UNIVERSIDAD NACIONAL DE CAJAMARCA





FACULTAD DE INGENIERÍA

ESCUELA ACADÉMICO PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL

COMPARACIÓN ENTRE EL DISEÑO DE PAVIMENTO
TRADICIONAL (AASHTO) Y EL DISEÑO CON GEOMALLA
EN LA PAVIMENTACIÓN DE LA
AV. SALOMÓN VÍLCHEZ MURGA DE LA CIUDAD DE CUTERVO

TESIS PARA OPTAR EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

AUTOR

Bachiller: Tingal Huatay William

ASESUR
Ingo Alejandro Cubas Becerra

Cajamarca – Perú 2013

A mi madre, Catalina Cueva Valdez,
quien me enseñó que la grandeza
del hombre no está en el dinero
si no en la dignidad de uno.

TINGAL HUATAY, WILLIAM

AGRADECIMIENTO.

Mi gratitud a la Universidad Nacional De Cajamarca, mi alma mater. en una forma muy especial al Ingeniero Alejandro, CUBAS BECERRA y a los docentes de la Escuela Profesional de Ingeniería Civil, que me dieron lo mejor y lo más grande que tiene, una formación profesional integral y por el apoyo brindado. Mi agradecimiento a los numerosos amigos, compañeros de estudio que me brindaron su ayuda y estimulación constante en la búsqueda de un futuro mejor.

TINGAL HUATAY WILLIAM

ÍNDICE

| Contenido | <u>Página</u> |
|--|---------------|
| Dedicatoria | ii |
| Agradecimiento | iii |
| Índice | iv |
| Índice de tablas | vi |
| Índice de figuras | viii |
| Resumen | x |
| Abstract | хi |
| Introducción | xii |
| CAPÍTULO I. MARCO TEÓRICO | 13 |
| Antecedentes | 13 |
| Bases Teóricas | 18 |
| CAPÍTULO II. PLANTEAMIENTO METODOLÓGICO | 73 |
| Planteamiento del problema | 73 |
| Selección del problema. | 73 |
| Formulación del problema. | 75 |
| Justificación de la investigación. | 75 |
| Limitaciones y restricciones de la investigación. | 76 |
| Objetivos de la investigación | 77 |
| Hipótesis. | 77 |
| Tipos de investigación y análisis | 77 |
| Diseño metodológico | 78 |
| El universo de la investigación. | 78 |
| Técnicas, instrumentos e informantes o fuentes para obtener los date | os. 78 |

| | Población y muestra. | 79 |
|-------|--|----|
| | Forma de tratamiento de los datos. | 79 |
| | Forma de análisis de las informaciones | 80 |
| CAPÍ1 | TULO III. ANÁLISIS Y DISCUSIÓN DE RESULTADOS | 81 |
| | Resultado de la investigación | 81 |
| | Análisis de la información | 81 |
| | Contrastación de la hipótesis | 82 |
| | Interpretación de la información | 83 |
| CAPÍT | TULO IV. CONCLUSIONES y RECOMENDACIONES | 84 |
| | Conclusiones | 84 |
| | Referencias bibliográficas | 86 |
| | Anexos | 87 |
| | | |
| | | |

ÍNDICE DE TABLAS

| Contenido | <u>Página</u> |
|--|---------------|
| Tabla 1. Granulometría de los áridos empleados en la carpeta asfáltica | 19 |
| Tabla 2. Mínimo porcentaje de vacíos de agregado mineral (VMA) | 19 |
| Tabla 3. Base tipo A y B según granulometrías | 21 |
| Tabla 4. Base Clase 2 según granulometría | 21 |
| Tabla 5. Base clase 3 según granulometrías. | 22 |
| Tabla 6. Base clase 4 según granulometrías | 22 |
| Tabla 7. Clases de Sub-bases según Granulometrías | 24 |
| Tabla 8. Incremento de k con respecto al módulo de la sub-rasante. | 42 |
| Tabla 9. Incremento del CBR con respecto al módulo de la sub rasante. | 45 |
| Tabla 10. Valores de la estándar 27n normal, Z_{R} , correspondientes a los | niveles |
| de confiabilidad, R. | 51 |
| Tabla 11. Valores de nivel de confiabilidad R recomendados. | 52 |
| Tabla 12. Valores mínimos en pulgadas. Según ESAL para concreto asf | altico y |
| capa base D ₂ . | 53 |
| Tabla 13. Coeficientes de drenaje m _i recomendados. | 55 |
| Tabla 14. Calidad de drenaje de una capa del pavimento. | 56 |
| Tabla 15. Índice de serviciabilidad. | 56 |
| Tabla 16. Datos de los materiales para el diseño de pavimentación Av S | alomór |
| Vílchez Murga. | 59 |
| Tabla 17. Características de base y sub base por la que debe estar conform | nado e |
| pavimento. | 65 |
| Tabla 18. Análisis de disminución de espesores de capas de pavimento | 72 |
| Tabla 19. Características de Diseño de pavimento Av Salomón Vílchez Mu | rga 81 |

| Tabla 20. Características de los materiales para el diseño. | 81 |
|---|---------|
| Tabla 21. Diseño calculado de las estructuras de base y sub base Av | Salomór |
| Vílchez Murga método tradicional | 81 |
| Tabla 22. Diseño calculado de las estructuras de base y sub base Av | Salomór |
| Vílchez Murga método con geomalla | 82 |
| Tabla 23. Diseño pavimento tradicional y con inclusión de geomalla Av | Salomór |
| Vílchez Murga. | 82 |
| Tabla 24. Método Tradicional vs Método Con Geomalla. | 82 |

ÍNDICE DE FIGURAS

| <u>Contenido</u> <u>F</u> | <u>Página</u> |
|---|---------------|
| Figura 1. Descripción y funcionamiento granular sin refuerzo. | 28 |
| Figura 2. Descripción y funcionamiento granular reforzados con geomallas. | 29 |
| Figura 3. Comparaciones de espesores granulares Entre el método tradic | ional y |
| el método con geomalia. | 31 |
| Figura 4. Mecanismo de confinamiento lateral. | 32 |
| Figura 5. Mecanismo de mejoramiento de capacidad portante. | 32 |
| Figura 6. Efecto de membrana tensionada. | 33 |
| Figura 7. Beneficios debidos al confinamiento lateral proporcionad | lo por |
| una geomalla biaxial en un pavimento flexible. | 35 |
| Figura 8. Estimaciones de incremento para 'K' en base y sub base. | 40 |
| Figura 9. Variación del nivel de mejoramiento con el K de la sub-rasante. | 42 |
| Figura 10. Variación del nivel de mejoramiento con el CBR de la sub-rasan | te 45 |
| Figura 11 Comportamiento de la geomalla tensar en la sub-rasante | 47 |
| Figura 12 .Comportamiento de la geomalla tensar en la base | 49 |
| Figura 13 Ejes equivalente (ESAL) vs. serviciabilidad ilustrando la tendenci | a. 51 |
| Figura 14 Estructura esquemática de un pavimento flexible. | 52 |
| Figura 15 Carta para estimar coeficiente estructural a ₁ a partir del módulo e | lástico |
| (carpeta asfáltica). | 54 |
| Figura 16 Nomograma para estimar coeficiente estructural a2 para una | ı base |
| granular. | 54 |
| Figura 17 Nomograma para estimar coeficiente estructural a ₃ para una sul | b-base |
| granular. | 55 |
| Figura 18 Ensavo para hallar Módulo de elasticidad. | 58 |

| Figura 19 Nomograma para número estructural. | 60 |
|--|-------|
| Figura 20 Carta para estimar coeficiente estructural a₁ a partir del módulo elás | stico |
| (carpeta asfáltica) de la Av Salomón Vílchez Murga | 62 |
| Figura 21 Nomograma para estimar coeficiente estructural a2 para una b | ase |
| granular de la Av Salomón Vílchez Murga. | 63 |
| Figura 22 Nomograma para estimar coeficiente estructural a ₃ para una sub-b | ase |
| granular de la Av Salomón Vílchez Murga. | 64 |
| Figura 23 LCR vs CBR de la sub-rasante | 68 |
| Figura 24. Características del diseño de pavimento de Av Salomón Vílchez Mu | urga |
| de la ciudad de Cutervo. | 68 |
| Figura 25. LCR vs CBR de la sub-rasante de la Av Salomón Vílchez Murga | 70 |
| Figura 26. Diseño del análisis de estudio | 78 |

RESUMEN

El objetivo de esta investigación es la comparación del diseño de pavimentos, de

en capas granulares de base y sub base entre el diseño de pavimento tradicional

(AASHTO) y el diseño con geomalla, en la pavimentación de la Av. Salomón

Vílchez Murga de la ciudad de Cutervo. La toma de datos se realizó calculando el

número estructural según metodología AASHTO para la estructura inicial luego se

calculó el nuevo espesor de la capa de base y sub-base con refuerzo empleando

una geomalla Biaxial BX1100 y la verificación del aporte estructural con los

nuevos espesores de capas de material granular e inclusión de geomalla. Se

usaron como fuentes de consulta la documentación de las firmas especializadas

en la producción de Geomalla Biaxial (Pavco Y Tensar). Se registró sub rasantes

con CBR 2.1%, 4.1% y 3.9%, obtenida según el ensayo del próctor modificado,

afloramientos de agua, material de relleno orgánico. Se determinó que la

disminución de espesores de capas granulares es de un 28.41% a nivel de capa

base y un 38.05% a nivel de capa de sub-base con la utilización de geomalla.

Palabras Clave: Pavimento, Geomalla, Diseño (AASHTO).

X

ABSTRACT

The objective of this investigation is the comparison in the pavement design, of

thickness of layer granular of base and sub base between traditional pavement

design (AASHTO) VS design with geogrid, in paving Salomon Vilchez Murga

Avenue from Cutervo city. The data collection was done by calculating the

structural number according AASHTO methodology to the initial structure next

calculated the new thickness of the base and sub-base layer using a reinforced

geogrid Biaxial BX1100 and verification of the structural contribution with new

thicknesses of granular material layers and inclusion of geogrids. Were used as

reference sources documenting the specialized firms in the production of Biaxial

Geogrid (pavco And Tension). Was registered CBR sub flush with 2.1%, 4.1%

and 3.9%, obtained by the modified Proctor test, outcrops of water, organic filler

material. Was determined that the granular layer thickness decrease in 28.41% to

level of base layer and 38.05% to level of sub-base layer with the use of geogrid.

Keywords: Pavement, Geogrid, Design (AASHTO).

