar pero un conservadorismo extremo seria antieconómico.

3.2. OBJETIVO DE LA EVALUACION

El objetivo principal de una evaluación de estabilidad de taludes o laderas es establecer medidas de prevención y control para reducir los niveles de amenaza y riesgo. Sin embargo, la eliminación total de los problemas no es posible mediante métodos preventivos en todos los casos y se requiere de intervención para controlar la estabilización de taludes susceptibles a sufrir deslizamientos o desprendimientos. La estabilización de estos es un trabajo relativamente complejo, el cual requiere de metodologías de diseño y construcción.

3.3. CAUSAS DE INESTABILIDAD DE TALUDES

Para el análisis de los movimientos de inestabilidad de un talud o una ladera es de primordial importancia el reconocimiento de los factores que actúan como desencadenantes. Su conocimiento permitirá, además, definir las medidas necesarias para evitarlos o corregirlos.

Suele admitirse que los factores o las causas que producen la inestabilidad de taludes o laderas no se presentan de manera aislada, haciéndolo normalmente combinados (excavación, lluvias y sismo).

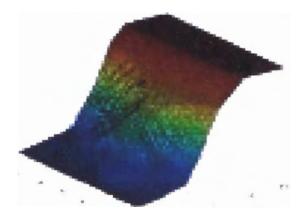


Figura 3.1.Diagrama de un talud

La susceptibilidad de una masa de terreno a deslizar entendida esta palabra en su sentido más amplio y no como referencia al fenómeno de inestabilidad conocido como deslizamiento depende, básicamente, de los siguientes factores:

3.3.1. Geología y Tectónica

Si las fracturas ligadas a la tectónica tienen una inclinación desfavorable, aun en ausencia de agua, pueden producirse inestabilidades. Lo mismo se podría decir en relación con las fallas, la degradación que pueden sufrir los materiales situados en sus proximidades, es también una causa muy frecuente de producción de inestabilidades.

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA Facultad de Ingeniería Civil

CAPÍTULO III: EVALUACIÓN DE LA ESTABILIDAD DE TALUDES

3.3.2. Geometría

La altura e inclinación del talud así como la topografía de los alrededores son

también un factor determinante.

3.3.3. Sobrecargas puntuales

Pueden estar distribuidas en coronación de taludes o en laderas. Constituyen

ejemplos típicos los rellenos, escombreras, acumulaciones de materiales en

general, estructuras, etc. Estas sobrecargas producen un incremento de las

tensiones de corte de las presiones intersticiales

suelos de naturaleza arcillosa.

3.3.4. Cambios en el contenido de agua del suelo

Cambios en el contenido de agua del suelo. La saturación de los materiales que

constituyen una ladera natural o un talud después de un período de lluvias,

implica un incremento de peso de la masa potencialmente inestable y una menor

resistencia al corte.

3.3.5. Cambios en las condiciones de circulación de aguas profundas

La excavación de un talud puede dar lugar a unos elevados gradientes de

circulación de las aguas subterráneas para adaptarse a las nuevas condiciones

geométricas establecidas, y por lo tanto a una variación de las presiones

intersticiales existentes.

3.3.6. Meteorización

Son muy numerosos los materiales que ante agentes físicos, químicos o

atmosféricos sufren importantes transformaciones de comportamiento. En el

caso de las rocas es bastante conocida en España la transformación del granito

en Jabre.

3.3.7. Sacudidas sísmicas, voladuras y vibraciones

Los movimientos de tierra producidos por cualquiera de las causas anteriores,

originan un cambio temporal del estado de esfuerzos existente en una masa de

terreno que puede afectar a la estabilidad de la misma. En el caso de arenas

finas saturadas es frecuente que se produzca el fenómeno de la licuefacción.

31

Hay que recalcar la gran importancia que tiene el agua en la estabilidad de un talud. Es quizá el principal agente desencadenante de gran número de movimientos de inestabilidad, debido a la disminución de resistencia a que da lugar y al aumento de presiones intersticiales. La asociación entre movimientos y períodos lluviosos es ampliamente conocida en el mundo entero.

3.4. TIPOS DE FALLA EN LA ESTABILIDAD DE TALUDES

Los deslizamientos de taludes ocurren de muchas maneras y aún persiste cierto grado de incertidumbre en su predictibilidad, rapidez de ocurrencia y área afectada. Sin embargo, existen ciertos patrones que ayudan a identificar y reconocer áreas potenciales de fallas, lo cual permite el tratamiento del talud para eliminar o reducir a un mínimo el riesgo de falla. En el cuadro 3.1 se presenta una clasificación de fallas de taludes adaptada de Hunt (1984).

Cuadro 3.1Clasificación de fallas		
Tipo de falla	Forma	Definición
Desprendimientos	Caída libre	Desprendimiento repentino de uno o más bloques de suelo o roca que descienden en caída libre.
	Volcadura	Caída de un bloque de roca con respecto a un pivote ubicado debajo de su centro de gravedad.
Derrumbes	Planar	Movimiento lento o rápido de un bloque de suelo o roca a lo largo de una superficie de falla plana.
	Rotacional	Movimiento relativamente lento de una masa de suelo, roca o una combinación de los dos a lo largo de una superficie curva de falla bien definida.

	Desparramamiento lateral	Movimiento de diferentes bloques de suelo con desplazamientos distintos.
	Deslizamiento de escombros	Mezcla de suelo y fragmentos de roca moviéndose a lo largo de una superficie de roca planar.
Avalanchas	De roca o escombros	Movimiento rápido de una masa incoherente de escombros de roca o sueloroca donde no se distingue la estructura original del material.
Flujo	De escombros	Suelo o roca moviéndose como un fluido viscoso, desplazándose usualmente hasta distancias mucho mayores de la falla.
Repteo		Movimiento lento e imperceptible talud abajo de una masa de suelo o suelo-roca

3.4.1 Desprendimientos

Son fallas repentinas de taludes verticales o casi verticales que producen el desprendimiento de un bloque o múltiples bloques que descienden en caída libre (figura 3.2). La volcadura de los bloques generalmente desencadena un desprendimiento (figura 3.3).

En suelos, los desprendimientos son causados por socavación de taludes debido a la acción del hombre o erosión de quebradas. En macizos rocosos son causados por socavación debido a la erosión. En algunos casos los desprendimientos son el resultado de meteorización diferencial.

Los desprendimientos o caídas son relevantes desde el punto de vista de la ingeniería porque la caída de uno o varios bloques puede ocasionar daños a estructuras o a otros taludes que se encuentren en la parte inferior y podría originar una destrucción masiva.

Los desprendimientos se producen comúnmente en taludes verticales o casi verticales en suelos débiles a moderadamente fuertes y en macizos rocosos fracturados. Generalmente, antes de la falla ocurre un desplazamiento, el cual puede ser identificado por la presencia de grietas de tensión.

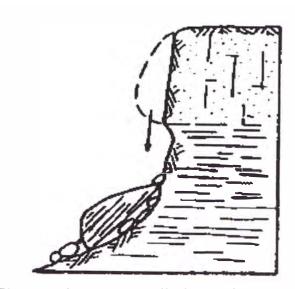


Figura 3.2 Desprendimiento de bloques

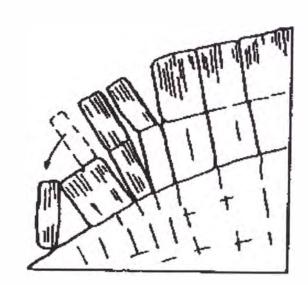


Figura 3.3 Volcadura de bloques

3.4.2. Derrumbes

Los derrumbes se encuentran asociados a fallas en suelos y rocas, y de acuerdo con la forma de la superficie de falla se subdividen en rotacionales y planares.

Derrumbes planares

Los derrumbes planares consisten en el movimiento de un bloque (o bloques) de suelo o roca a lo largo de una superficie de falla plana bien definida. Estos derrumbes pueden ocurrir lenta o rápidamente.

Los deslizamientos planares en macizos rocosos consisten en el deslizamiento como una unidad o unidades (bloques) talud abajo, a lo largo de una o más superficies planas (figura 3.4). También se puede generar una falla de cuña a lo largo de la intersección de dos planos, consistente de uno o varios bloques de pequeño a gran tamaño (figura 3.5).

Los deslizamientos en bloque pueden ser destructivos especialmente en regiones montañosas donde los deslizamientos masivos de roca resultan desastrosos y en muchos casos no pueden ser prevenidos.

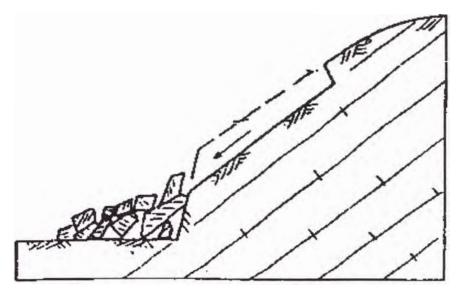


Figura 3.4 Deslizamiento planar en macizo rocoso

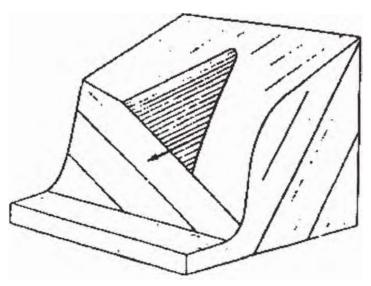


Figura 3.5 Deslizamiento en forma de cuña

Los deslizamientos planares suelen ocurrir en:

- Rocas sedimentarias que tengan un buzamiento similar o menor a la inclinación de la cara del talud.
- Discontinuidades, tales como fallas, foliaciones o diaclasas que forman largos y continuos planos de debilidad que interceptan la superficie del talud.
- Intersección de diaclasas o discontinuidades que dan como resultado la falla de un bloque en forma de cuña.

En general, durante los períodos iníciales de la falla se generan grietas de tracción con un pequeño desplazamiento, luego se pueden observar escarpes frescos que dejan los bloques con posterioridad al movimiento. En algunos casos, este movimiento deja sin vegetación la zona deslizada y los escombros quedan expuestos al pie del talud.

Derrumbes rotacionales

Los derrumbes rotacionales tienden a ocurrir lentamente en forma de cuchara y el material comienza a fallar por rotación a lo largo de una superficie cilíndrica; aparecen grietas en la cresta del área inestable y abombamientos al pie de la masa deslizante (figura 3.6). Al finalizar, la masa se desplaza sustancialmente y deja un escarpe en la cresta.

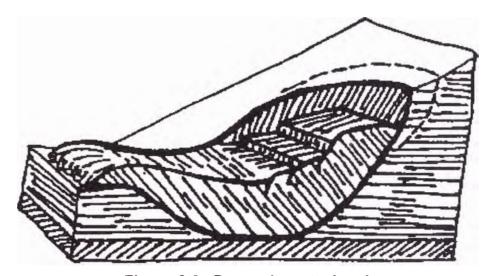


Figura 3.6 Derrumbe rotacional

La principal causa de este tipo de falla es el incremento de la inclinación del talud, meteorización y fuerzas de filtración; sus consecuencias no son catastróficas, a pesar de que el movimiento puede causar severos daños a

estructuras que se encuentren en la masa deslizante o sus alrededores. Cuando se presentan algunos signos tempranos de falla los taludes pueden ser estabilizados.