χi

INTRODUCCIÓN

Cuál será el efecto del uso de geomalla frente al diseño tradicional (AASHTO) en la pavimentación de la Av. Salomón Vílchez Murga de la ciudad de Cutervo se sabe que el refuerzo dado por una geomalla polimérica colocada entre las capas estructurales de un pavimento posibilita un notable aumento en la vida útil del camino (con el consiguiente ahorro en costos de mantenimiento). El uso de geomalla mejora el diseño de pavimento frente al método tradicional (AASHTO) en el diseño del pavimento de la Av. Salomón Vílchez Murga de la ciudad de Cutervo y/o posibilita la reducción de los espesores necesarios para las distintas capas estructurales, reduciendo notablemente los movimientos de suelos y muchas veces evitando la necesidad de importación de rellenos de características especiales. También, en caso de suelos naturales muy débiles, la colocación de Geomallas produce una distribución de cargas tal que maximiza la capacidad portante de la sub-rasante, permitiendo un fácil acceso y construcción de plataformas de trabajo sin necesidad de recurrir a los onerosos métodos tradicionales (reemplazo del suelo, estabilización química, etc.). La investigación se limita a analizar un diseño tradicional de pavimentos (AASHTO), y un diseño con geomalla Biaxial BX1100, cálculos para el diseño de capas granulares de pavimento utilizando geomalla. Ambos diseños serán aplicados a un tramo de la AV. Salomón Vílchez Murga entre las progresivas 0+600 y 0+800. Cada uno de los mecanismos de refuerzo con que la geomalla ayuda al pavimento es analizado en profundidad en la presente investigación y se exponen los ensayos realizados por distintos organismos internacionales que los corroboran.

CAPÍTULO I. MARCO TEÓRICO

1.1. Antecedentes

1.1.1. Antecedentes Internacionales.

a) US Army Engineers Waterways Experiment Station, diciembre 1992.

Los ensayos de campo realizados a escala real verifican la habilidad de reforzar pavimentos flexibles con Geomallas. También indican que el comportamiento depende del tipo de malla, variando para los diferentes modelos entre ningún mejoramiento hasta una reducción del 40% en el espesor total de la sección de pavimento.

b) Federal aviation administration, april 1994.

Se recomendó que las Geomallas seleccionadas para el refuerzo fueran previamente aprobadas por el ingeniero del proyecto y que esta aprobación fuera realizada en base a la siguiente información:

- Pruebas de laboratorio y ensayos de campo a escala real para el producto. Los resultados deben cuantificar la contribución estructural de la geomalla en la estructura de pavimento.
- Una lista de 5 proyectos comparables en términos de escala y aplicación donde los resultados de la geomalla puedan ser verificados después de 1 año de servicio.
- Una muestra del producto y especificaciones certificadas.

c) Geosynthetic Materials Association, June 2000.

El beneficio principal de reforzar la capa base es aumentar la vida útil del camino o proveer un comportamiento equivalente usando una sección estructural reducida. Se recomienda que se usen especificaciones a partir de una lista de productos aceptados ya que el mecanismo de refuerzo no es aún entendido por completo y se debe considerar que el beneficio aportado por los materiales dependen del producto y las condiciones de la prueba. La equivalencia debe ser definida en términos de comportamiento y no solamente en función de las propiedades índices de cada producto.

d) FHWA, Geosynthetic Design and Construction Guidelines, Abril 1998.

No hay disponible, hasta este momento, especificaciones standard para el refuerzo de secciones de pavimentos. Sin embargo, hay muchas agencias de los Estados Unidos que usan geomallas para esta función, atendiendo al siguiente procedimiento:

- Definir el objetivo del refuerzo, por ejemplo la reducción de sobreexcavación sobre suelos blandos, o la reducción del espesor de la capa base, o extender la vida útil del camino, o una combinación.
- Definir la función del geosintético y estudiar la aplicabilidad de la geomalla.
- Hacer un proyecto de demostración para examinar el comportamiento de la geomalla en comparación con métodos convencionales.
- Después de obtener resultados satisfactorios crear una lista de productos precalificados o especificar una lista de propiedades clave.
- > Monitorear el comportamiento de los proyectos para confirmar el comportamiento anticipado.

e) US Army Corps of Engineers, Use of Geogrids in Pavement

Construction, Febrero 2003

Este documento contiene una metodología de diseño y guía sobre el uso

de las geomallas en el diseño y construcción de carreteras pavimentadas y

no pavimentadas. El US Army Corps of Engineers, a través de la

experiencia en campo y laboratorio, proporciona las características físicas y

estructurales que debe tener la geomalla para que cumpla con la función

de Mejoramiento de Subrasante o Refuerzo de Base. Según este

documento la geomalla debe ser fabricada "Punched & Drawn" para que

sea efectiva en la estructura de pavimento.

f) Título.

Diseño De Un Pavimento Utilizando Geomallas En Tramo De La Carretera

Bajada De Chanduy - Aguas Verdes - Pocito (ABSC. 2+900 Hasta ABSC.

3+600)

Autor:

> TAPIA DIEZ, Andrés Renato

> BARONA FAJARDO, Fabricio Eduardo

INGA MORÁN, Luis Rolando

Fecha de publicación: 2009

Resumen: Uso de geomallas para mejorar la resistencia de la vía

específicamente desde la altura de la abscisa 2+900 hasta 3+600,

mostrando las ventajas de usar este procedimiento con el nombrado

geosintético.

15

Descripción: Análisis del tipo de material que esté al alcance de vía (terraplén, base y sub-base) y del geosintético a usarse, cuyas propiedades físico-mecánicas deben satisfacer necesidades de resistencia de la vía.

URI: http://www.dspace.espol.edu.ec/handle/123456789/8178

Aparece en las colecciones: Tesis de Grado - FICT

1.1.2. Antecedentes Nacionales.

a) Aplicación de geomallas en vías afirmadas. Viabilidad técnico - económica.

Por: Herrera Alejos, Luis Paolo

Nota de tesis: Ingeniero Civil; Universidad Nacional de Ingeniería (Lima,

PE). Facultad de Ingeniería Civil

b) Aplicación de geomallas en vías afirmadas

Por: Maldonado Valenzuela, Miryam

Publicación: Lima: UNI, FIC, 2007

Descripción física: 79 p.

Nota de tesis: Informe de Suficiencia (Ing.) -- Universidad Nacional de

Ingeniería. Facultad de Ingeniería Civil, 2007

Nota Bibliográfica: Bibliografía: p. 78

Resumen: Aborda en la sintetización de información teórica recopilada referente a las geomallas y su uso en las vías afirmadas y pavimentadas, así como la búsqueda de información técnica en las mismas empresas proveedoras y ejecutadoras cuyos ingenieros brindaron sus conocimientos, se realizaron ensayos de mecánica de suelos en las diferentes etapas constructivas del proyecto cuya particularidad fue la obtención del material degradado

c) Uso de geomalias en la estructura de carreteras afirmadas para

trabajos de operación de los equipos en la explotación minera a cielo

abierto.

Por: Velásquez Lujerio, Edgar Pedro.

Editor: Huaraz Universidad Católica Los Ángeles de Chimbote 2010.

Resumen: En general, para asegurar una buena performance, las

geomallas a utilizar deberían consistir en mallas de estructura regular

biaxial (BX), formada por dibujos continuos y deberían tener una apertura

geométrica rectangular (costillas y uniones de cruce) suficiente como para

permitir un ínter trabado mecánico significativo con el material que será

Además, estas geomalias deberían presentar una alta

resistencia a la flexión y a la tracción en costillas y uniones.

1.1.3. Antecedentes Locales.

No se ha podido identificar dichos antecedentes de tesis o articulo alguno.

Solo algunos proyectos expedientes técnicos donde se han trabajado con

geomailas

a) Expediente Técnico:

Pavimentación Jr. Morales entre Av. La paz y Av. Tupac Amaru de la

ciudad de Cajamarca

RESUMEN: Se trabajó con un diseño de pavimento con la colocación a

nivel de sub rasante una geomalla biaxial BX por la presencia de suelos de

mala calidad de baja capacidad portante y además en el diseño no se

consideró el material granular over.

Fecha: junio 2007

17

1.2. **Bases Teóricas**

1.2.1. Capas de un Pavimento

El elemento principal de la estructura que se ilustra es el pavimento, el cual

está compuesto de:

a. Superficie de rodamiento

b. Base

c. Sub-base(no siempre se usa)

d. Sub-rasante

a) Superficie de rodamiento.

La superficie de rodamiento debe tener capacidad para resistir el desgaste y

los efectos abrasivos de los vehículos en movimiento y poseer suficiente

estabilidad para evitar daños por el impulso y las rodadas bajo la carga de

tránsito. Además, sirve para impedir la entrada de cantidades excesivas del

agua superficial a la base y las sub-rasante directamente desde arriba. Su

función primordial será proteger la base impermeabilizando la superficie, para

evitar así posibles infiltraciones del agua de lluvia que podría saturar total o

parcialmente las capas inferiores.

La superficie de rodamiento está formada por capas de concreto asfáltico

(tratamiento superficial bituminoso), concreto hidráulico o adoquines.

La superficie de rodamiento puede variar en un espesor desde menos

de 1" pulgada en el caso del tratamiento bituminoso superficial usado por su

bajo costo en caminos de transito ligero, hasta 6 pulgadas o más de concreto

asfalto usado para caminos de tránsito pesado.

Datos técnicos: Tendrán las siguientes características:

Material Asfáltico: Deberá ser cemento asfáltico de penetración 60-70.

18

Áridos: deberán tener la granulometría especificada a continuación:

Tabla. 1 Granulometria de los áridos empleados en la carpeta asfaltica

| Tamiz | Porcentaje en peso que pasa a través de los tamices de malla cuadrada | | |
|------------------|---|----------|----------|
| | Α | В | С |
| 2" (50,8mm) | 100 | | |
| 11/2" (38.1mm) | 90 - 100 | 100 | |
| 1" (25.4mm) | | 90 - 100 | 100 |
| 3/4" (19.0mm) | 56 - 80 | | 90 - 100 |
| 1/2" (12.5mm) | | 56 - 80 | |
| 3/8" (9.5mm) | -449 | | 56 - 80 |
| N°4" (4.75mm) | 23 - 53 | 29 - 59 | 35 - 65 |
| N°8" (2.36mm) | 15 - 41 | 19 - 45 | 23 - 49 |
| N°50" (0.30mm) | 4 - 16 | 5 - 17 | 5 - 19 |
| N°200" (0.075mm) | 0-6 | 1-7 | 2 - 8 |

Fuente: Norma técnica de edificaciones CE. 010 Pavimentos Urbanos

Un punto inicial para el diseño es escoger el porcentaje de asfalto para el promedio de los límites de vacíos de aire, el cual es 4%.