En las etapas tempranas del deslizamiento se forman grietas de tensión, luego de la falla parcial se genera una serie de pequeños hundimientos y escarpes, y al momento de la falla total se pueden apreciar varios escarpes en la superficie además de grietas de tensión, concéntricas y profundas, así como una gran masa de material incoherente al pie del talud.

- Desparramamiento lateral y falla progresiva

Los desparramamientos laterales son una forma de falla planar que ocurre en suelos y rocas. La masa se deforma a lo largo de una superficie plana que representa una zona débil, tal como lo ilustra la figura 3.7. Los bloques se separan progresivamente por tensión.



Figura 3.7. Desparramiento Lateral

Este tipo de falla es común en valles de ríos y se asocia también con arcillas firmes y duras fisuradas, lutitas y estratos con buzamiento horizontal y una zona continua de debilidad. También se presenta en coluvios con pendientes suaves que se encuentran sobre suelos residuales o rocas.

Los desparramamientos laterales pueden activarse repentinamente por eventos sísmicos. Sin embargo, bajo acciones gravitacionales se generan grietas de tensión. Durante la falla progresiva, las grietas de tensión se abren y los escarpes forman grandes bloques.

- Deslizamiento de escombros

En los deslizamientos de escombros, una masa de suelo o mezcla de suelo y fragmentos de roca se mueven como una unidad a lo largo de superficies planas con alta inclinación. Estos deslizamientos ocurren de manera progresiva y pueden convertirse en avalanchas o flujos. Las principales causas de deslizamientos de escombros son el incremento de las fuerzas de filtración y la inclinación del talud. La ocurrencia de este tipo de deslizamiento es común en suelos residuales y depósitos coluviales que reposan sobre una superficie de roca.

3.4.3 Avalanchas

Las avalanchas son el movimiento rápido de escombros, de suelo o de roca y puede o no comenzar con la ruptura a lo largo de una superficie de falla. Toda la vegetación, el suelo y la roca suelta pueden ser arrastrados.

Las principales causas de avalanchas son las altas fuerzas de filtración, alta pluviosidad, derretimiento de nieve, sismos o deslizamiento gradual de los estratos de roca. Las avalanchas ocurren de manera brusca sin previo aviso y generalmente son impredecibles. Los efectos pueden ser desastrosos y pueden sepultar extensas áreas al pie del talud.

Las avalanchas son características de zonas montañosas con pendientes muy inclinadas en suelos residuales donde la topografía causa concentración de la escorrentía. También se puede presentar en zonas de roca muy fracturada.

3.4.4 Flujo de escombros

Este tipo de falla es similar a las avalanchas, excepto que la cantidad de agua es mayor y por ello la masa fluye como lodo. La principal causa es el aporte de grandes lluvias y material suelto en la superficie.

3.4.5 Repteo

El repteo consiste en un lento e imperceptible movimiento o deformación del material de un talud frente a bajos niveles de esfuerzos que generalmente afectan a las porciones más superficiales del talud, aunque también puede afectar a porciones profundas cuando existe un estrato poco resistente. El repteo es el resultado de la acción de fuerzas de filtración o gravitacionales y es un indicador de condiciones favorables para el deslizamiento.

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA Facultad de Ingeniería Civil

CAPÍTULO III: EVALUACIÓN DE LA ESTABILIDAD DE TALUDES

El repteo es característico en materiales cohesivos y rocas blandas como lutitas

y sales, en taludes moderadamente empinados a empinados.

Los rasgos característicos del repteo son la presencia de crestas paralelas y

transversales a la máxima pendiente del talud y postes de cerca inclinados.

3.5. FACTORES QUE INFLUENCIAN LA ESTABILIDAD DE LOS TALUDES

Los deslizamientos en taludes ocurren de muchas maneras y existe cierto grado

de incertidumbre en su predicción. Sin embargo, conocer los deslizamientos que

han ocurrido en el área de interés constituye un buen punto de partida para la

detección y evaluación de potenciales deslizamientos en el futuro.

Para conocer los deslizamientos pasados se puede revisar diversas fuentes,

tales como periódicos locales, revistas nacionales o internacionales

especializadas en el tema, mapas de zonificación de casos de inestabilidad

geológica, inventarios de riesgos geológicos, etc.

No siempre es posible conseguir documentación escrita de ocurrencias previas

de deslizamientos, por lo que la información de los vecinos del sector -si los hay-

constituye generalmente una valiosa fuente de información.

El tipo de información solicitada a los vecinos sería la descripción de

deslizamientos previos en el área, el comportamiento de los taludes durante el

período de Iluvias, comportamiento durante eventos sísmicos, presencia de

antiguas lagunas que se hayan secado, existencia de grietas en construcciones

de la zona, grietas en el terreno, inclinación de postes, cercas o árboles con

deformaciones, etc.

3.5.1. Geología de la región

La topografía actual es el producto de millones de años de desarrollo y

modificación a lo largo de diferentes procesos geológicos. Este proceso es

continuo y los deslizamientos de taludes constituyen unos de los mecanismos de

modificación (Schuster and Krizek 1976). La geología representa un factor

primordial en la estabilidad de un talud y existen muchos factores geológicos que

ilustran el potencial del deslizamiento de taludes.

El relieve y la topografía están determinados por la geología del área, lo que

permite estimar la susceptibilidad al movimiento en el nivel regional. En general,

39

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA Facultad de Ingeniería Civil

CAPÍTULO III: EVALUACIÓN DE LA ESTABILIDAD DE TALUDES

los deslizamientos pueden ocurrir en cualquier tipo de relieve si las condiciones

están dadas, sin embargo, la experiencia de trabajar y observar distintos tipos de

relieves ha demostrado que los deslizamientos son más comunes en ciertos

tipos de relieves. A continuación se incluye una breve descripción de las

características de estos relieves.

• Taludes escarpados: En terrenos escarpados los deslizamientos pueden ocurrir

en cualquier tipo de material geológico. Sin embargo, la causa más común de

derrumbe en taludes escarpados es el deslizamiento a lo largo del contacto con

la roca de suelos residuales o coluviales. El material meteorizado o suelto no

puede mantener la misma pendiente que la roca, por ello, una fuerte lluvia o un

corte al pie del talud pueden activar el deslizamiento de la masa suprayacente.

• Áreas de concentración de drenaje y filtración: Un estudio cuidadoso de la red

de drenaje y áreas de concentración de agua es extremadamente importante. Es

probable que ocurran filtraciones con el subsecuente deslizamiento en áreas

debajo de reservorios, canales de irrigación o depresiones con agua estancada.

Es importante reconocer el peligro potencial de las áreas derivadas de drenaje

superficial, especialmente en rocas porosas y fracturadas.

• Áreas de concentración de fracturas: El movimiento de taludes puede estar

estructuralmente condicionado por superficies débiles tales como fallas,

diaclasas, planos de deposición y foliación. Estas estructuras pueden dividir un

macizo rocoso en una serie de unidades individuales que pueden actuar

independientemente una de la otra.

Por ello, el macizo rocoso no puede ser considerado como un medio continuo

sino como una serie de bloques individuales; estos planos de debilidad facilitan

el flujo de aguas y desarrollo de vegetación, lo cual debilita los bloques y reduce

la resistencia al deslizamiento. Por lo tanto, se debe buscar cuidadosamente las

áreas con pequeño espaciamiento de diaclasas, especialmente cuando estas se

cruzan y dividen el macizo rocoso en pequeños bloques que lo hace más

inestable.

40

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA Facultad de Ingeniería Civil

CAPÍTULO III: EVALUACIÓN DE LA ESTABILIDAD DE TALUDES

3.5.2. Topografía y estabilidad

Los mapas topográficos representan una excelente fuente de información para la

detección de deslizamientos y, algunas veces, se puede identificar en ellos

grandes áreas de deslizamiento. En los mapas topográficos, la escala y el

intervalo de las curvas de nivel facilitan la identificación de los deslizamientos.

Esta identificación se puede llevar a cabo mediante:

• Características topográficas evidentes, por ejemplo, pendientes empinadas

(curvas de nivel con poco espaciamiento) en el escarpe de un deslizamiento,

topografía con pequeñas elevaciones o montículos dentro de la masa deslizante

(curvas de nivel que siguen un patrón irregular y no simétrico con depresiones

poco profundas), presencia de masa separada y características de flujo en la

parte baja.

Curvas de nivel onduladas, vías locales dañadas con niveles desiguales y otros

lineamientos superficiales tales como líneas de transmisión o cercas.

Movimientos menores o irregularidades en zonas de pendientes empinadas,

acantilados, bancos, áreas de concentración de drenaje, etc.

La identificación de deslizamientos en mapas topográficos se verá ayudada por

la escala y el intervalo de las curvas de nivel en el mapa.

3.5.3 Pluviosidad

La pluviosidad tiene un efecto primordial en la estabilidad de los taludes ya que

influencia la forma, incidencia y magnitud de los deslizamientos. En suelos

residuales, generalmente no saturados, el efecto acumulativo puede llegar a

saturar el terreno y activar un deslizamiento.

Con respecto a la pluviosidad hay tres aspectos importantes:

• El ciclo climático en un período de años, por ejemplo, alta precipitación anual

versus baja precipitación anual.

· La acumulación de pluviosidad en un año determinado en relación con la

acumulación normal.

· Intensidad de una tormenta específica.

El SIG aplicado a la evaluación de la condición del pavimento y estabilidad de taludes en la Carretera Caflete – Lunahuana

3.5.4 Erosión

La erosión puede ser causada por agentes naturales y humanos. Entre los agentes naturales se pueden incluir el agua de escorrentía, aguas subterráneas, olas, corrientes y viento. La erosión por agentes humanos incluye cualquier actividad que permite un incremento de la velocidad del agua, especialmente en taludes sin protección, como la tala de árboles u otro tipo de vegetación que ayuda a fijar el suelo y mejorar la estabilidad del talud.

La erosión puede causar la pérdida de soporte de fundación de estructuras, pavimentos, rellenos y otras obras de ingeniería. En terrenos montañosos, incrementa la incidencia de taludes inestables y puede resultar en la perdida de vías u otras estructuras.

La sedimentación y arrastre de aluviones son otros efectos importantes de la erosión que en los lagos o embalses incrementan la turbidez de las aguas y crean un peligro para la vida acuática, contaminan el agua potable y reducen la capacidad de almacenamiento de los embalses y por tanto su vida útil.

Existen ciertos procedimientos para controlar la erosión y sedimentación. En bancos de ríos y canales, la protección se puede proveer con estructuras de retención o revestimiento de concreto. En taludes, la protección consiste en:

- Sembrar vegetación de rápido crecimiento además de instalar un sistema de control del drenaje superficial
- Instalar fajinas en la dirección transversal del talud, las cuales se pueden sujetar con estacas.
- Sellar las grietas superficiales con concreto, suelo o asfalto para prevenir la infiltración, lo cual reduce la erosión.

3.5.5. Licuefacción debido a acciones sísmicas

La mayoría de las fallas de los taludes durante sismos se debe al fenómeno de licuefacción en suelos no-cohesivos, sin embargo, también se han observado fallas en suelos cohesivos durante algunos eventos sísmicos de gran magnitud. La licuefacción es un fenómeno que consiste en una caída brusca de resistencia al corte de un suelo granular en condiciones no drenadas, la cual puede ser activada por la repetida aplicación de pequeños incrementos o decrementos de esfuerzos de corte inducidos por vibraciones del terreno asociadas con terremotos o explosiones. La pérdida de resistencia es de tal magnitud que

momentáneamente el suelo alcanza la consistencia de un fluido pesado y se originan grandes deformaciones.

Los fenómenos de licuefacción se han observado generalmente en depósitos aluviales recientes compuestos por granulares, como los que se encuentran típicamente en los deltas o zonas de inundación de ríos y lagos.

Los parámetros más relevantes en la evaluación del potencial de licuefacción son:

- La granulometría (tamaño, gradación y forma de granos).
- La densidad relativa del depósito.

Estas características son determinadas por el método de deposición, la edad geológica y la historia de esfuerzos del depósito.

Las arenas finas limpias y las arenas limosas no-plásticas que contienen menos de 10% de finos son las más susceptibles a la licuefacción porque tienen la tendencia a depositarse de manera suelta y presentan una permeabilidad baja para impedir el drenaje durante las vibraciones del terreno.

En general, los materiales con un coeficiente de uniformidad C_u (definido como el tamaño de 60% de los granos más finos del depósito) entre 2 y 5 y un tamaño promedio dado por el D_{50} que varía entre 0,02 mm y 2,0 mm son los más propensos a la licuefacción. Basado en los resultados de análisis granulométricos en suelos que sufrieron o no licuefacción durante sismos, Tsuchida (1970) propuso las granulometrías de frontera que se muestran en la figura 3.8

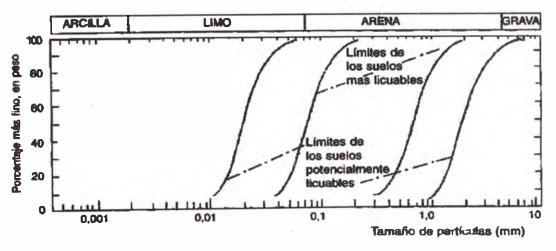


Figura 3.8 Granulometrías límites de suelos potencialmente licuables

3.6. PUNTOS CRÍTICOS EN EL TRAMO EN ESTUDIO

En el tramo en estudio solo se ha observado un punto crítico en lo que se refiere a estabilidad de taludes, que necesita ser evaluado y se encuentra al lado izquierdo de la carretera entre las siguientes progresivas

Km 29+000 al km 29+245

En este kilómetro el rio impacta contra los terraplenes y se deflecta formando una curva, la misma que por la fuerza centrifuga ha ido acercándose más a la carretera. En la visita de campo se observó que el eje actual de la vía ya había sido desplazado por el colapso de la vía a causa de la erosión de los taludes. La zona se vuelve más inestable si se tiene en cuenta que incluso en periodos de mínimas avenidas, el flujo siempre impacta en el pie de apoyo del terraplén.

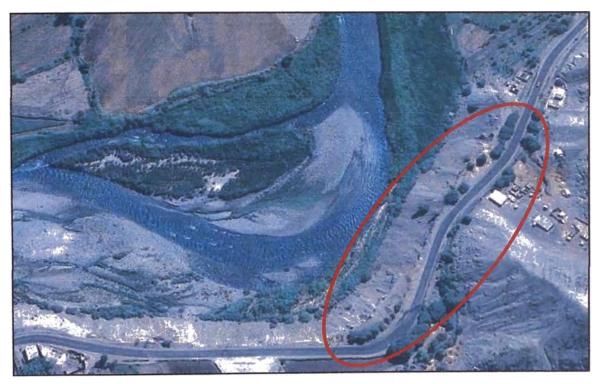


Figura 3.9. Zona crítica por erosión del talud del terraplén km 29+000 al km 29+245

CAPITULO IV APLICACIONES AL SIG

4.1 SISTEMAS DE INFORMACIÓN GEOGRÁFICA (SIG)

El término SIG procede del acrónimo de Sistema de Información Geográfica (en inglés GIS,Geographic Information System).

Técnicamente se puede definir un SIG como una colección organizada de equipos electrónicos(hardware) programados adecuadamente (software) que permiten manejar una serie de datosespaciales (información geográfica), es decir que están diseñados para la eficiente captura, almacenamiento, integración, actualización, modificación, análisis espacial, y despliegue detodo tipo de información geográficamente referenciada, que permite realizar una serie deanálisis complejos siguiendo los criterios impuestos por un equipo científico (personal).

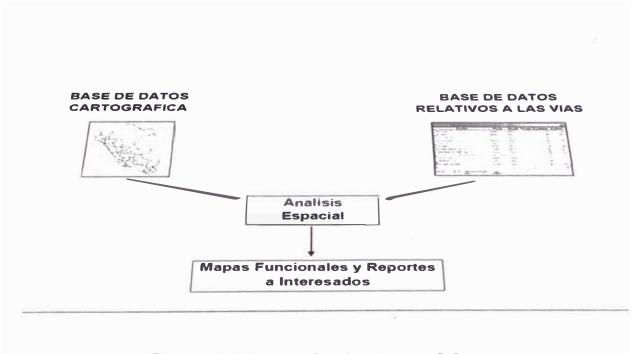


Figura 4.1 Diagrama funcional de un SIG

4.2 FUNCIONAMIENTO DE UN SIG

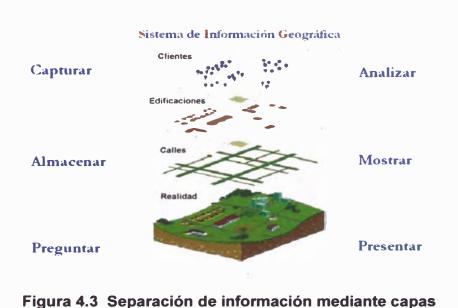
El SIG funciona como una base de datos con información geográfica (datos alfanuméricos)que se encuentra asociada por un identificador común a los

objetos gráficos de un mapadigital. De esta forma, señalando un objeto se conocen sus atributos e, inversamente, preguntando por un registro de la base de datos se puede saber su localización en lacartografía.



Figura 4.2 Inserción de fotos en un mapa temático

El Sistema de Información Geográfica separa la información en diferentes capas temáticas ylas almacena independientemente, permitiendo trabajar con ellas de manera rápida y sencilla, y facilitando al profesional la posibilidad de relacionar la información existente a través de latopología de los objetos, con el fin de generar otra nueva que no podríamos obtener de otraforma.



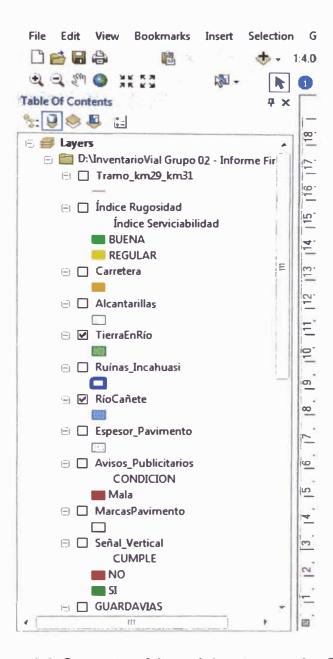


Figura 4.4 Capas temáticas del programa ArcGis

Las principales cuestiones que puede resolver un Sistema de Información Geográfica son:

- Localización: preguntar por las características de un lugar concreto.
- > Condición: el cumplimiento o no de unas condiciones impuestas.

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA Facultad de Ingeniería Civil

CAPÍTULO IV: APLICACIONES AL SIG

> **Tendencia**: comparación entre situaciones temporales o espaciales distintas de alguna característica.

> Rutas: cálculo de rutas óptimas entre dos o más puntos.

Pautas: detección de pautas espaciales.

> Modelos: generación de modelos a partir de fenómenos o actuaciones

simuladas.

Por ser tan versátiles, el campo de aplicación de los Sistemas de Información Geográfica es muy amplio, pudiendo utilizarse en la mayoría de las actividades con un componente espacial.

4.3 TÉCNICAS UTILIZADAS EN LOS SIG

4.3.1 Creación de datos

Los SIG trabajan con información digital, para la cual existen varios métodos utilizados en la creación de datos digitales. El método más utilizado es la digitalización, donde a partir de un mapa impreso o con información tomada en campo se transfiere a un medio digital por el empleo de un programa de Diseño Asistido por Computadora (DAC o CAD) con capacidades de georeferenciación.

Dada la amplia disponibilidad de imágenes orto-rectificadas (tanto de satélite y como aéreas), la digitalización por esta vía se está convirtiendo en la principal fuente de extracción de datos geográficos. Esta forma de digitalización implica la búsqueda de datos geográficos directamente en las imágenes aéreas en lugar del método tradicional de la localización de formas geográficas sobre un tablero de digitalización.

48

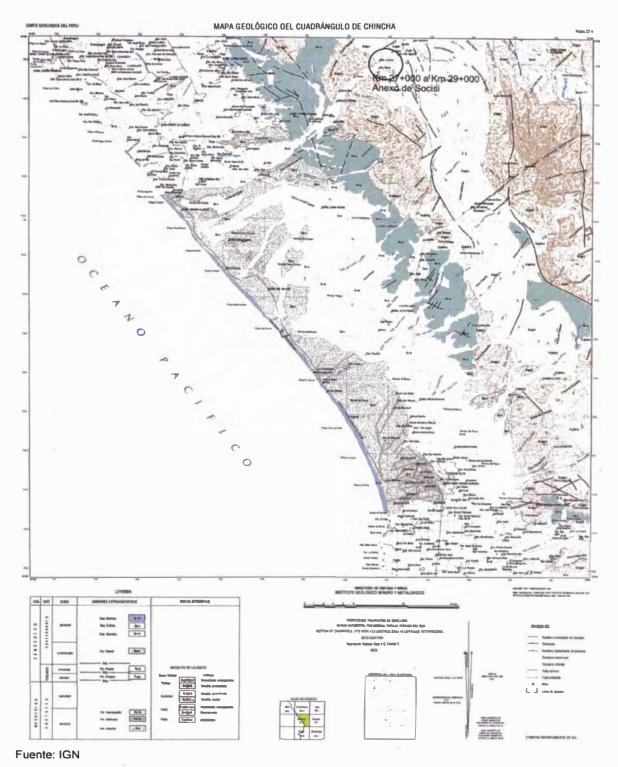


Figura 4.5 Mapa geológico del cuadrángulo de Chincha

4.3.2 Representación de datos

Los datos SIG representan los objetos del mundo real (carreteras, estado del pavimento, alcantarillas, señalizaciones, el uso del suelo, altitudes). Los objetos

del mundo real se pueden dividir en dos abstracciones: objetos discretos (una alcantarilla) y continuos (cantidad de lluvia caída, una elevación). Existen dos formas de almacenar los datos en un SIG: raster yvectorial.

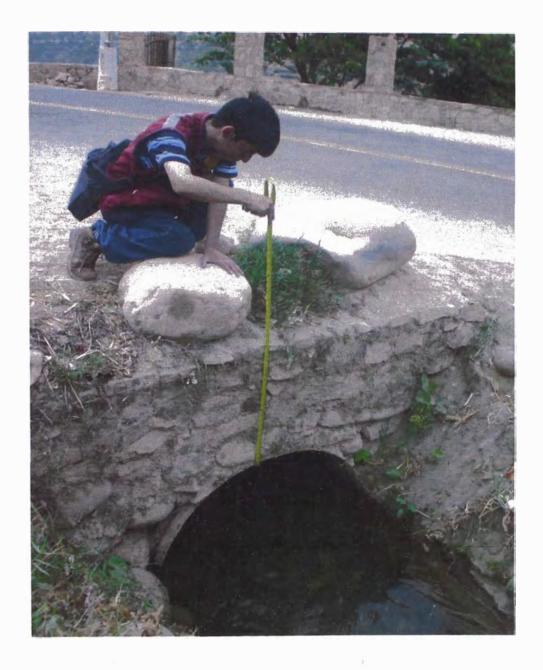


Figura 4.6 Ejemplo de objeto discreto



Figura 4.7 Ejemplo de objeto continuo

Los SIG que se centran en el manejo de datos en formato vectorial son más usados. No obstante, los SIG raster son muy utilizados en estudios que requieran la generación de capas continuas, necesarias en fenómenos no discretos; también en estudios medioambientales donde no se requiere una excesiva precisión espacial (contaminación atmosférica, distribución de temperaturas, localización de especies marinas, análisis geológicos, etc.).