Tabla 2: Mínimo porcentaje de vacíos de agregado mineral (VMA)

| Máximo tamaño de | Porc | entaje m | ínimo (V | MA) |
|-------------------|----------|-----------|----------|---------|
| partícula nominal | Porcenta | ije diseñ | o vacíos | de aire |
| mm | in | 3.0 | 4.0 | 5.0 |
| 1.18 | N° 16 | 21.5 | 22.5 | 23.5 |
| 2.36 | N° 8 | 19.0 | 20.0 | 21.0 |
| 4.75 | N° 6 | 16.0 | 17.0 | 18.0 |
| 9.5 | 3/8 | 14.0 | 15.0 | 16.0 |
| 12.5 | 1/2 | 13.0 | 14.0 | 15.0 |
| 19 | 3/4 | 12.0 | 13.0 | 14.0 |
| 25 | 1.0 | 11.0 | 12.0 | 13.0 |
| 37.5 | 1.5 | 10.0 | 11.0 | 12.0 |

Fuente: Norma técnica de edificaciones CE. 010 Pavimentos Urbanos

b) Base. La base es una capa (o capas) de muy alta estabilidad y densidad. Su principal propósito es el de distribuir o "repartir" los esfuerzos creados por las cargas rodantes que actúan sobre la superficie de rodamiento para que los esfuerzos transmitidos a la sub-rasante no sean tan grandes que den por resultado una excesiva deformación o desplazamiento de la capa de cimentación. Esta capa tiene por finalidad, la de absorber los esfuerzos trasmitidos por las cargas de los vehículos y, además, repartir uniformemente. Estos esfuerzos a la sub-base y por medio de esta al terreno de fundación.

El valor cementante en una base es indispensable para proporcionar una sustentación adecuada a las carpetas asfálticas delgadas. En caso contrario, cuando las bases se construyen con materiales inertes y se comienza a transitar por la carretera, los vehículos provocan deformaciones transversales. En el caso de la granulometría, no es estrictamente necesario que los granos tengan una forma semejante a la que marcan las fronteras de las zonas, siendo de mayor importancia que el material tenga un VRS (valor relativo de soporte) y una plasticidad mínima; además se recomienda no compactar materiales en las bases que tengan una humedad igualo mayor que su límite plástico.

El material granular que se emplea en la base, debe llenar los siguientes requisitos:

- Ser resistente a los cambios de humedad y temperatura.
- No presentar cambios de volumen que sean perjudiciales.
- El porcentaje de desgaste, según el ensayo de "Los Ángeles" debe ser inferior a 50.
- ❖ La fracción del material que pase el tamiz No.40, ha de tener un Limite Liquido del 25%, y un Índice de Plasticidad inferior a 6.
- El C.B.R. de diseño debe ser superior al 50%. Por lo general la Capa base se emplea piedra triturada o chancada, grava o mezclas estabilizadas.

Granulometrías de las clases de bases:

1) Base Clase 1: Son bases constituidas por agregados gruesos y finos, triturados en un 100%.

Tabla 3 Base tipo A y B según granulometrías

| Tamiz | Porcentaje en peso que pasa a través de los tamices de malla cuadrada | | |
|------------------|---|--------|--|
| | Tipo A Tipo B | | |
| 2" (50,8mm) | 100 | | |
| 11/2" (38.1mm) | 70-100 | 100 | |
| 1" (25.4mm) | 55-85 | 70-100 | |
| 3/4" (19.0mm) | 50-80 | 60-90 | |
| 3/8" (9.5mm) | 35-60 | 45-75 | |
| N°4" (4.75mm) | 25-50 | 30-60 | |
| N°10" (2.00mm) | 20-40 | 20-50 | |
| N°40" (0.425mm) | 10-25 | 10-25 | |
| N°200" (0.075mm) | 2-12 | 2-12 | |

Fuente: Norma técnica de edificaciones CE. 010 Pavimentos Urbanos

2) Base Clase 2: Son bases constituidas por fragmentos de roca o grava trituradas, cuya fracción de agregado grueso será triturada al menos el 50% en peso.

Tabla 4: Base Clase 2 según granulometría

| Tamiz | Porcentaje en |
|------------------|-----------------|
| | peso que pasa |
| | a través de los |
| | tamices de |
| | malla cuadrada |
| 1" (25.4mm) | 100 |
| 3/4" (19.0mm) | 70-100 |
| 3/8" (9.5mm) | 50-80 |
| N°4" (4.75mm) | 35-65 |
| N°10" (2.00mm) | 25-50 |
| N°40" (0.425mm) | 15-30 |
| N°200" (0.075mm) | 3-15 |

Fuente: Norma técnica de edificaciones CE. 010 Pavimentos Urbanos

3) Base Clase 3: Son bases constituidas por fragmentos de roca o grava triturada, cuya fracción de agregado grueso será triturada al menos el 25% en peso.

Tabla 5 Base clase 3 según granulometrías

| Tamiz | Porcentaje en peso que pasa a través de los tamices de malla cuadrada |
|-----------------|--|
| 3/8" (9.5mm) | 100 |
| N°4" (4.75mm) | 45-80 |
| N°10" (2.00mm) | 30-60 |
| N°40" (0.425mm) | 20-35 |

Fuente: Norma técnica de edificaciones CE. 010 Pavimentos Urbanos

4) Base Clase 4: Son bases constituidas por agregados obtenidos por trituración o cribado de piedras fragmentadas naturalmente o de gravas

Tabla 6 Base clase 4 según granulometrías

| Tamiz | Porcentaje en peso que pasa a través de los tamices de malla cuadrada |
|------------------|--|
| 2" (50,8mm) | 100 |
| 1" (25.4mm) | 55-85 |
| N°4" (4.75mm) | 25-50 |
| N°200" (0.075mm) | 2-12 |

Fuente: Norma técnica de edificaciones CE. 010 Pavimentos Urbanos

c) SUB-BASE. Realmente se trata de una base de menor calidad ya que al estar más alejada de las cargas del tráfico, estas le llegan más atenuadas.

En muchos casos se ha atribuido también a la sub-base una función drenante, en particular cuando las capas inferiores son poco permeables.

Sin embargo esto no debe ser considerado como general en algunos casos el que la sub-base sea muy permeable puede ser perjudicial para la estructura, por su capacidad de almacenar mucha agua.

Características de la sub-base

Principales características que debe tener la sub-base:

- Controlar o eliminar en lo posible, los cambios de volumen de elasticidad y plasticidad perjudicial es que pudiera tener el material de la sub- rasante.
- Controlar la ascensión capilar del agua proveniente de las capas friáticas cercanas o de otras fuentes, protegiendo así el pavimento contra los hinchamientos que se producen en épocas de helada. Este hinchamiento es causado por el congelamiento del agua capilar, fenómeno que se observa especialmente en suelos limosos, donde la ascensión del agua capilar es grande.
- ❖ El material de la sub- base debe ser seleccionado y tener mayor capacidad de soporte que el terreno de fundación compactado. Este material puede ser arena, grava, escoria de altos hornos o residuos de material de cantera. Si la función principal de la sub- base es deservir de capa de drenaje, el material a emplearse debe ser granular, y la cantidad de material fino (limo y arcilla) que pase el tamiz N°. 200 no será mayor del 8%

Granulometría de la sub-base

- Sub-base Clase1: Son sub.-bases construidas con agregados obtenidos por trituración de roca o grava.
- Sub-base Clase 2: Son sub.-bases construidas con agregados obtenidos mediante trituración o cribado en yacimientos de piedras fragmentadas naturalmente o de gravas.
- Sub-base Clase 3: Son sub-bases construidas con agregados naturales y procesados.

Tabla 7: Clases de Sub-bases según Granulometrías

| Tamiz | Porcentaje en peso que pasa a través de los tamices de malla cuadrada | | |
|------------------|---|---------|---------|
| | CLASE 1 | CLASE 2 | CLASE 3 |
| 3" (76.2mm) | | | 100 |
| 2" (50,8mm) | | 100 | |
| 11/2" (38.1mm) | 100 | 70-100 | |
| N°4" (4.75mm) | 30-70 | 30-70 | 30-70 |
| N°40" (0.425mm) | 10-35 | 15-40 | |
| N°200" (0.075mm) | 0-15 | 0-20 | 0-20 |

Fuente: sección 303 de las EG – 2000 del MTC¹

d) Sub-rasante. La sub-rasante o también llamado terreno de fundición es la capa de cimentación, la estructura que debe soportar finalmente todas las cargas que corren sobre el pavimento.

En algunos casos, esta capa estará formada solo por la superficie natural del terreno o sino de la parte superior de un relleno debidamente compactado.

En otros casos más usuales, será el terreno el que se compacte una vez que se ha cortado el necesario o la capa superior en donde ha requerido terraplén.

En el concepto fundamental de la acción de los pavimentos Flexibles, el espesor combinado de la sub-base (si se usa), de la base y de la superficie de rodamiento debe ser lo suficientemente grande para que se reduzcan los esfuerzos que concurren en la sub-rasante a valores que no sean tan grandes como para que produzcan una distorsión o desplazamiento excesivos de la capa de suelo de la sub-rasante.

Frecuentemente, las deficiencias en la construcción debidas a problemas de la sub-rasante no se detectan por encontrar se "ocultas" en el pavimento final; sin embargo pueden aparecer en el pavimento después de la exposición al tráfico y al medio ambiente.

¹ Norma técnica de edificaciones CE. 010 Pavimentos Urbanos pp 10

Principales características que debe tener una sub-rasante:

- Si el terreno de fundación es pésimo, debe desecharse el material que lo compone siempre que sea posible, y sustituirse este por un suelo de mejor calidad.
- Si el terreno de fundación es malo, habrá que colocar una sub base de material seleccionado antes de colocar la base.
- Si el terreno de fundación es regular o bueno, podría prescindirse de la sub – base.

1.2.2. Estabilización de suelos blandos.

En la construcción de vías terrestres se presentan frecuentemente problemas de deformabilidad en zonas arcillosas, o bien en zonas arenosas, donde se produce el fenómeno de licuación, las cuales se pueden estabilizar por medio de Geomallas. En este caso, las Geomallas Biaxiales tienen la función de distribuir, en un área mayor, las cargas transmitidas por los vehículos, aumentando la capacidad de carga de los suelos de base, reduciendo las deformaciones sobre la superficie de rodamiento, otorgando mayor vida útil a las estructuras de pavimento y ahorros en futuras rehabilitaciones.

Si se piensa construir una vía sobre un suelo blando saturado, pueden aparecer problemas ocasionados por el tráfico durante o después de la construcción.

El suelo de base se puede mezclar con el suelo blando o se pueden presentar movimientos horizontales y verticales de la base, produciendo fallas profundas y grietas en la superficie.

Esto se puede evitar, incrementando la capacidad de carga del suelo de cimentación y limitando los movimientos del suelo de base. Existen varias técnicas para incrementar la capacidad de carga de los suelos blandos, una de estas es reforzar la base, de tal forma, que la masa de suelo pueda resistir mayores niveles de esfuerzo cortante y la transmisión de estos esfuerzos al suelo blando sea reducida.

La construcción usualmente incluye excavación de material blando, colocando las Geomalias y rellenando con material granular a la profundidad requerida. Las Geomalias refuerzan la base de la vía y limitan los movimientos horizontales y verticales del suelo. De esta forma, las Geomalias mejoran considerablemente la capacidad de carga de la base para un mismo espesor o reducen espesores para una misma capacidad de carga.¹

1.2.3. Geomalias:

a) Módulo de estabilidad de la abertura.

La investigación indica fuertemente que esta propiedad captura eficazmente la interacción compleja del módulo de tracción inicial, la rigidez, el confinamiento y la estabilidad. Las geomallas con mayor estabilidad de abertura tienen mejor desempeño.

b) Forma de las costillas.