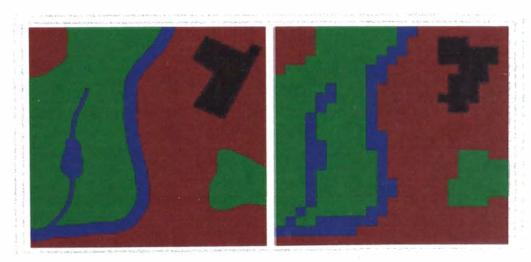


Figura 4.8 Interpretación cartográfica vectorial (izquierda) y raster (derecha)

Raster

Un tipo de datos raster es, en esencia, cualquier tipo de imagen digital representada en mallas. El modelo de SIG raster o de retícula se centra en las propiedades del espacio más que en la precisión de la localización. Divide el espacio en celdas regulares donde cada una de ellas representa un único valor.

Cualquiera que esté familiarizado con la fotografía digital reconoce el píxel como la unidad menor de información de una imagen. Una combinación de estos píxeles creará una imagen, a distinción del uso común de gráficos vectoriales escalables que son la base del modelo vectorial. Si bien una imagen digital se refiere a la salida como una representación de la realidad, en una fotografía o el arte transferidos a la computadora, el tipo de datos raster reflejará una abstracción de la realidad. Las fotografías aéreas son una forma de datos raster utilizada comúnmente con un sólo propósito: mostrar una imagen detallada de un mapa base sobre la que se realizarán labores de digitalización. Otros conjuntos de datos raster podrán contener información referente a las elevaciones del terreno (un Modelo Digital del Terreno), o de la reflexión de la luz de una particular longitud de onda, entre otros.



Figura 4.9 Imagen raster generada por un SIG

Los datos raster se compone de filas y columnas de celdas, cada celda almacena un valor único. Los datos raster pueden ser imágenes (imágenes raster), con un valor de color en cada celda (o píxel). Otros valores registrados para cada celda puede ser un valor discreto, como el uso del suelo, valores continuos, como temperaturas, o un valor nulo si no se dispone de datos. Si bien una trama de celdas almacena un valor único, estas pueden ampliarse mediante el uso de las bandas del raster para representar los colores RGB (rojo, verde, azul), o una tabla extendida de atributos con una fila para cada valor único de células. La resolución del conjunto de datos raster es el ancho de la celda en unidades sobre el terreno.

Los datos raster se almacenan en diferentes formatos, desde un archivo estándar basado en la estructura de TIFF, JPEG, etc. a grandes objetos binarios (BLOB), los datos almacenados directamente en Sistema de gestión de base de datos. El almacenamiento en bases de datos, cuando se indexan, por lo general permiten una rápida recuperación de los datos raster, pero a costa de requerir el almacenamiento de millones registros con un importante tamaño de memoria. En un modelo raster cuanto mayor sean las dimensiones de las celdas, menor es la precisión o detalle (resolución) de la representación del espacio geográfico.

Vectorial

En un SIG, las características geográficas se expresan con frecuencia como vectores, manteniendo las características geométricas de las figuras.

En los datos vectoriales, el interés de las representaciones se centra en la precisión de localización de los elementos geográficos sobre el espacio y donde los fenómenos a representar son discretos, es decir, de límites definidos. Cada una de estas geometrías está vinculada a una fila en una base de datos que describe sus atributos. Por ejemplo, una base de datos que describe los lagos puede contener datos sobre labatimetría de estos, la calidad del agua o el nivel de contaminación. Esta información puede ser utilizada para crear un mapa que describa un atributo particular contenido en la base de datos. Los lagos pueden tener un rango de colores en función del nivel de contaminación. Además, las diferentes geometrías de los elementos también pueden ser comparadas. Así, por ejemplo, el SIG puede ser usado para identificar aquellos

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA Facultad de Ingeniería Civil

CAPÍTULO IV: APLICACIONES AL SIG

pozos (geometría de puntos) que están en torno a 2 kilómetros de un lago (geometría de polígonos) y que tienen un alto nivel de contaminación.

Los elementos vectoriales pueden crearse respetando una integridad territorial a través de la aplicación de unas normas topológicas talescomo que "los polígonos no deben superponerse". Los datos vectoriales se pueden utilizar para representar variaciones continuas de fenómenos. Las líneas de contorno y las redes irregulares de triángulos (TIN) se utilizan para representar la altitud u otros valores en continua evolución. Los TIN son registros de valores en un punto localizado, que están conectados por líneas para formar una malla irregular de triángulos. La cara de los triángulos representa, por ejemplo, la

Para modelar digitalmente las entidades del mundo real se utilizan tres elementos geométricos: el punto, la línea y el polígono.

> Puntos

superficie del terreno.

Los puntos se utilizan para las entidades geográficas que mejor pueden ser expresadas por un único punto de referencia. En otras palabras: la simple ubicación. Por ejemplo, las localizaciones de los pozos, picos de elevaciones o puntos de interés. Los puntos transmiten la menor cantidad de información de estos tipos de archivo y no son posibles las mediciones. También se pueden utilizar para representar zonas a una escala pequeña. Por ejemplo, las ciudades en un mapa del mundo estarán representadas por puntos en lugar de polígonos.

> Líneas o polilíneas

Las líneas unidimensionales o polilíneas son usadas para rasgos lineales como ríos, caminos, ferrocarriles, rastros, líneas topográficas o curvas de nivel. De igual forma que en las entidades puntuales, en pequeñas escalas pueden ser utilizados para representar polígonos. En los elementos lineales puede medirse la distancia.

> Poligonos

Los polígonos bidimensionales se utilizan para representar elementos geográficos que cubren un área particular de la superficie de la tierra. Estas

entidades pueden representar lagos, límites de parques naturales, edificios, provincias, o los usos del suelo, por ejemplo. Los polígonos transmiten la mayor cantidad de información en archivos con datos vectoriales y en ellos se pueden medir el perímetro y el área.

Objetos con datos vectoriales

 Los objetos reales se pueden simplificar en tres tipos de objetos geográficos

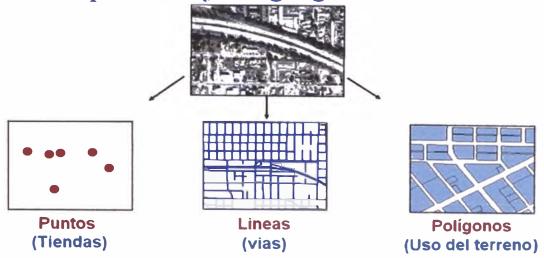


Figura 4.10 Objetos con datos vectoriales

Ventajas y desventajas de los modelos raster y vectorial

Existen ventajas y desventajas en el empleo de un modelo de datos raster o vector para representar la realidad.

Cuadro 4.1 Ventajas del SIG tipo vectorial o tipo raster

Vectorial	Raster
La estructura de los datos es compacta. Almacena los datos sólo de los elementos digitalizados por lo que requiere menos memoria para su almacenamiento y tratamiento.	La estructura de los datos es muy simple.
Codificación eficiente de la topología y las operaciones espaciales.	Las operaciones de superposición son muy sencillas.

Vectorial	Raster
Buena salida gráfica. Los elementos	
son representados como gráficos	Formato óptimo para variaciones altas
vectoriales que no pierden definición si	de datos.
se amplía la escala de visualización.	
Tienen una mayor compatibilidad con entornos de bases de datos relacionales.	Buen almacenamiento de imágenes digitales.
Las operaciones de re-escalado, reproyección son más fáciles de ejecutar.	
Los datos son más fáciles de mantener y actualizar.	
En algunos aspectos permite una mayor capacidad de análisis, sobre todo en redes.	

Cuadro 4.2 Desventajas del SIG tipo vectorial o tipo raster

Vectorial	Raster
La estructura de los datos es más compleja.	Mayor requerimiento de memoria de almacenamiento. Todas las celdas contienen datos.
Las operaciones de superposición son más difíciles de implementar y representar.	Las reglas topológicas son más difíciles de generar.
Eficacia reducida cuando la variación de datos es alta.	Las salidas gráficas son menos vistosas y estéticas. Dependiendo de la resolución del archivo raster, los elementos pueden tener sus límites originales más o menos definidos.
Es un formato más laborioso de mantener actualizado.	

4.4 RESULTADOS DE INVENTARIO VIAL

Como parte de los resultados obtenidos en los trabajos del Inventario vial efectuados por el grupo No 2, solo se utilizaran los siguientes cuadros para la obtención de mapas temáticos:

Puntos Críticos	SIC-13
Estado de Conservación del pavimento (PCI/40)	SIC-14
Alcantarillas	SIC-18
Seguridad y Señalización Horizontal	SIC-21
Señalización Vertical	SIC-22
Rugosidad (IRI/200)	SIC-30

CUADRO 4.3 Ancho de Faja

ANCHO DE FAJA

SIC - 09 09: ANCHO DE FAJAS

Carretera	Tramo	Km Inicio	Km Finel	Calzade Izquierda	Calzada Derecha	Total de Ancho
024	Cañete-Lunahuana	29+000	29+020	5.06	3.37	8.43
024	Cañete-Lunahuana	29+020	29+040	4.25	3.27	7.52
024	Cañete-Lunahuana	29+040	29+060	3.47	3.60	7.07
024	Cañete-Lunahuana	29+060	29+080	3.62	3.42	7.04
024	Cañete-Lunahuana	29+080	29+100	3.38	3.56	6.94
024	Cañete-Lunahuana	29+100	29+120	3.32	4.24	7.56
024	Cañete-Lunahuana	29+120	29+140	3.08	4.00	7.08
024	Cañete-Lunahuana	29+140	29+160	3.37	3.65	7.02
024	Cañete-Lunahuana	29+160	29+180	3.70	3.52	7.22
024	Cañete-Lunahuana	29+180	29+200	3.80	3.52	7.32
024	Cañete-Lunahuana	29+200	29+220	4.39	3.28	7.67
024	Cañete-Lunahuana	29+220	29+240	3.92	3.36	7.28
024	Cañete-Lunahuana	29+240	29+260	3.68	3.49	7.17
024	Cañete-Lunahuana	29+260	29+280	3.60	3.49	7.09
024	Cañete-Lunahuana	29+280	29+300	3.60	3.50	7.10
024	Cañete-Lunahuana	29+300	29+320	3.37	4.24	7.10
024	Cañete-Lunahuana	29+320	29+340	3.43	4.17	7.60
024	Cañete-Lunahuana	29+340	29+360	3.33	3.60	6.93
024	Cañete-Lunahuana	29+360	29+380	3.25	3.62	6.87
024	Cañete-Lunahuana	29+380	29+400	3.52	3.73	7.25
024	Cañete-Lunahuana	29+400	29+420	3.43	4.22	
024	Cañete-Lunahuana	29+420	29+440	3.43	4.22	7.65 7.71
			29+460			
024	Cañete-Lunahuana Cañete-Lunahuana	29+440 29+460		3.41	3.89	7.30
024		29+480	29+480	3.49	3.38	6.87
024	Cañete-Lunahuana	29+500	29+500 29+520	3.47	3.42	6.89
	Cañete-Lunahuana	29+520			3.60	
024	Cañete-Lunahuana		29+540	3.49	3.35	6.84
024	Cañete-Lunahuana	29+540	29+560	3.48	3.37	6.85
024	Cañete-Lunahuana	29+560	29+580	3.47	3.38	6.85
024	Cañete-Lunahuana	29+580	29+600	3.40	3.44	6.84
024	Cañete-Lunahuana	29+600	29+620	3.40	3.42	6.82
024	Cañete-Lunahuana	29+620	29+640	4.30	3.35	7.65
024	Cañete-Lunahuana	29+640	29+660	4.45	3.70	8.15
024	Cañete-Lunahuana	29+660	29+680	3.55	3.64	7.19
024	Cañete-Lunahuana	29+680	29+700	3.29	3.63	6.92
024	Cañete-Lunahuana	29+700	29+720	3.48	3.38	6.86
024	Cañete-Lunahuana	29+720	29+740	3.43	3.42	6.85
024	Cafiete-Lunahuana	29+740	29+760	3.62	3.43	7.05
024	Cañete-Lunahuana	29+760	29+780	3.60	3.44	7.04
024	Cañete-Lunahuana	29+780	29+800	3.57	3.34	6.91
024	Cañete-Lunahuana	29+800	29+820	3.50	3.38	6.88
024	Cañete-Lunahuana	29+820	29+840	3.49	3.40	6.89
024	Cañete-Lunahuana	29+840	29+860	3.45	3.45	6.90
024	Cañete-Lunahuana	29+860	29+880	3.42	3.37	6.79
024	Cañete-Lunahuana	29+880	29+900	3.40	3.27	6.67
024	Cañete-Lunahuana	29+900	29+920	3.28	3.70	6.98
024	Cañete-Lunahuana	29+920	29+940	3.38	3.94	7.32
024	Cañete-Lunahuana	29+940	29+960	3.34	4.22	7.56
024	Cañete-Lunahuana	29+960	29+980	3.24	4.29	7.53
024	Cañete-Lunahuana	29+980	30+000	3.38	4.28	7.66

ANCHO DE FAJA

SIC - 09 09: ANCHO DE FAJAS

retera	Tramo	Km Inicio	Km Final	Calzada	Derecha	Ancho
024	Cañete-Lunahuana	30+000	30+020	3.47	4.34	7.81
024	Cañete-Lunahuana	30+020	30+040	3.62	4.12	7.74
024	Cañete-Lunahuana	30+040	30+060	3.44	3.74	7.18
024	Cañete-Lunahuana	30+060	30+080	3.45	3.49	6.94
024	Cañete-Lunahuana	30+080	30+100	3.55	3.37	6.92
024	Cañete-Lunahuana	30+100	30+120	3.57	3.41	6.98
024	Cañete-Lunahuana	30+120	30+140	3.77	3.45	7.22
024	Cañete-Lunahuana	30+140	30+160	4.28	3.35	7.63
024	Cañete-Lunahuana	30+160	30+180	4.04	3.44	7.48
024	Cañete-Lunahuana	30+180	30+200	3.51	3.45	6.96
024	Cañete-Lunahuana	30+200	30+220	3.34	3.55	6.89
024	Cañete-Lunahuana	30+220	30+240	3.38	3.42	6.80
024	Cañete-Lunahuana	30+240	30+260	3.38	3.34	6.72
024	Cañete-Lunahuana	30+260	30+280	3.40	3.34	6.74
024	Cañete-Lunahuana	30+280	30+300	3.58	3.41	6.99
024	Cañete-Lunahuana	30+300	30+320	3.40	3.44	6.84
024	Cañete-Lunahuana	30+320	30+340	3.14	3.73	6.87
024	Cañete-Lunahuana	30+340	30+360	3.17	3.38	6.55
024	Cañete-Lunahuana	30+360	30+380	3.10	3.30	6.40
024	Cañete-Lunahuana	30+380	30+400	3.11	3.17	6.28
024	Cañete-Lunahuana	30+400	30+420	2.92	3.28	6.20
024	Cañete-Lunahuana	30+420	30+440	3.11	3.08	6.19
024	Cañete-Lunahuana	30+440	30+460	3.15	3.00	6.15
024	Cañete-Lunahuana	30+460	30+480	3.13	3.18	6.31
024	Cañete-Lunahuana	30+480	30+500	3.41	3.08	6.49
024	Cañete-Lunahuana	30+500	30+520	3.02	3.30	6.32
024	Cañete-Lunahuana	30+520	30+540	2.87	3.30	6.17
024	Cañete-Lunahuana	30+540	30+560	2.96	3.50	6.46
024	Cañete-Lunahuana	30+560	30+580	3.90	3.58	7.48
	Cañete-Lunahuana	30+580	30+600	4.00	3.58	7.48
024		30+600	30+620	3.35	2.98	6.33
024	Cañete-Lunahuana	30+620	30+640	2.88	3.22	6.10
024	Cañete-Lunahuana	30+640	30+660	3.00	3.42	6.42
024	Cañete-Lunahuana	30+660	30+680	3.50	3.70	7.20
024	Cañete-Lunahuana	30+680	30+700	2.92	4.14	7.20
024	Cañete-Lunahuana	30+700	30+720	3.18	3.27	6.45
024	Cañete-Lunahuana	30+700	30+740	3.10	3.26	6.36
024	Cañete-Lunahuana	30+740	30+760	2.90	3.32	6.22
024	Cañete-Lunahuana	30+760	30+780	2.95	3.44	6.39
024	Cañete-Lunahuana	30+780	30+800	3.06	3.30	6.36
024	Cañete-Lunahuana	30+800	30+820	3.06	3.17	6.32
024	Cañete-Lunahuana	30+820	30+840	3.59	3.29	6.88
024	Cañete-Lunahuana		30+860	3.43	3.30	6.73
024	Cañete-Lunahuana	30+840	- 1	-		
024	Cañete-Lunahuana	30+860	30+880	3.32	3.30	6.62
024	Cañete-Lunahuana	30+880	30+900			6.42
024	Cañete-Lunahuana	30+900	30+920	3.04	3.38	
024	Cañete-Lunahuana	30+920	30+940	2.88	3.48	6.36
024	Cañete-Lunahuana	30+940	30+960	3.00	3.32	6.32
024	Cañete-Lunahuana	30+960	30+980 31+000	3.08	3.28	6.36

CUADRO 4.4 Puntos Críticos

PUNTOS CRITICOS

SIC - 13

				70		
CARRETERA	TRAMO	KM INICIO	KM FINAL	LADO	GLASE	FECHA
024	Cañete-Lunahuana	29+000	29+245	Izquierdo	Erosión	22/10/11

CUADRO 4.5 Estado de conservación del pavimento

ESTADO DE CONSERVACION DEL PAVIMENTO

SIC - 14

relera	Tramo	Km Inicial	Km Finat	Valor PCI	Clasificacion
024	Cañete-Lunahuana	29+000	29+040	83	MUY BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+040	29+080	78	MUY BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+080	29+120	72	MUY BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+120	29+160	74	MUY BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+160	29+200	74	MUY BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+200	29+240	58	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+240	29+280	62	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+280	29+320	58	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+320	29+360	38	MALO
024	Cañete-Lunahuana	29+360	29+400	50	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	29+400	29+440	65	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+440	29+480	66	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+480	29+520	62	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+520	29+560	64	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+560	29+600	68	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+600	29+640	48	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	29+640	29+680	62	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+680	29+720	68	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+720	29+760	69	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+760	29+800	64	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+800	29+840	63	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+840	29+880	62	BUENO
	Cañete-Lunahuana	29+880	29+920	47	REGULAR
024				58	
024	Cañete-Lunahuana	29+920	29+960		BUENO
024	Cañete-Lunahuana	29+960	30+000	75 72	MUY BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+000	30+040		MUY BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+040	30+080	65	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+080	30+120	52	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+120	30+160	60	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+160	30+200	50	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+200_	30+240	63	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+240	30+280	76	MUY BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+280	30+320	78	MUY BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+320	30+360	50	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+360	30+400	48	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+400	30+440	68	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+440	30+480	62	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+480	30+520	35	MALO
024	Cañete-Lunahuana	30+520	30+560	38	MALO
024	Cañete-Lunahuana	30+560	30+600	40	MALO
024	Cañete-Lunahuana	30+600	30+640	42	MALO
024	Cañete-Lunahuana	30+640	30+680	56	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+680_	30+720	60	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+720	30+760	68	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+760	30+800	62	BUENO
024	Cañete-Lunahuana	30+800	30+840	40	MALO
024	Cañete-Lunahuana	30+840	30+880	52	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+880	30+920	49	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+920	30+960	51	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+960	31+000	53	REGULAR

Fuente: Elaboración propia

Cuadro 4.6 Ubicación de alcantarillas

UBICACIÓN DE ALCANTARILLAS

SIC - 18

Carretera	Tramo	Ubicación	Clase	Tipo	Vanos	Condicion Estructural	Condicion Funcion
024	Cañete-Lunahuana	29+303	Alcantarilla Definitiva	TMC	1	EXCELENTE	BUENA
024	Cañete-Lunahuana	29+545	Alcantarilla Definitiva	TMC	1	EXCELENTE	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	29+619	Alcantarilla Definitiva	TMC	-1	EXCELENTE	BUENA
024	Cañete-Lunahuana	30+380	Alcantarilla Definitiva	TMC	1	EXCELENTE	MALA
024	Cañete-Lunahuana	30+570	Alcantarilla Definitiva	TMC	1	EXCELENTE	MALA
024	Cañete-Lunahuana	30+655	Alcantarilla Definitiva	TMC	1	PREOCUPANTE	MALA
024	Cañete-Lunahuana	30+760	Alcantarilla Definitiva	TMC	1	EXCELENTE	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+840	Alcantarilla Definitiva	TMC	1	EXCELENTE	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+920	Alcantarilla Definitiva	TMC	1	EXCELENTE	BUENA

Fuente: Elaboración propia

Cuadro 4.7 Señalización horizontal

SEÑALIZACION HORIZONTAL

SIC - 21

Carretera	Tramo	Km Inicio	Km Final	Clasificacion
024	Cañete-Lunahuana	29+000	29+020	LINEA CENTRAL CONTINUA
024	Cañete-Lunahuana	29+020	29+360	LINEA CENTRAL DISCONTINUA
024	Cañete-Lunahuana	29+360	29+440	DOBLE LINEA CENTRAL CONTINUA
024	Cañete-Lunahuana	29+440	29+860	LINEA CENTRAL DISCONTINUA
024	Cañete-Lunahuana	29+860	30+160	DOBLE LINEA CENTRAL CONTINUA
024	Cañete-Lunahuana	30+160	30+520	LINEA CENTRAL DISCONTINUA
024	Cañete-Lunahuana	30+520	+520 30+840 DOBLE LINEA CENTRA	
024	Cañete-Lunahuana	30+840	31+ 000	LINEA CENTRAL DISCONTINUA