Las costillas cuadradas o rectangulares proporcionan mejor interacción con el suelo y la subbase. Los productos con costillas cuadradas y rectangulares tienen mejor desempeño que los que tienen costillas redondeadas.

¹ Geosistemas pavco de mexichem pp 6

c) Espesor de las costillas.

Las costillas más gruesas proporcionan mejor interacción con el suelo y la base. Los productos con costillas más gruesas tienen mejor desempeño que los que tienen costillas más angostas.

d) Tamaño de las aberturas.

Las aberturas de las geomallas deben ser lo suficientemente grandes como para permitir que los agregados y el suelo penetren a traves de ellas, pero lo suficientemente pequeñas como para proporcionar una trabazón eficaz. La investigación indica que una abertura de entre 0.9 y 1.5 pulgadas tiene el mejor desempeño con la mayor parte de las combinaciones de agregados y suelo de las bases para carreteras.

e) Eficiencia de las uniones.

La investigación indica que las uniones de las geomallas deben ser lo suficientemente fuerte como para confinar las partículas de la base eficazmente. Las geomallas con mayor eficiencia de unión tienen mejor desempeño.

1.2.4. Geomalias biaxiales para el refuerzo de capas granulares

Las Geomalias Biaxiales son estructuras bidimensionales fabricadas de polipropileno, químicamente inertes y con características uniformes y homogéneas, producidas mediante un proceso de extrusión y luego estiradas longitudinal y transversalmente.

Este proceso único produce una estructura de una sola pieza con distribución uniforme de espacios rectangulares, de alta resistencia a la tensión en ambas direcciones y un alto módulo de elasticidad. Este tipo de

Geomalla se compone de elementos y nudos rígidos en los cuales el material granular es confinado por trabazón.

Esta trabazón de agregados optimiza la distribución de esfuerzos sobre la sub-rasante (reduciendo las deformaciones sobre ésta) y restringe el desplazamiento lateral de los agregados de la base o sub-base, aumentando y mejorando su confinamiento y resistencia.

La abertura de la malla permite una alta adherencia entre las diferentes capas granulares de la estructura del pavimento. La Geomalla, adicionalmente, aumenta la resistencia a la tensión de las capas de base, tanto en vías no pavimentadas como en estructuras de pavimentos flexibles y rígidos, por lo tanto, son ideales para el refuerzo de suelos.²

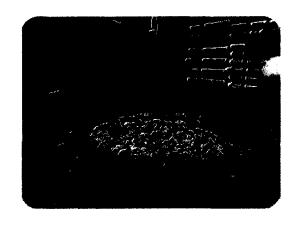
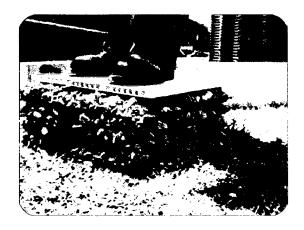


Fig. 1 Descripción y funcionamiento granular sin refuerzo

Fuente: Geosistemas pavco de mexichem pp 4

² Geosistemas pavco de mexichem pp 4

Fig. 2 Descripción y funcionamiento granular reforzados con geomallas



Fuente: Geosistemas pavco de mexichem pp 4

1.2.5. Diseño para mejorar la sub-rasante

Las sub-rasantes débiles representan un problema común en la construcción de pavimentos. Ya que la sub-rasante es el cimiento del pavimento, su fallo conduce al deterioro rápido de la estructura del pavimento. Tradicionalmente, las sub-rasantes débiles o pobres han sido removidas para ser reemplazadas con relleno importado o han sido estabilizadas químicamente.

Ambas opciones son caras y consumenmucho tiempo, especialmente en comparación con la solución Spectra.

El sistema Spectra mejora el desempeño de las sub-rasantes existentes distribuyendo las cargas sobre una superficie más amplia, lo cual reduce el bombeo y el fallo de esfuerzo cortante, al mismo tiempo que aprovecha al máximo la capacidad de carga de las sub-rasantes.

Cuando hay que sobre excavar o rellenar, las geomallas Tensar pueden reducir o aun eliminar la necesidad de sobre excavar, remover suelos débiles o contaminados e importar rellenos selectos caros. Los resultados son una construcción más rápida y menores costos.

Cuando se considera la estabilización con cal o cemento, las geomallas Tensar pueden brindar una alternativa. Se puede lograr el soporte sin el tiempo, el costo y los peligros ambientales que entrañan los métodos de estabilización química, y sin impedir el drenaje interno.

Cuando se requieren secciones de relleno profundas, las geomallas Tensar pueden reducir el espesor de la capa de relleno en hasta el 50%, logrando la distribución de carga necesaria al mismo tiempo.

Como resultado se reducen los costos de relleno selecto y se completa el trabajo más rápidamente.

Cuando se construyen caminos pavimentados o no pavimentados, playas de estacionamiento, aeropuertos, pistas de rodaje, líneas ferroviarias o aun cimientos, el mejoramiento de la sub-rasante con geomallas Tensar produce un trabajo más económico, ahorra materiales y abrevia el tiempo de construcción.

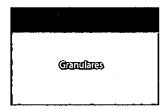
En cualquier suelo débil, las geomallas Tensar distribuyen las cargas impuestas, mejoran la capacidad de carga, reducen el ahuellamiento y brindan una alternativa a los costosos métodos convencionales.³

1.2.6. Ventajas al emplear geomallas biaxiales en estructuras de pavimentos.

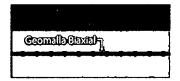
- Aumentar la vida útil de la estructura inicial.
- Disminuir espesores de granulares al reemplazar parte de estos por el aporte que genera la Geomalia.
- ❖ Disminución del impacto ambiental cuando se disminuye el espesor de granulares ya que éste es un recurso natural no renovable.⁴

³ http://www.tecnex-sa.com/Productos/Geogrillas/br_spec.pdf

Fig. 3: Comparaciones de espesores granulares entre el método tradicional y el método con geomalla



Diseño estructura de pavimento inicial



Disminución de espesores al incluir un esfuerzo con Geomalla Fuente: Geosistemas Pavco De Mexichem

1.2.7. Mecanismos de refuerzo de las geomalias.

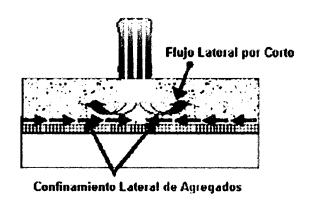
A través de diversas investigaciones (Giroud y Noiray, 1981; Giroud et al. 1985; Berg et al, 2000), se ha encontrado que los tres mecanismos principales de refuerzo proporcionados por una geomalla biaxial son:

a. Confinamiento lateral de la base o subbase.

Obtenido a través de la fricción y entrabe entre la geomalla y el agregado. Ya que los módulos de los materiales granulares son dependientes del estado de esfuerzos, al aumentar el confinamiento lateral, aumenta el módulo de la capa granular sobre la geomalla. (Figura 4).

⁴ Geosistemas pavco de mexichem pp 5

Figura 4. Mecanismo de Confinamiento Lateral

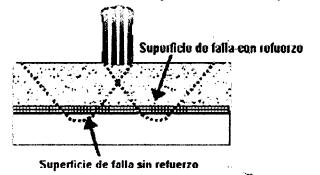


Fuente: U.S. Army Corps of Engineers, 2003

b. Mejoramiento de la capacidad portante.

Se logra desplazando la superficie de falla del sistema de la subrasante blanda hacia la capa granular de mucha más resistencia (Figura 5). Este mecanismo tiende a tener mayor validez en vías sin pavimentar o cuando el estado de esfuerzos sobre la subrasante es alto.

Figura 5. Mecanismo de Mejoramiento de Capacidad Portante



Fuente: U.S. Army Corps of Engineers, 2003

c. Membrana tensionada.

Este efecto se origina en la propiedad por la cual un material flexible elongado, al adoptar una forma curva por efecto de la carga, el esfuerzo normal sobre su cara cóncava es mayor que el esfuerzo sobre la cara convexa, lo cual se traduce en que bajo la aplicación de carga el esfuerzo vertical transmitido por la geomalla hacia la sub-rasante es menor que el

esfuerzo vertical transmitido hacia la geomalla (Figura 6). Sin embargo, este mecanismo sólo ocurre a niveles de deformación demasiados altos como los que ocurren en vías sin pavimentar después de un número de repeticiones de carga elevado.

Tensión de Membrana en la Geomalia

Linu Mill

Componente de soporte vertical de la membrana

Figura 6. Efecto de membrana tensionada

Fuente: U.S. Army Corps of Engineers, 2003

De acuerdo con lo anterior, el mecanismo de refuerzo de mayor importancia para las vías pavimentadas en concreto asfáltico es el confinamiento lateral, mediante el cual se alcanzarían cuatro potenciales beneficios: ⁵

Restricción del desplazamiento lateral de los agregados de la base o sub-base.

La colocación de una o varias capas de geomalla dentro o en el fondo de la capa de base permite la interacción por cortante entre el agregado y la geomalla, a medida que la base trata de desplazarse lateralmente. La carga por cortante es transmitida desde al agregado de la capa granular hacia la geomalla y la coloca en tensión. La relativamente alta rigidez de la geomalla actúa para retardar el desarrollo de la deformación por tensión en el material adyacente a esta. Una deformación lateral más pequeña de la

⁵ Refuerzo_vias_Geomallas_Biaxiales Coextruida Geosistemas pavco

base o subbase se traduce en menor deformación vertical de la superficie de la vía. ⁶

2) Aumento del confinamiento y de la resistencia de la base o sub-base en la vecindad del refuerzo.

Se espera un incremento en la rigidez de la capa granular cuando se desarrolla una adecuada interacción entre esta y la geomalla. Un aumento en el módulo de la base resultaría también en menores deformaciones verticales dinámicas recuperables de la superficie de la vía, implicando una reducción en la fatiga del concreto asfáltico.

3) Mejoramiento de la distribución de esfuerzos sobre la sub-rasante.

En sistemas estratificados, cuando existe un material menos rígido por debajo de la base o sub-base, un aumento en el módulo de la capa de base o sub-base resulta en una distribución de los esfuerzos verticales más amplia sobre la sub-rasante. En términos generales, el esfuerzo vertical en la sub-base o sub-rasante directamente por debajo de la geomalla y de la carga aplicada debe disminuir a medida que aumenta la rigidez de la base. Esto se refleja en una deformación superficial menor y más uniforme.

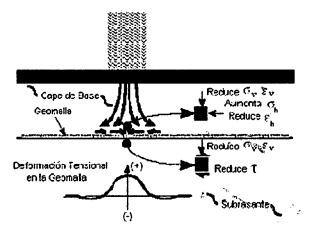
4) Reducción del esfuerzo y deformación por corte sobre la sub-rasante.

La disminución de la deformación por corte transmitida desde la base o sub-base hacia la sub-rasante a medida que el cortante de la base transmite las cargas tensionales hacia el refuerzo, sumado a los menores esfuerzos verticales genera un estado de esfuerzos menos severo que

⁶ TENAX, TDS006: Design Of Flexible Road Pavements With Tenax Geogrids

lleva a una menor deformación vertical de la sub-rasante. Estos beneficios se pueden resumir gráficamente en la Figura 7. ⁷

Figura 7. Beneficios Debidos al Confinamiento Lateral Proporcionado por una Geomalla Biaxial en un Pavimento Flexible



Fuente: Berg et al., 2000

Los anteriores beneficios han sido medidos mediante pruebas de placa de carga de laboratorio para secciones de pavimento flexible reforzadas con geomallas biaxiales Tensar BX1100 y BX1200 y con geotextiles Amoco 2006, debidamente instrumentadas para llegar a tales conclusiones (Perkins, 1999a). En el caso de pavimentos rígidos, debido a que el nivel de esfuerzos que llega a la sub-rasante es menor, la geomalla a este nivel permite la conformación de una plataforma que proporcione un apoyo uniforme y homogéneo a la losa de concreto hidráulico. A partir de investigaciones como la citada arriba y otras previas (ej. Webster, 1992), Tensar ha desarrollado su metodología para el refuerzo de bases granulares en pavimentos flexibles, basándose en el concepto de TBR, para lo cual se requiere que la geomalla esté a una profundidad óptima entre 25 y 35 cm de la superficie de rodadura. Adicionalmente en la actualidad se desarrollan investigaciones patrocinadas por el Departamento

⁷ TENAX, TDS006: Design Of Flexible Road Pavements With Tenax Geogrids

de Transporte de los Estados Unidos y la FHWA con el fin desarrollar métodos mecánicos – empíricos que permitan un enfoque más racional en el diseño de pavimentos reforzados con geomallas (Perkins 2001 a y b). Mientras estos métodos se desarrollan, se cuenta con la norma AASHTO PP46-01, la cual forma parte de las normas provisionales publicadas en el interim de abril de 2001; en ella se propone una serie de estrategias para regular el diseño de pavimentos con geosintéticos, tal como se describe en el numeral siguiente.⁸

1.2.8. La norma AASHTO PP46-01 y otras consideraciones

El objetivo de esta norma es proporcionar una guía de procedimientos a los diseñadores de pavimentos reforzados con geosintéticos, específicamente enfocada al refuerzo de bases granulares en pavimentos flexibles, pero cuva filosofía, en opinión del autor del presente artículo, es aplicable también al mejoramiento de sub-rasantes. Uno de los aspectos de la norma que se consideran de mayor relevancia es el reconocer que los beneficios brindados por un geosintético a un pavimento reforzado no son derivados teóricamente y que dada la naturaleza empírica de estas aplicaciones, el valor agregado de un geosintético debe ser demostrado mediante estudios de campo que permitan cuantificarlo. Si no se puede hacer un estudio específico para un diseño en particular, la norma permite usar información de proyectos con condiciones similares al que se vaya a diseñar. Así mismo, se reconoce que los beneficios proporcionados por un geosintético no pueden ser trasladados a otros. En el caso de las geomalias, esto es evidente dada la gran variabilidad en las propiedades

⁸ Refuerzo_vias_Geomallas_Biaxiales Coextruida Geosistemas pavco

físicas y mecánicas de los productos comercialmente disponibles. Entre las propiedades que se consideran de mayor incidencia en el comportamiento de una geomalla en su aplicación en el mejoramiento de sub-rasantes blandas se tiene:

- Módulos secantes al 2% y 5%
- > Resistencia en las juntas
- > Eficiencia en las juntas
- Estabilidad secante o módulo de estabilidad de la abertura: Investigaciones indican que este parámetro captura la interacción del módulo de tensión inicial, la rigidez, el confinamiento y la estabilidad. A mayor módulo de estabilidad de la abertura mejor desempeño de la geomalla dentro del sistema.
- > Forma de las costillas
- > Espesor de las costillas
- > Tamaño de las aberturas
- Resistencia al da

 no durante la instalación Como se puede ver, toda esta cantidad de parámetros hace difícil el desarrollo de criterios de dise

 no generalizados, lo cual justifica la realización de las pruebas de campo de las que se hablar

 a bajo. 9

1.2.9. Pruebas de campo para medir el aporte de las geomallas.

Reporte de uso de geomallas tensar para el mejoramiento del módulo de reacción de sub-rasante.

Este reporte fue preparado por el Dr. Steve Perkins de la Universidad Estatal de Montana inmediatamente después de terminar su trabajo

⁹ AASHTO (1993). Guide for Design of Pavement Structures

"Pavimentos Flexibles Reforzados con Geosintéticos", realizado conjuntamente entre la Universidad de Montana y la FHWA. Se escogió complementar este trabajo con un ensayo de Mejoramiento de Sub-rasante relativamente simple (uno de los cuales podría aplicarse a pavimentos rígidos). El reporte demuestra a escala natural, que para una sub-rasante relativamente blanda, la inclusión de Geomallas Tensar incrementan el Módulo de Reacción de Sub-rasante ('k') aproximadamente de 50 a 100%.

Específicamente, este informe muestra que una capa de geomalla Tensar BX1200 debajo de 6" de agregado de Base incrementan el Módulo de Reacción de Sub-rasante de 148 pci a 217 pci (46.3% de incremento). Bajo 12" de agregado de Base el incremento fue de 270 pci a 517 pci (91.8% de incremento). La sub-rasante para ambos ensayos fue arcilla. El CBR de diseño fue de 1.5% ('k'=75 pci). El agregado de Base fue una grava de río triturada bien graduada.

Usando solo Agregado de sub-base (sin geomalla) sobre la Sub-rasante, podría esperarse un 'k' en la parte superior de la sub-base mayor que el 'k' de la sub-rasante sola, esto verificado a través de un ensayo de platos de carga. Este incremento puede ser estimado del siguiente ábaco extraído de FAA Advisory Circular (AC) 150/5320-6D. Para 6" de espesor en una sub-rasante de k=75 pci, el ábaco estima un 'k' en la parte superior de la sub-base de k =160 pci, comparado con el ensayo de Perkins de k =148 pci. Para 12" de espesor, el ábaco estima un 'k' en la parte superior de la sub-base de k = 265 pci, comparado con el ensayo de Perkins de k=270 pci.

Esta aproximación es buena; por tanto, los resultados del ensayo de Perkins son razonables y creíbles.

El espesor equivalente de la estructura del pavimento, geomalla vs. agregado, puede establecerse de este ensayo y del ábaco. Considere el caso de 6" de espesor de sub-base en una sub-rasante de 'k'=75 pci. Perkins determina que una capa de geomalla BX1200 en la interfase resulta en un 'k' en la parte superior de la sub-base = 217 pci. Este mismo 'k' puede ser obtenido aproximadamente en la parte superior de la sub-base usando un espesor mayor de agregado no-reforzado. El ábaco muestra que este espesor es aproximadamente 9".

La eficiencia neta es que, para esta resistencia de sub-rasante y espesor de agregado, la Geomalla Tensar BX1200 reemplaza (9-6=) 3" de agregado.

120 140 160 180 200 220 240 280 280 300 K=300 (81 SUBBASE LB/IN (ac) K=50 SUFGRADE. 0F TOP THICKNESS OF SUBBASE, INCHES

Figura 8. Estimaciones de incremento para 'K' en base y sub base

Fuente. Tomado de FAA advisory circular (AC) 150/5320-6D

1.2.10. Ensayos de placa de carga. Los ensayos que se describirán en este numeral corresponden a un proyecto de pavimentación de calles urbanas en barrios marginales en Bogotá D.C., Colombia; el proyecto contemplaba una alternativa de mejoramiento de la sub-rasante y previamente a su construcción se decidió verificar el aporte de la geomalla para poder optimizar el diseño del pavimento rígido. Las pruebas se llevaron a cabo en dos localidades diferentes y en cada uno de los sitios se seleccionó un

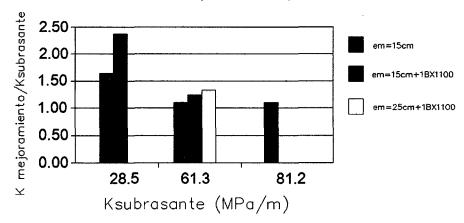
tramo de ensayo de 3 m de ancho y 10 m de longitud, cada uno de los cuales se dividió en dos mitades: una con refuerzo sobre la sub-rasante y la otra sin reforzar. En cada tramo se pretendía realizar ensayos de placa de carga sobre la sub-rasante y sobre diferentes espesores de material granular (con y sin refuerzo). El refuerzo consistió en una capa de geomalla BX1100 colocado sobre un geotextil no teiido de 160 g/m2 colocado directamente sobre la sub-rasante.. La sub-rasante en cada caso resultó bastante heterogénea, compuesta por rellenos arcillosos de alta plasticidad (CH) en algunos casos con escombros de construcción. Debido a esta variabilidad se encontró difícil caracterizarlas con un valor de CBR inalterado o con Penetrómetro Dinámico de Cono (DCP). En su lugar se hizo un ensayo de placa de carga para determinar el módulo de reacción de la sub-rasante para obtener el CBR por medio de correlaciones. El material de mejoramiento usado consistió en una grava arenosa (GP) con algún contenido de material arcilloso (Dmax = 75 mm, pasa tamiz 200 ≈ 15 %. IP ≈ 9 %) muy usado en la ciudad para realizar reemplazos mejoramientos por excavación y reemplazo. Los resultados de las mediciones realizadas sobre tres rangos de resistencia de la sub-rasante se muestran en la Tabla 8 y en la Figura 9.