Fuente: Elaboración propia

Cuadro 4.8 Señalización vertical

SEÑALIZACION VERTICAL

SIC - 22

Carretera	Tramo	Km Inicio	Margen	Clasificacion	Condicion
024	Cañete-Lunahuana	29+000	DERECHA	INFORMATIVA	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	29+006	DERECHA	INFORMATIVA	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	29+266	DERECHA	PREVENTIVA	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	29+300	DERECHA	REGULADORAS	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	29+381	IZQUIERDA	INFORMATIVA	MALO
024	Cañete-Lunahuana	29+800	DERECHA	REGULADORAS	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+000	DERECHA	INFORMATIVA	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+488	DERECHA	REGULADORAS	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+619	DERECHA	PREVENTIVA	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+629	DERECHA	REGULADORAS	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	30+845	DERECHA	PREVENTIVA	REGULAR
024	Cañete-Lunahuana	31+000	IZQUIERDA	INFORMATIVA	REGULAR

Fuente: Elaboración propia

Cuadro 4.9Índice de rugosidad internacional

IRI / HUELLAS 200

SIC - 30

CARRETERA	CALZADA	FAJA	PROGRESIVA Km		IRI	FECHA
			INICIO	FIN		
024	CD	2	29.000	29.200	1.8	5/17/2008
024	CD	2	29.200	29.400	1.6	5/17/2008
024	CD	2	29.400	29.600	1.8	5/17/2008
024	CD	2	29.600	29.800	2.3	5/17/2008
024	CD	2	29.800	30.000	2.7	5/17/2008
024	CD	2	30.000	30.200	2.4	5/17/2008
024	CD	2	30.200	30.400	2.6	5/17/2008
024	CD	2	30.400	30.600	2.5	5/17/2008
024	CD	2	30.600	30.800	2.3	5/17/2008
024	CD	2	30.800	31.000	3.5	5/17/2008

Fuente: Consorcio general de Carreteras

4.5 ELABORACION DE MAPAS TEMATICOS

Para la elaboración de mapas temáticos se ha utilizado el programa ArcGis, utilizando como base de datos y tabla de atributos los datos recolectados en el inventario vial. Tomando en cuenta el tema del presente informe se ha procedido a realizar los siguientes mapas temáticos, con sus respectivos gráficos y reportes:

4.5.1 Condición Superficial del pavimento

Con los datos obtenidos en el SIC 14, que nos nuestra una tabla con diferentes valores de PCI a lo largo del tramo en estudio hemos logrado obtener un grafico que nos permite visualizar los valores de PCI en función a las progresivas del tramo. Como también elaborar un mapa temático que nos muestra mediante diferentes colores el estado de conservación de la carretera según este método. (Ver figura N° 4.12 y Anexo 01).



Figura 4.11 Gráfico Valor PCI vs Progresiva

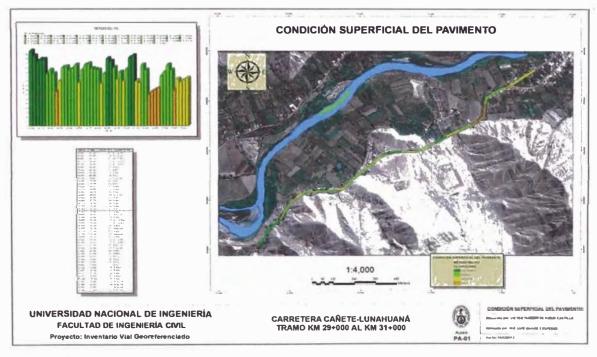


Figura 4.12 Mapa temático de la condición superficial del pavimento

4.5.2 Transitabilidad de la Vía

Con los datos obtenidos en el SIC 30, que nos muestra un tabla con diferentes índices de rugosidad (IRI) evaluados cada 200 metros a lo largo del tramo en estudio. Estos datos obtenidos del Inventario Vial efectuado por el Consorcio Gestión de Carreteras ha sido muy importante ya que nos ha permitido evaluar la transitabilidad de la vía.

En el capítulo 2 se han hecho los cálculos y conversiones necesarias para que en función al Índice de Rugosidad (IRI), obtener el Índice de Serviciabilidad Presente de la vía (PSI), que mediante un rango de calificación de 1 a 5 nos permite determinar la transitabilidad de la vía, la cual será representada mediante dos gráficos (ver figura 4.13 y 4.14) y un mapa temático (ver figura 4.15 y Anexo 02).

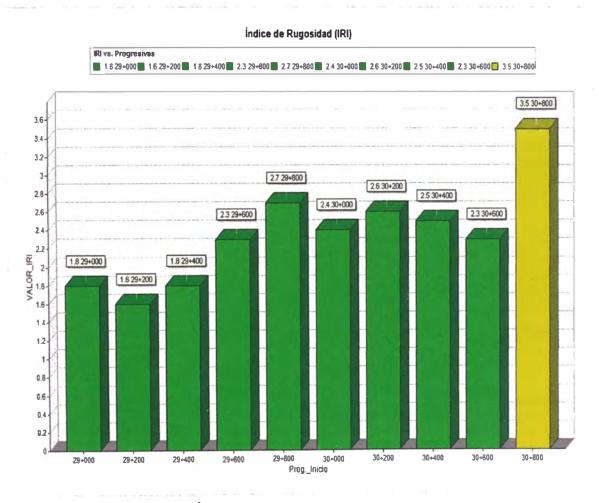


Figura 4.13 Índice de Rugosidad (IRI) vs Progresiva

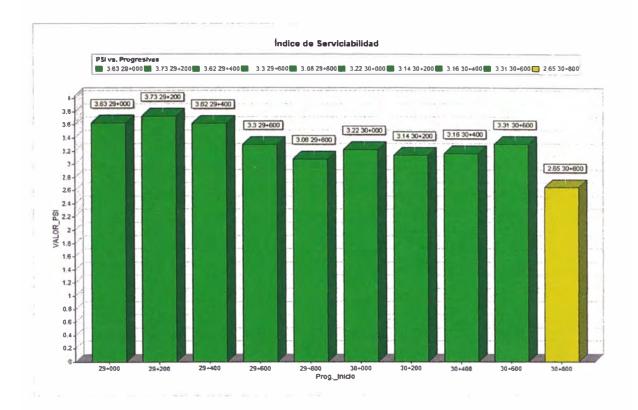


Figura 4.14 Índice de Serviciabilidad Presente (PSI) vs Progresiva

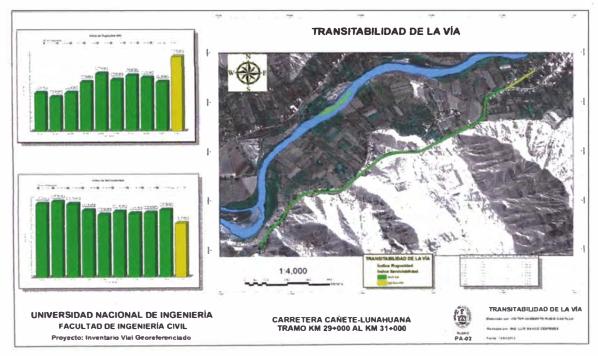


Figura 4.15 Mapa temático de Transitabilidad de la vía

4.5.3 Estabilidad de Taludes

El SIC 13 contienelos puntos críticos originados por la erosión del río Cañete sobre el talud del terraplén de la carretera Cañete-Lunahuana, en este caso la zona críticaestá ubicada desde el km 29+000 al km 29+245. Este dato, obtenido del Inventario Vial efectuado por el Consorcio Gestión de Carreteras, ha sido de mucha importancia ya que ha permitido ubicar el tramo donde la estabilidad del talud es crítica. Se presentala elaboración de su respectivo mapa temático en el Anexo 03 y en la figura N° 4.16.



Figura 4.16 Mapa temático de Estabilidad de Taludes

CAPITULO V CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

5.1 CONCLUSIONES

- ➤ El tramo en estudio se encuentra constituido por una superficie de rodadura de concreto asfáltico con un espesor promedio de 5.7cm, un ancho de faja promedio de 7 m. ycalzada CD (creciente-decreciente).
- ➤ De la evaluación superficial, se establece que el pavimento se encuentra en un estado de deterioro regular debido a la fatiga de la mezcla asfáltica existente. A pesar de que el valor PCI promedio obtenido en este tramo es de 59.56 lo cual indica una condición buena del tramo se requiere labores de rehabilitación y mantenimiento.
- ➤ Los valores promedio del IRI y PSI obtenidos en ambos carriles de la vía corresponde a un regular estado de transitabilidad, con valores de IRI promedio de 2.36 m/km que corresponden a 3.27 PSI respectivamente, y corresponden a un pavimento que se encuentra en una condición de transitabilidad de regular a buena.
- ➤ En cuanto a la evaluación estructural del pavimento, de acuerdo a las deflexiones máximas promedios se ha determinado que no existen zonas que tengan debilidad estructural significativa en este tramo.
- ➤ De la evaluación superficial se han detectado mayoritariamente las siguientes fallas, establecidos según el código de la Norma ASTM D6433 de mayor a menor presencia en la carretera envejecimiento y disgregación, piel de cocodrilo, fisuras longitudinales y transversales, ahuellamientos.
- ➢ De la evaluación de inestabilidad de taludes, se encontró un sector, del km 29+000 al km 29+245, afectado por la erosión ribereña en los terraplenes que sostienen la vía, para lo cual se deben realizar defensas ribereñas para evitar el colapso eminente de la vía en dicho sector.

5.2 RECOMENDACIONES

➤ La carreteras de bajo volumen de transito como esta deben ser sometidas a un mantenimiento periódico y rutinario para evitar mayores costos a largo plazo tanto para el usuario como para la entidad responsable.

Se deben proponer soluciones efectivas y económicas para la reparación de fallas existentes, es importante evaluar la incidencia de las mismas, para realizar métodos de reparación sistematizados que impliquen menores costos de mantenimiento.

Los datos obtenidos en el campo deben actualizarse periódicamente para que mediante los sistemas de información geográfica y la generación de mapas temáticos se pueda obtener modelos de deterioro de un pavimento y poder realizar una mejor gestión de pavimentos.

➤ Debido a que no existen zonas que tengan debilidad estructural significativa en este tramo no es necesario hacer labores de bacheo profundo en el tramo en estudio.

Para las defensas ribereñas en el tramo critico se pueden plantear tres soluciones: muros de concreto de manera que sostengan los taludes de los terraplenes naturales y eviten la erosión de la ribera del rio Cañete, construcción de gaviones aprovechando los cantos rodados existentes en el lecho del rio o por ultimo la colocación de enrocados.