Tabla 8. Incremento de K con respecto al módulo de la sub-rasante

| Módulo de reacción medido. K (MPa/m) | | | | Sector | Notas |
|--|---|------------------------------|------------------------------|---------|---------------------|
| Subrasate | e _m =15cm | e _m =15cm+1Bx1100 | e _m =25cm+1Bx1100 | | |
| 28.5 | 45.8 | 67.8 | | Kennedy | |
| 61.3 | 67.5 | 71.5 | 83.6 | Bosa | |
| 81.2 | 90.5 | | | Kennedy | |
| K subrasante | $n_{\kappa} = \frac{N_{mejoramiento}}{V_{\nu}}$ | | | Sector | El módulo |
| (MPa/m) | e _m =15cm | e _m =15cm+1Bx1100 | e _m =25cm+1Bx1100 | | de |
| 28.5 | 1.61 | 2.38 | | Kennedy | reacción |
| 61.3 | 1.10 | 1.17 | 1.36 | Bosa | para e _m |
| 81.2 | 1.11 | | | Kennedy | =15cm sin |
| K subrasante (MPa/m) Incremento porcentual de K mejoramiento con relación a K subrasante e _m =15cm e _m =15cm+1Bx1100 e _m =25cm+1Bx1100 | | Sector | geomalla es teórico | | |
| 28.5 | 61% | 138% | | Kennedy | |
| 61.3 | 10% | 17% | 36% | Bosa | |
| 81.2 | 11% | | | Kennedy | |

e_m=espesor de mejoramiento en material granular sobre la subrasante

Figura 9. Variación del Nivel de Mejoramiento con el K de la Subrasante Variación de de K mejoramiento/Ksubrasante



Fuente. Expediente Proyecto De Pavimentación De Calles Urbanas En Barrios Marginales en Bogotá D.C

Como se puede apreciar en la Tabla 8, la resistencia de la sub-rasante medida en términos del módulo de reacción varió entre 28.5 y 81.2 MPa/m, encontrándose que entre menor sea la resistencia de la sub-rasante, mayor el aporte proporcionado por la geomalla. Es así como para la sub-rasante más blanda (K = 28.5 MPa/m), el incremento en el módulo de reacción medido sobre un espesor de mejoramiento de 15 cm es de 138% con respecto al medido sobre la sub-rasante, comparado con un incremento teórico del 61% que debería obtenerse con un espesor igual de base granular sin refuerzo. Vale la pena aclarar que este último valor no se midió directamente en el campo, por lo que se recurrió a estimaciones de la literatura. El incremento en el módulo de reacción de la capa de 15 cm reforzada, con respecto al K teórico de la capa de 15 cm no reforzada es del 48%. Para la sub-rasante con K = 61.3 MPa/m, se encuentra que el incremento en el valor de K es del 17% para un espesor de mejoramiento de 15 cm y de 36% para 25 cm, en ambos casos con refuerzo. Para la capa de 15 cm, el mejoramiento del módulo con refuerzo con respecto al módulo sin refuerzo es del 6%, lo que indica la pérdida de eficiencia del refuerzo al mejorar la resistencia de la sub-rasante. Los datos sobre la sub-rasante blanda se encuentran consistentes con los obtenidos en una investigación llevada a cabo por la Universidad de Montana (Perkins, 1999b) en las que se encontró que para una subrasante arcillosa (CH) con CBR = 1.5 (K ≈ 22 MPa/m), el incremento en el módulo de reacción sobre una capa de base granular de 14 cm de espesor reforzada con geomalla Tensar BX1200, con respecto a una del mismo espesor sin refuerzo fue del 47%, mientras que para capas de 30 cm de espesor, esta relación fue del 92%. Así mismo, el incremento con respecto al K de la subrasante fue del 170% para la capa de 14 cm y de 546% para la capa de 30 cm, en ambos casos reforzada. La diferencia con el caso de Bogotá puede radicar en la calidad del material empleado como mejoramiento. Los anteriores datos pueden ser de gran valor en el diseño de pavimentos rígidos, ya que se pueden lograr reducciones en los espesores de base granular para pavimentos de este tipo construidos sobre suelos blandos. Así mismo, se puede utilizar esta información en el diseño de pavimentos flexibles mediante la conversión de los módulos de reacción del suelo a valores de CBR usando correlaciones de la literatura.

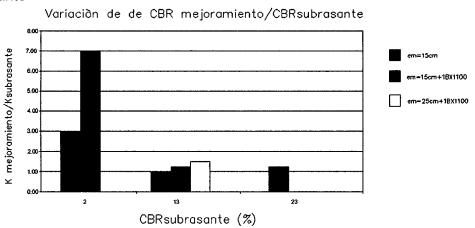
En la Tabla 9 y Figura 10, se presentan los resultados en términos de CBR. Analizando estos datos se encuentra que para la capa reforzada de 15 cm el incremento del CBR con respecto al de la subrasante es del 600%, y del 133% con respecto al de la capa de igual espesor sin refuerzo.

Tabla 9: Incremento del CBR con respecto al de la sub rasante

| CBR estimado (%) | | | | Sector | Notas |
|----------------------|---|--|------------------------------|---------|------------------------|
| Subrasate | e _m =15cm | e _m =15cm+1Bx1100 | e _m =25cm+1Bx1100 | | EI CBR se |
| 2 | 6 | 14 | | Kennedy | obtuvo a partir de |
| 13 | 14 | 16 | 20 | Bosa | correlaciones |
| 23 | 28 | | | Kennedy | con el módulo |
| CBR subrasante | , | $n_{CBR} = \frac{CBR_{mejoramiento}}{CBR}$ | CBR _{subrasante} | Sector | de reacción de la |
| | e _m =15cm | e _m =15cm+1Bx1100 | e _m =25cm+1Bx1100 | | subrasante, K. |
| 2 | 3.00 | 7 | | Kennedy | El módulo de |
| 13 | 1.08 | 1.23 | 1.54 | Bosa | reacción para |
| 23 | 1.22 | | | Kennedy | e=15cm sin |
| K subrasante (MPa/m) | Incremento porcentual de CBR _{mejoramiento} con relación a CBR _{subrasante} | | | Sector | geomalia es teórico |
| (···· 2···) | e _m =15cm | e _m =15cm+1Bx1100 | e _m =25cm+1Bx1100 | | |
| 2 | 200% | 600% | | Kennedy | |
| 13 | 8% | 23% | 54% | Bosa | |
| 23 | 22% | | | Kennedy | |

e_m= Espesor del mejoramiento en material granular sobre la subrasante

Figura 10. Variación del nivel de mejoramiento con el CBR de la sub-rasante



Fuente. Expediente proyecto de pavimentación de calles urbanas en barrios marginales en Bogotá D.C

1.2.11. Diseño para mejorar la sub-rasante

Las sub-rasantes débiles representan un problema común en la construcción de pavimentos. Ya que la sub-rasante es el cimiento del pavimento, su fallo conduce al deterioro rápido de la estructura del pavimento.

Tradicionalmente, las sub-rasantes débiles o pobres han sido removidas para ser reemplazadas con relleno importado o han sido estabilizadas químicamente.

Ambas opciones son caras y consumen mucho tiempo, especialmente en comparación con la solución Spectra.

El sistema Spectra mejora el desempeño de las sub-rasantes existentes distribuyendo las cargas sobre una superficie más amplia, lo cual reduce el bombeo y el fallo de esfuerzo cortante, al mismo tiempo que aprovecha al máximo la capacidad de carga de las sub-rasantes.

Cuando hay que sobre excavar o rellenar, las geomallas Tensar pueden reducir o aun eliminar la necesidad de sobre excavar, remover suelos débiles o contaminados e importar rellenos selectos caros. Los resultados son una construcción más rápida y menores costos.

Cuando se considera la estabilización con cal o cemento, las geomallas Tensar pueden brindar una alternativa. Se puede lograr el soporte sin el tiempo, el costo y los peligros ambientales que entrañan los métodos de estabilización química, y sin impedir el drenaje interno.

Cuando se requieren secciones de relleno profundas, las geomalias Tensar pueden reducir el espesor de la capa de relleno en hasta el 50%, logrando la distribución de carga necesaria al mismo tiempo.

Como resultado se reducen los costos de relleno selecto y se completa el trabajo más rápidamente.

Cuando se construyen caminos pavimentados o no pavimentados, playas de estacionamiento, aeropuertos, pistas de rodaje, líneas ferroviarias o aun cimientos, el mejoramiento de la subrasante con geomallas Tensar produce un trabajo más económico, ahorra materiales y abrevia el tiempo de construcción.

En cualquier suelo débil, las geomallas Tensar distribuyen las cargas impuestas, mejoran la capacidad de carga, reducen el ahuellamiento y brindan una alternativa a los costosos métodos convencionales.¹⁰

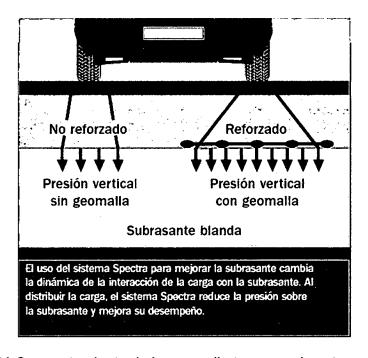


Figura 11 Comportamiento de la geomalla tensar en la sub-rasante

¹⁰ http://www.tecnex-sa.com/Productos/Geogrillas/br_spec.pdf

1.2.12. Diseño para mejorar la Base

Con frecuencia, los sistemas de pavimento fallan prematuramente porque el material de la capa base se esparce lateralmente de los senderos de las ruedas (carga). Esto produce el ahuellamiento y finalmente la rotura dela superficie del pavimento.

Al proporcionar confinamiento, el sistema Spectra permite que la capa base reforzada resista el desplazamiento lateral, mejorando así el desempeño estructural del pavimento.

Este sistema no sólo es fácil de instalar, sino que ahorra tiempo y dinero, reduciendo la sobre excavación, disminuyendo los materiales necesarios para la sección de pavimento y prolongando la vida útil del pavimento.¹¹

Al mismo tiempo que brindan un costo total menor del proyecto, las geomallas TensarBX para reforzar la capa base pueden ayudar a cumplir los calendarios de construcción del pavimento o hasta facilitar su terminación antes de lo programado.

El sistema Spectra para reforzar la capa base también ha triunfado en la prueba más difícil de todas: el desempeño en el mundo real.

Las geomallas TensarBX han sido utilizadas por departamentos viales estatales, entidades de distrito y municipales locales, así como propietarios particulares, demostrando el valor económico y estructural del sistema Spectra una y otra vez.

¹¹ http://www.tecnex-sa.com/Productos/Geogrillas/br spec.pdf

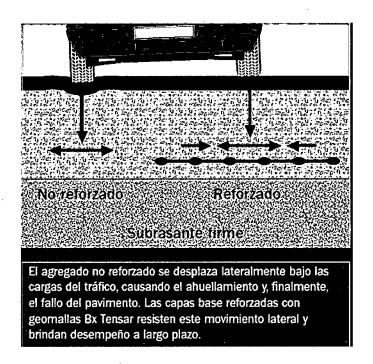


Figura 12 .Comportamiento de la geomalla tensar en la base

1.2.13. Recomendaciones para la especificación del material.

En general, para asegurar un buen comportamiento, las geomallas a utilizar deberán consistir en mallas de estructura regular biaxial, con aberturas geométricas rectangulares (costillas y uniones de cruce) suficientes como para permitir un inter trabado mecánico significativo con el material que será reforzado.

Por otro lado, la geomalla deberá mantener la capacidad de refuerzo y trabazón bajo cargas dinámicas repetidas durante su puesta en servicio y también deberá ser resistente a la degradación producida por los rayos ultravioletas, al daño durante las prácticas normales de construcción y a toda forma de degradación biológica o química que normalmente pueden encontrarse en el material que será reforzado.

1.2.14. Diseño de pavimento.

1.2.14.1. Método AASHTO para pavimentos flexibles

Los modelos matemáticos respectivos también requieren de una calibración para las condiciones locales del área donde se pretenden aplicar.

$$\log_{10} W_{18} = Z_R S_o + 9.36 \log_{10} (SN + 1) - 0.20 + \frac{\log_{10} \left[\frac{\Delta PSI}{4.2 - 1.5} \right]}{0.40 + \frac{1094}{(SN + 1)^{5.19}}} + 2.32 \log_{10} M_R 8.07$$

Dónde:

SN = Número Estructural requerido

W18 = Número de aplicaciones de carga de 80 KN (8.2 Ton) u ejes equivalentes (ESAL)

ZR = Desviación estándar normal

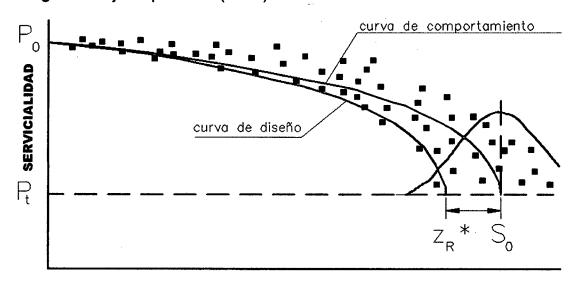
So = Error estándar combinado de la predicción de tránsito y de la predicción de comportamiento u desviación estándar global

 $\Delta PSI = Diferencia entre el índice de servicio inicial (pi) y el final (pf)$

MR = Módulo Resiliente (psi)

El modelo de ecuación de diseño está basado en la pérdida del índice de servicialidad (ΔPSI) durante la vida de servicio del pavimento; siendo éste un parámetro que representa las bondades de la superficie de rodadura para circular sobre ella.

Figura 13 Ejes Equivalente (ESAL) vs. Serviciabilidad ilustrando la tendencia.



log (ESAL)

Fuente: Guía para pavimentos flexibles de la AASHTO

Tabla 10 Valores de la estándar 51n normal, Z_{R} , correspondientes a los niveles de confiabilidad, R

| Confiabilidad | Desviación normal |
|---------------|-------------------|
| (R%) | estándar (ZR) |
| 50 | 0,000 |
| 60 | -0.253 |
| 70 | -0.524 |
| 75 | -0.674 |
| 80 | -0.841 |
| 85 | -1.037 |
| 90 | -1.282 |
| 91 | -1.340 |
| 92 | -1.405 |
| 93 | -1.476 |
| 94 | -1.555 |
| 95 | -1.645 |
| 96 | -1.751 |
| 97 | -1.881 |
| 98 | -2.054 |
| 99 | -2.327 |
| 99,9 | -3.090 |
| 99,99 | -3.750 |

Tabla 11 Valores de Nivel de confiabilidad R recomendados

| Clasificación funcional | Nivel de confiabilidad, R, recomendado Urbana Rural | |
|-------------------------------|---|-----------|
| | | |
| Interestatales y vías rápidas | 85 - 99,9 | 80 - 99,9 |
| Arterias Principales | 80 - 99 | 75 - 95 |
| Colectoras | 80 - 95 | 75 - 95 |
| locales | 50 - 80 | 50 - 80 |

Fuente: Guía para pavimentos flexibles de la AASHTO

La confiabilidad en el diseño (R) puede ser definida como la probabilidad de que la estructura tenga un comportamiento real igual o mejor que el previsto durante la vida de diseño adoptada.

Cada valor de R está asociado estadísticamente a un valor del coeficiente de STUDENT (ZR). A su vez, ZR determina, en conjunto con el factor "So", un factor de confiabilidad.

A. Desviación ESTANDAR.

Para pavimentos flexibles: Desviación estándar entre 0.30 y 0.50

B. Número estructural indicativo del espesor total requerido de pavimento (SN)12

Figura 14 Estructura esquemática de un pavimento flexible

| CARPETA ASFALTICA | D1 |
|-----------------------------|----|
| CAPA BASE | D2 |
| CAPA SUB BASE | D3 |
| ///////SUB GRADO///-/////// | X |

Fuente: Propia

¹² http://www.imcyc.com/revistacyt/mar10/artportada.htm

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

a = coeficiente estructural de la capa

D = espesor, en pulgadas, de la capa

m = coeficiente de drenaje de la capa

n = número de capas

C. Coeficientes estructurales

Los materiales usados en cada una de las capas de la estructura de un pavimento flexible, de acuerdo a sus características ingenieriles, tienen un coeficiente estructural "a". Este coeficiente representa la capacidad estructural del material para resistir las cargas solicitantes.

Estos coeficientes están basados en correlaciones obtenidas a partir de la prueba AASHO de 1958-60 y ensayos posteriores que se han extendido a otros materiales y otras condiciones para generalizar la aplicación del método.

TABLA 12 Valores mínimos en pulgadas. Según ESAL para concreto asfaltico y capa base D_2

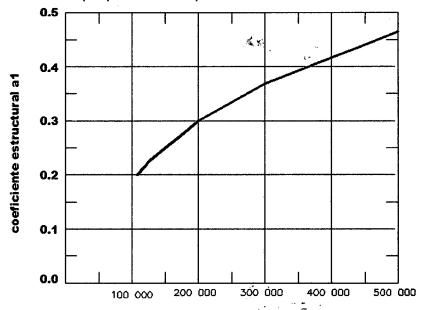
| Trafico, ESAL | Concreto asfaltico, D ₁ | Capa base, D₂ |
|-----------------------|------------------------------------|------------------|
| 50 000- | 1,0 (0 tratamiento Superficial) | 4 |
| 50 001 a 150 000 | 2,0 | 4 |
| 150 001 a 500 000 | 2,5 | 4 |
| 500 001 a 2 000 000 | 3,0 | 6 |
| 2 000 001 a 7 000 000 | 3,5 | 6 |
| 7 000 000+ | 4,0 | 6 |

Fuente: Guía para pavimentos flexibles de la AASHTO

D. Coeficiente estructural de la carpeta asfáltica (a₁)

Si se conoce el Módulo de Elasticidad de la mezcla asfáltica en psi o si se conoce la Estabilidad Marshall en libras.

Figura 15 Carta para estimar coeficiente estructural a₁ a partir del módulo elástico (carpeta asfáltica).

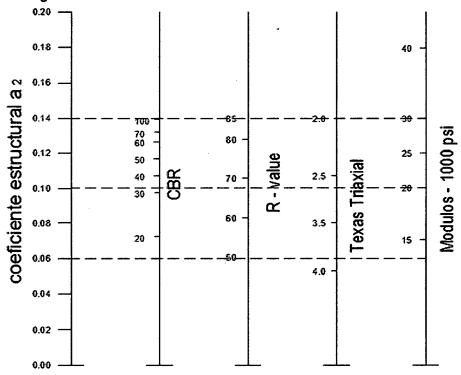


Module Elastico Ex=(PSI) del concreto asfaltico (a 68 °F)

Fuente: Guía para pavimentos flexibles de la AASHTO

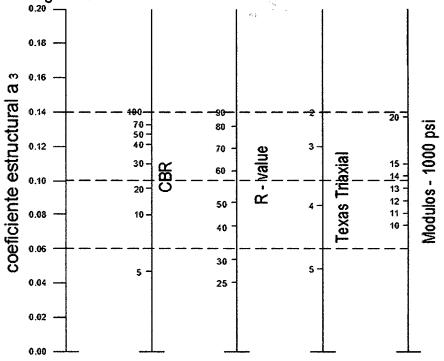
E. Coeficiente estructural para la capa base (a₂)

Figura 16 Nomograma para estimar coeficiente estructural a₂ para una base granular.



F. Coeficiente estructural para la capa sub-base (a₃)

Figura 17 Nomograma para estimar coeficiente estructural a₃ para una sub-base granular.



Fuente: Guía para pavimentos flexibles de la AASHTO

G. Coeficientes de drenaje (m_i)

Tabla 13 Coeficientes de drenaje m_i recomendados.

| Calidad del drenaje | Porcentaje del tiempo en que la estructura de pavimento esta expuesta a niveles de humedad cercanos a la saturación | | | |
|------------------------|---|-------------|-------------|------|
| | Menos de 1 – 5% 1 – 5% Más del | | | |
| | 1% | | | 25% |
| Excelente | 1,40 - 1,35 | 1,35 - 1,30 | 1,30 -1,20 | 1,20 |
| Buena | 1,35 – 1,25 | 1,25 - 1,15 | 1,15 - 1,00 | 1,00 |
| Regular | 1,25 - 1,15 | 1,15 - 1,05 | 1,00 - 0,80 | 0,80 |
| Pobre | 1,15 - 1,05 | 1,05 - 0,80 | 0,80 - 0,60 | 0,60 |
| Deficiente | 1,05 - 0,95 | 0,95 - 0,75 | 0,75 - 0,40 | 0,40 |

La calidad del drenaje se define en términos del tiempo en que el agua tarda en ser eliminada de las capas granulares (capa base y sub-base):

TABLA 14 Calidad de drenaje de una capa del pavimento.

| Calidad de drenaje | Agua eliminada en |
|--------------------|-------------------|
| Excelente | 2 horas |
| Buena | 1 día |
| Regular | 1 semana |
| Pobre | 1 mes |
| deficiente | No drena |

Fuente: Guía para pavimentos flexibles de la AASHTO

Para calcular el tiempo en que el agua es eliminada será necesario conocer la permeabilidad, k, pendientes, espesores D_2 y D_3 de los materiales a utilizar como capa base y sub-base, respectivamente.

H. Diferencia entre el índice de servicialidad inicial, p_o , y el índice de servicialidad terminal de diseño, pt (ΔPSI)

$$\Delta PSI = p_0 - p_t$$

Servicialidad es la condición de un pavimento para proveer un manejo seguro y confortable a los usuarios en un determinado momento. Inicialmente se cuantificó la servicialidad de una carretera pidiendo la opinión de los conductores, estableciendo el índice de servicialida dp de acuerdo a la siguiente calificación:

TABLA 15 Índice de serviciabilidad

| Índice de servicialidad, p | Calificación |
|----------------------------------|--------------|
| 0 – 1 | Muy mala |
| 1 - 2 | Mala |
| 2 – 3 | Regular |
| 3-4 | Buena |
| 4 – 5 | Muy buena |

Posteriormente se estableció una combinación matemática de mediciones físicas en los pavimentos, siendo una forma más objetiva de evaluar este índice.

$$p = 5.03 - 1.91 \log[1 + S_v] - 0.01[c_f + P]^{\frac{1}{2}} - 1.38RD^2$$

- $ightharpoonup^{S_v}$ = Varianza de las inclinaciones de la rasante existente en sentido longitudinal respecto de la rasante inicial. Mide la rugosidad en sentido longitudinal.
- > C_f = Suma de las áreas fisuradas en Ft^2 y las grietas longitudinales y transversales en pie, por cada 1000 Ft^2 de pavimento.
- ightharpoonup P = Área bacheada en Ft^2 por cada 1000 Ft^2 de pavimento.
- > RD = Profundidad media del ahuellamiento en pulgadas. Mide la rugosidad transversal.
- p_o = 4,2- (4,2 es la máxima calificación lograda en la AASHO Road Test para pavimento flexible).
- p_t = índice más bajo que puede tolerarse antes de realizar una medida de rehabilitación = 2,5+ para carreteras con un volumen de tráfico alto ó 2,0+ para carreteras con un volumen menor.