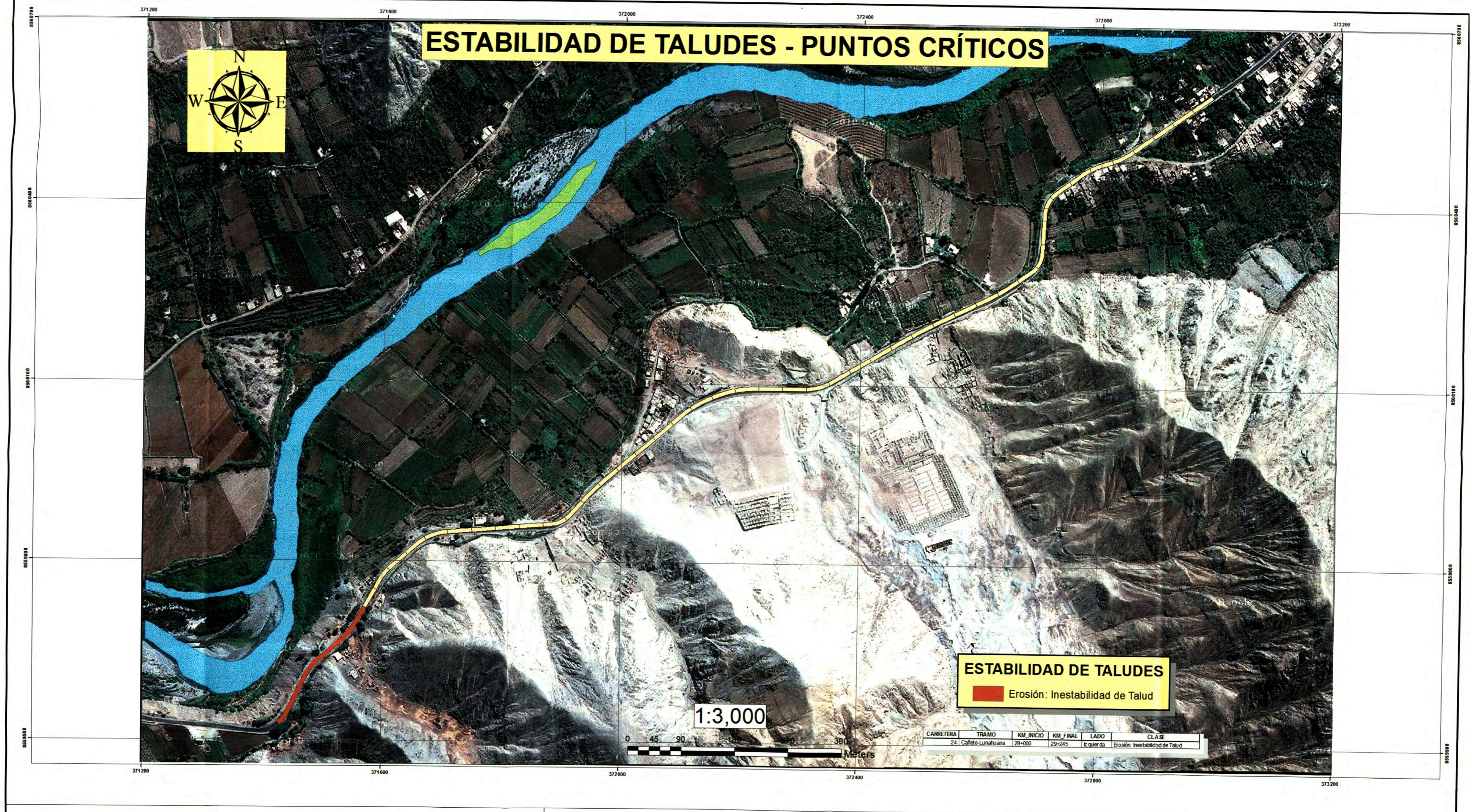
La tercera opción de colocación de enrocados sería la más recomendable ya que los muros de concreto no aceptan asentamientos diferenciales y se agrietan a pesar de ser uniformes y resistentes, los gaviones que son la solución más económica son susceptibles a un colapso de la estructura por desgaste debido a la pendiente pronunciada del rio Cañete y como consecuencia de ello la energía potencial con que transporta el material pétreo desgastaría las mallas del gavión.

BIBLIOGRAFÍA

- Anderson Malcolm G., Crozier Michael J., Glade, Thomas, "Landslide Hazard and Risk" Willey Publishers, California, Estados Unidos, 2006.
- Carrasco Pedro Pablo, "Evaluación Estructural de Pavimentos", Ediciones Bellisco, Madrid, España, 2009.
- CESEL Ingenieros, "Estudio Definitivo de Rehabilitación y Mejoramiento de la Carretera Cañete— Lunahuana" Lima, Perú, 2010
- Consorcio Gestión de Carreteras, "Inventario Vial Carretera Cañete-Lunahuana – Pacarán – Zuñiga - Dv. Yauyos - Roncha-Chupaca" Informe Técnico, Lima, Perú, 2008.
- Falla Cruzado Christian Joel, "Monitoreo de Serviciabilidad de la Carretera Cañete-Yauyos Km 79+000 al Km 84+000. Geología, Geotecnia y Estabilidad de Taludes", Informe de Suficiencia –UNI -FIC Civil, Lima, Perú, 2009.
- INGEMMET, "Boletín Geológico N°44 Geología de los Cuadrángulos de Mala, Lunahuana, Tupe, Conayca, Chincha, Tantara Y Castrovirτeyna", Lima, Perú, 1993
- Montejo Fonseca Alfonso, "Ingeniería de Pavimentos. Evaluación Estructural, obras de mejoramiento y nuevas tecnologías", Universidad Católica de Colombia, Bogotá, Colombia, 2006.
- Vara Cárdenas Enrique, "Evaluación de la Condición Superficial por el Método del PCI Carretera Cañete-Chupaca. Modelo de Deterioro y Contrastación en campo", Informe de Suficiencia –UNI -FIC Civil, Lima, Perú, 2009.

ANEXOS

ANEXO 01	Mapa temático de la condición superficial del pavimento
ANEXO 02	Mapa temático de la transitabilidad de la vía
ANEXO 03	Mapa temático de Estabilidad de Taludes



UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL

Proyecto: Inventario Vial Georeferenciado

CARRETERA CAÑETE-LUNAHUANÁ TRAMO KM 29+000 AL KM 31+000

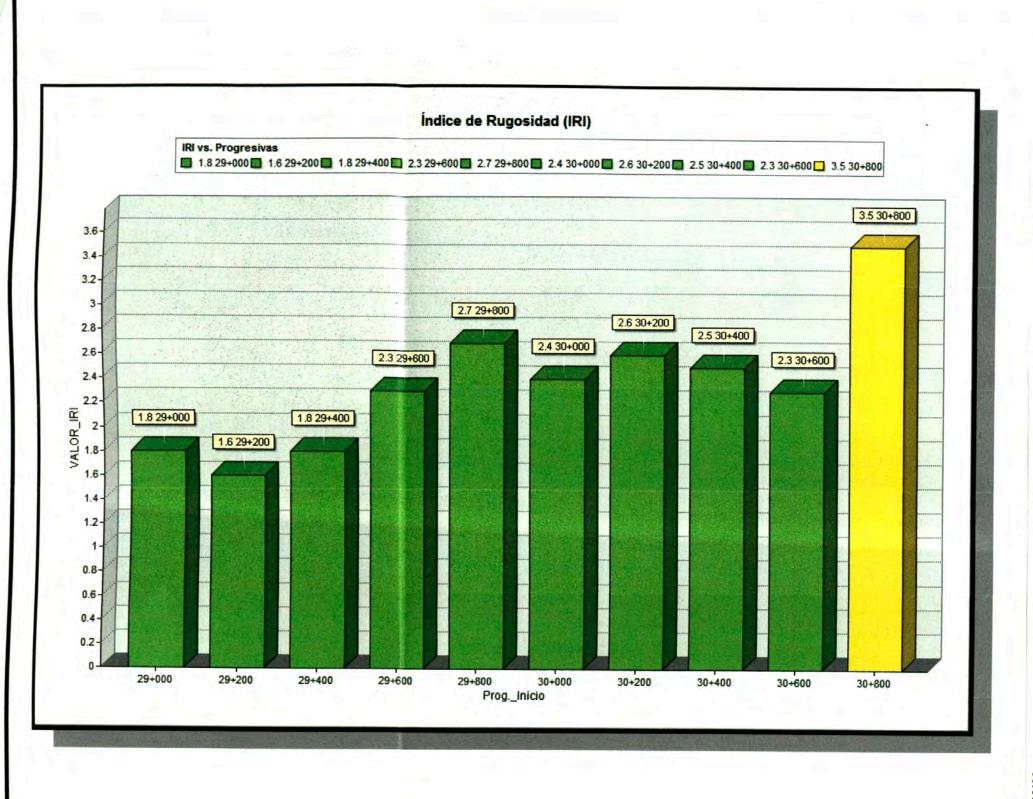


ESTABILIDAD DE TALUDES - PUNTOS CRÍTICOS

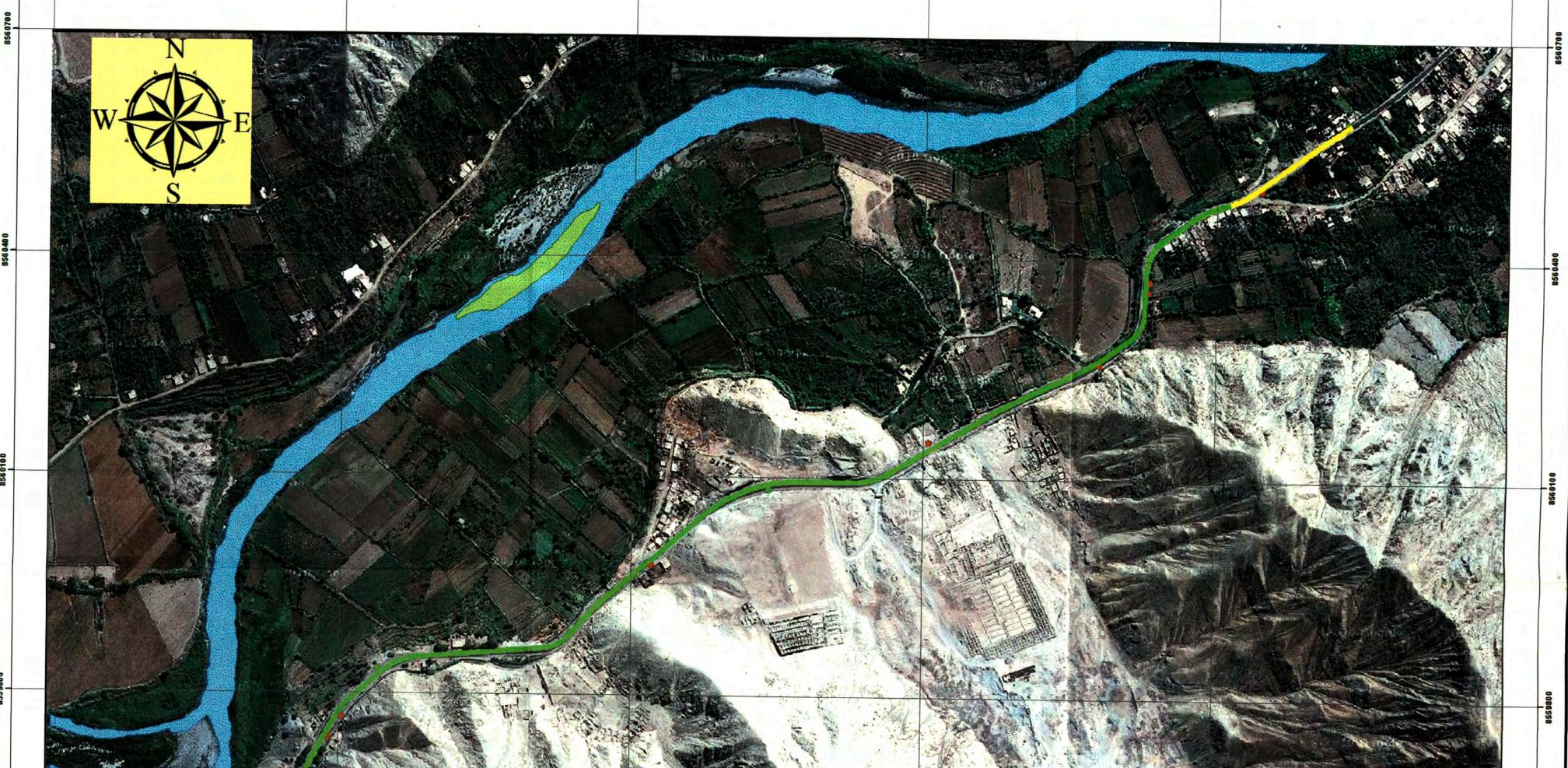
Elaborado por: VÍCTOR HUMBERTO RUBIO CASTILLO

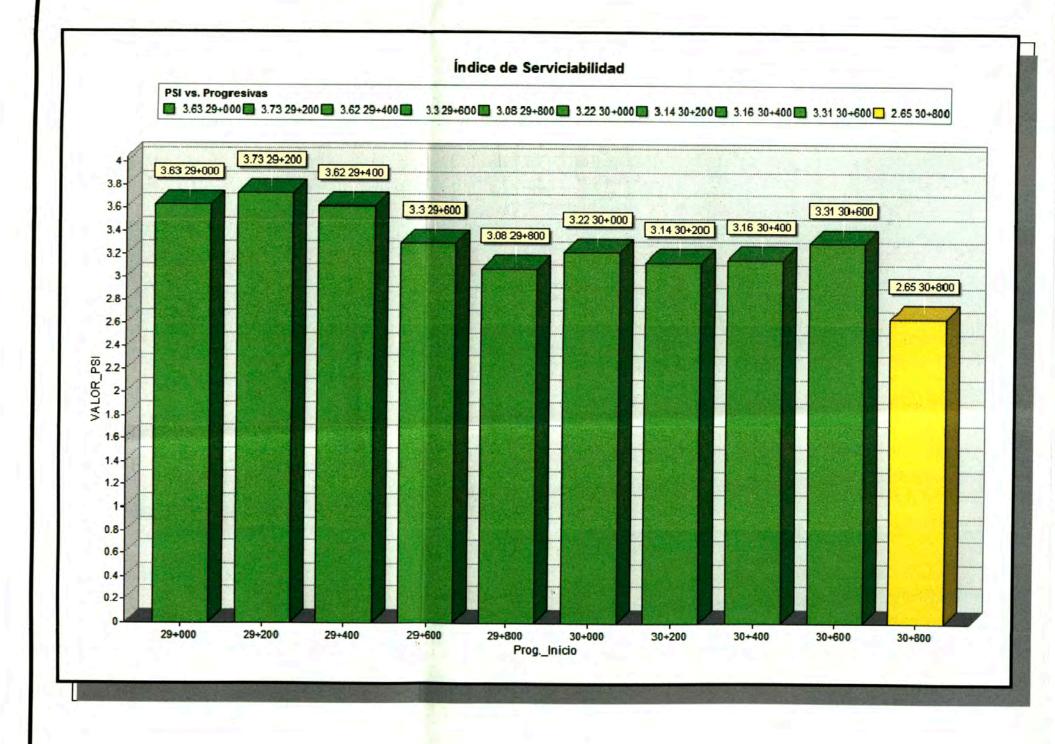
Revisado por: ING. LUÍS MANCO CÉSPEDES

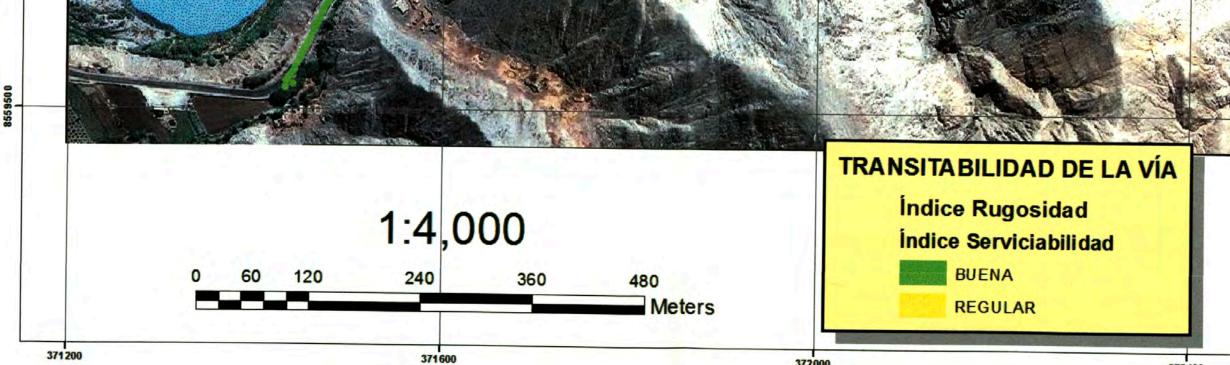
PA-03 Fecha: 16/02/2012











 Prog. Inicio
 Prog. Final
 VALOR IRI
 VALOR PSI
 CONDICION

 30+800
 31+000
 3.5
 2.65
 REGULAR

 30+400
 30+600
 2.5
 3.16
 BUENA

 29+000
 29+200
 1.8
 3.63
 BUENA

 29+200
 29+400
 1.6
 3.73
 BUENA

 29+400
 29+600
 1.8
 3.62
 BUENA

 29+600
 29+800
 2.3
 3.3
 BUENA

 29+800
 30+000
 2.7
 3.08
 BUENA

 30+000
 30+200
 2.4
 3.22
 BUENA

 30+200
 30+400
 2.6
 3.14
 BUENA

 30+600
 30+800
 2.3
 3.31
 BUENA

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL

Proyecto: Inventario Vial Georeferenciado

CARRETERA CAÑETE-LUNAHUANÁ TRAMO KM 29+000 AL KM 31+000



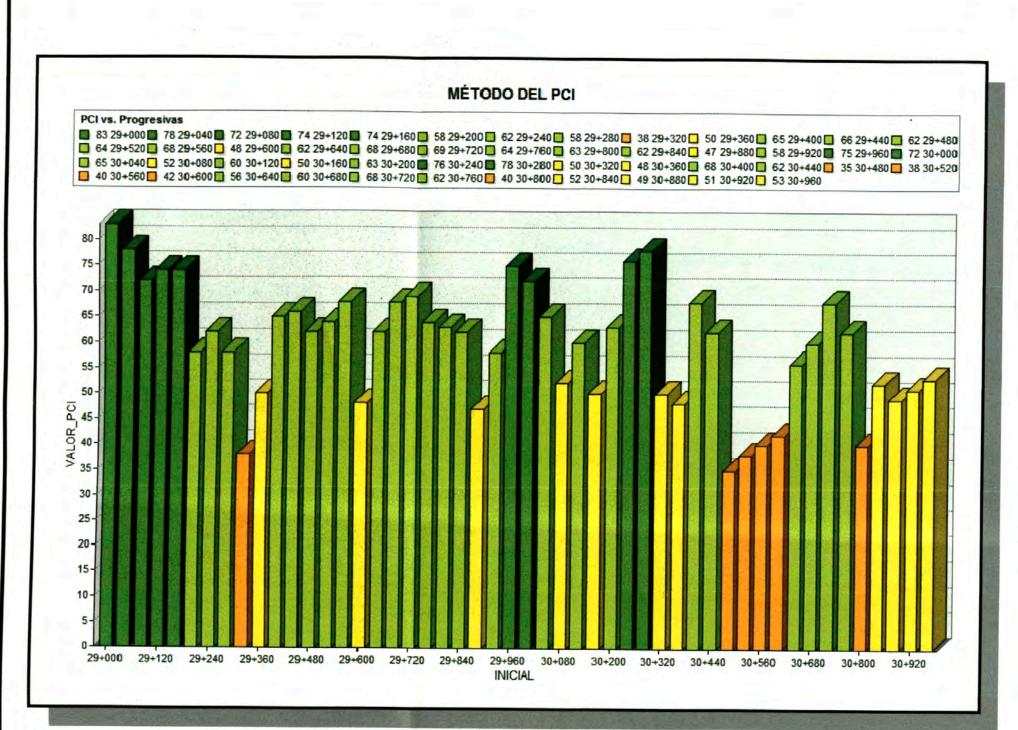
PA-02

TRANSITABILIDAD DE LA VÍA

Elaborado por: VÍCTOR HUMBERTO RUBIO CASTILLO

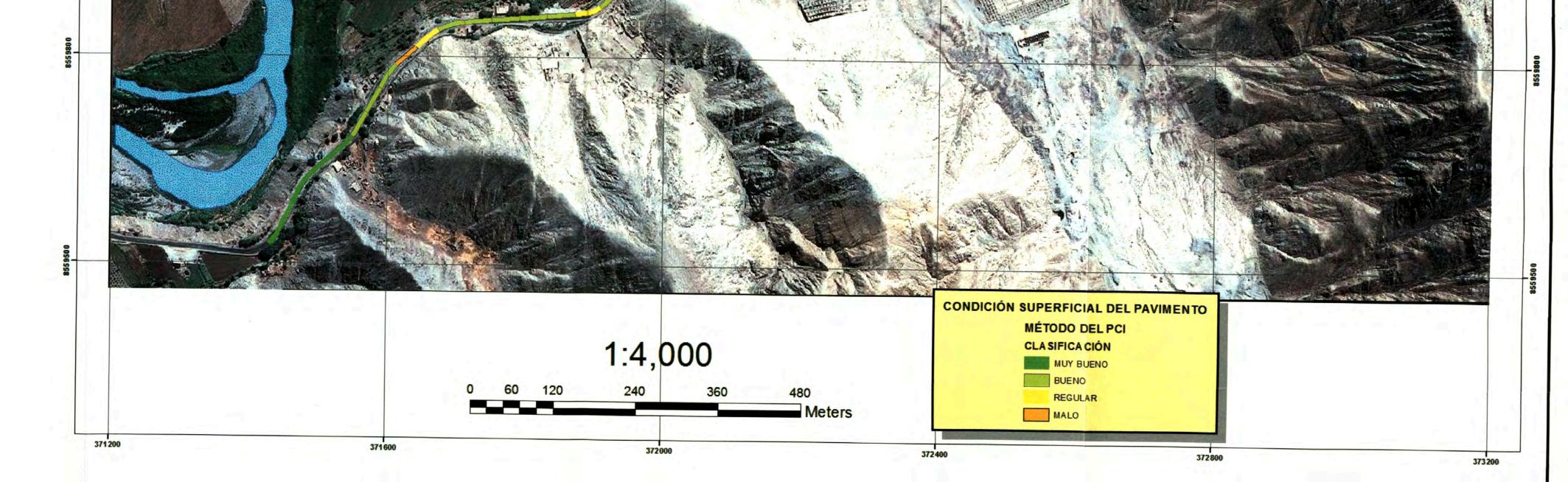
Revisado por: ING. LUÍS MANCO CÉSPEDES

Fecha: 16/02/2012





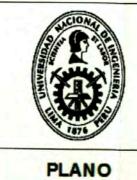




UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERÍA FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL

Proyecto: Inventario Vial Georeferenciado

CARRETERA CAÑETE-LUNAHUANÁ TRAMO KM 29+000 AL KM 31+000



CONDICIÓN SUPERFICIAL DEL PAVIMENTO

Elaborado por: VÍCTOR HUMBERTO RUBIO CASTILLO

Revisado por: ING. LUÍS MANCO CÉSPEDES

PA-01

Fecha: 16/02/2012