I. Módulo de resilencia, en PSI, del material de sub-rasante (MR)

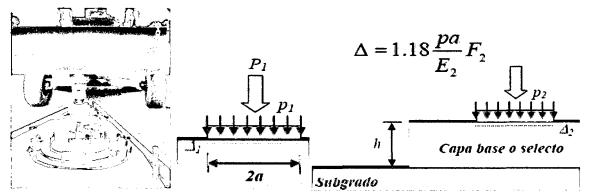
La capacidad del suelo se mide mediante las pruebas de CBR y Módulo de Resilencia, dependiendo de los equipos disponibles.

Relaciones CBR - módulo de resiliencia:

En nuestro país no existe experiencia ni equipos para determinar el Módulo de Resilencia. Ante esta carencia se recurre a correlaciones con el CBR.

Se puede utilizar la siguiente correlación entre el CBR de la terracería y el módulo de resilencia:¹³

Figura 18 Ensayo para hallar Módulo de elasticidad MR (psi) = 1500 CBR



FUENTE. Laboratorio integrado.uniandes.edu.co/lab_c_031_equipos.html

¹³ http://laboratoriointegrado.uniandes.edu.co/lab_c_031_equipos.html

J. Cálculos

R = 95 %

So = 0.35

 $W18 = 5 \times 10^6$

Tabla 16. Datos de los materiales para el diseño de pavimentación Av Salón Vilchez Murga

| Material | Mr (Mpa-psi) | Mi |
|-------------------|--------------------|------|
| Carpeta asfáltica | 2760 (400,000) ^2 | - |
| Base | 207 (40,000) | 0.80 |
| Subbase | 105 (20,000) | 0.80 |
| Subrasante | 34 (5.000) | - |

Fuente: expediente técnico de la Av Salomón Vílchez Murga

De acuerdo a los Módulos de Resiliencia (Mr) se obtienen los números estructurales de diseño (SN), utilizando el ábaco de la figura .17 de la siguiente forma:

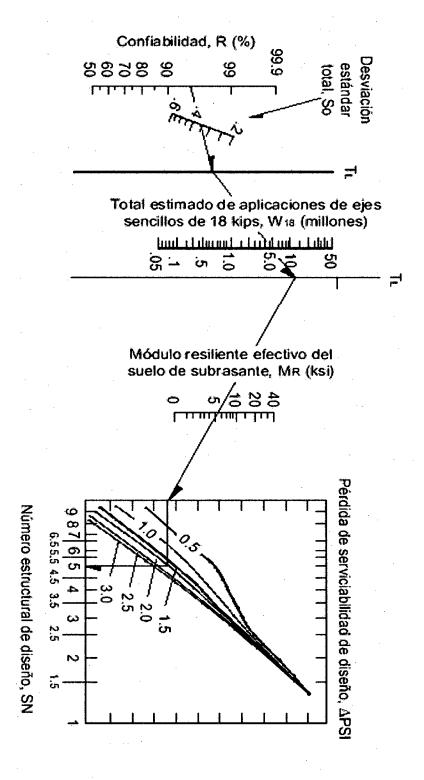
Comenzando en el lado izquierdo del ábaco, en donde dice Confiabilidad R (%), se sale con valor de R = 0.95

En la siguiente línea inclinada que dice .Desviación Standard So. Se pone el valor de So = 0.35 y uniendo este punto con el de R = 0.95 del punto anterior, se traza una línea que intercepte la siguiente línea TL en un punto que va a servir de pivote.

En la siguiente línea vertical dice. No. Total de ESAL's aplicados W18 (millones), en esta encontramos el valor de 5×10^6 ESAL's = 5,000,000 = 5 en el ábaco; entonces uniendo el punto de pivote de la línea anterior con este nuevo punto, se encuentra otro punto pivote en la siguiente línea vertical TL.

En la siguiente línea vertical que dice Módulo Resiliente efectivo de la subrasante (ksi), se encuentra el valor de Mr (Mpa-psi) = 5000 = 5 para la subrasante, se une el último punto pivote encontrado anteriormente y el valor de 5 en esta línea hasta encontrar la primera línea vertical izquierda del cuadro situado a la extrema derecha.

Figura 19 Nomograma Para Número Estructural



De este punto de intersección, se continúa horizontalmente hasta encontrar la línea inclinada que corresponde a un valor de ΔPSI = 2,0 que es Pérdida de serviciabilidad de diseño, de este punto se baja a la línea inferior del cuadro en donde se encuentra el .Número estructural de diseño SN, que para el caso es 5.0 (para proteger la sub-rasante) que es el Número Estructural requerido para proteger toda la estructura del pavimento.

Para los siguientes valores de Mr = 20,000 = 20 el valor de SN2 es 3.60 (para proteger la sub-base granular) y para Mr = 40,000 = 40 el valor de SN1 es de 2.08 (para proteger la base triturada).

Seguidamente para encontrar los valores de los coeficientes estructurales de capa (ax), se hace uso de las figuras siguientes en función del módulo elástico del concreto asfáltico y los módulos de resiliencia de la base y la sub-base, para lo cual se procede así:

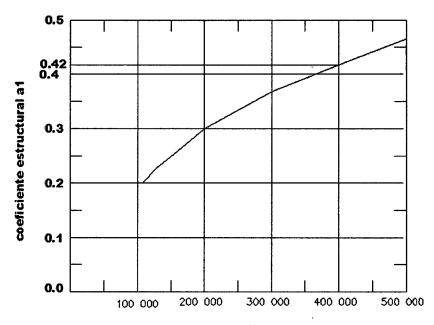
K. Hallando espesor de a₁

Con el valor del módulo elástico del concreto asfáltico (Mpa = 400,000), se encuentra el coeficiente estructural de capa $\mathbf{a_1}$ haciendo uso de la figura 18; para el caso, saliendo del valor de 400,000 en la figura hacia arriba a interceptar la línea de pivote y de allí horizontalmente hacia la izquierda para encontrar el valor correspondiente de $\mathbf{a_1} = 0.42$.

Figura 20: Carta para estimar coeficiente estructural a₁ a partir del módulo elástico (carpeta asfáltica) de la Av Salomón Vílchez Murga saliendo del valor de 400,000 hacia arriba a interceptar la línea de pivote y de allí horizontalmente hacia la izquierda para encontrar el valor correspondiente

 $de a_1 = 0.42.$

Hallando espesor de a2

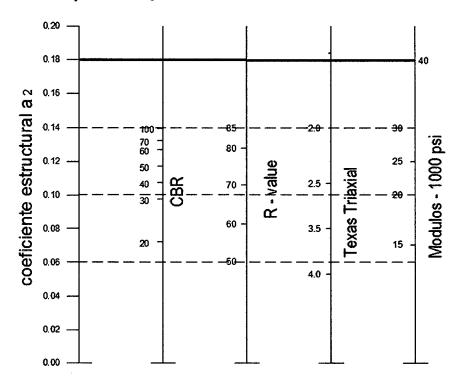


Module Elastico Eac=(PSI) del concreto asfaltico (a 68 °F)

Para encontrar el valor de coeficiente de capa a_2 de las bases trituradas ó granulares, se usa la figura 19 y con el Módulo de resiliencia Mr = 40,000 ó 40 (PSI), en la línea vertical del lado extremo derecho, horizontalmente se traza una línea hasta encontrar la línea vertical del extremo izquierdo, lo cual da un valor de $a_2 = 0.18$

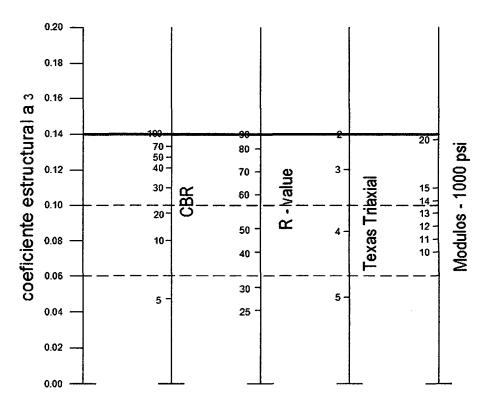
Figura 21. Nomograma para estimar coeficiente estructural a_2 para una base granular de la Av Salomón Vílchez Murga. De 40 (PSI), en la línea vertical del lado extremo derecho, horizontalmente se traza una línea hasta encontrar la línea vertical del extremo izquierdo, lo cual da un valor de $a_2 = 0.18$.

Hallando espesor de a₃



Para encontrar el valor del coeficiente de capa a3 en la sub-base, se usa la figura 20 y con el Módulo de resiliencia Mr = 20,000 ó 20 (PSI) en la línea vertical del lado extremo derecho, horizontalmente se traza una línea hasta encontrar la línea vertical del extremo izquierdo, lo cual da un valor de a3 = 0.14.

Figura 22. Nomograma para estimar coeficiente estructural a_3 para una subbase granular de la Av Salomón Vílchez Murga. Con Mr = 20 (PSI) en la línea vertical del lado extremo derecho, horizontalmente se traza una línea hasta encontrar la línea vertical del extremo izquierdo, lo cual da un valor de $a_3 = 0.14$.



Se calcula el espesor de capa asfáltica, suponiendo un Mr igual al de la base; así se calcula el SN1 que debe ser absorbido por el concreto asfáltico es:

$$D_1 = \frac{SN_1}{a_1} = \frac{2.08}{0.42} = 4.95 \cong 5$$
"

Entonces el SN1* absorbido por el Concreto Asfáltico es:

$$SN_1^* = (a_1)(D_1^*) = (0.42)(5) = 2.1$$

Después se calcula el espesor mínimo de la capa de base

$$D_2 \ge \frac{SN_2 - SN_1^*}{a_2 m_2}$$

$$D_2 \ge \frac{3.60 - 2.10}{(0.18)(0.80)} = 10.42'' \cong 11''$$

Entonces el SN2* absorbido por la base es:

$$SN_2^* = (a_2)(m_2)(D_2^*)$$

 $SN_2^* = 0.72$

Después se calcula el espesor de la sub-base es:

$$D_3^* \ge \frac{SN_3 - \left(SN_1^* + SN_2^*\right)}{a_3 m_3}$$

$$D_2 \ge \frac{5.0 - \left(2.10 + 0.72\right)}{\left(0.10\right)\left(0.80\right)} = 27.25'' \cong 27''$$

Siendo el SN3* absorbido por la sub-base es:

$$SN_3^* = (a_3)(m_3)(D_3^*)$$

 $SN_3^* = (0.10)(0.80)(27)$
 $SN_3^* = 2.16$

Para verificación tenemos que es la suma de los valores de las fórmulas:

$$SN_1^* + SN_2^* + SN_3^* = 2.1 + 0.72 + 2.16 = 4.98 \ge 5.0$$

Por lo tanto, los espesores de diseño que cumplan con las especificaciones de los materiales son:

Tabla 17. Características de base y sub base por la que debe estar conformado el pavimento.

| Estructura | Pulgadas | Centímetros |
|----------------|----------|-------------|
| Capa asfáltica | 5.0. | 12.7 |
| Base | 11.0 | 27.94 |
| Subbase | 27.0. | 68.58 |

Si el resultado de la suma de los números estructurales es menor al número estructural requerido, es necesario revisar los espesores asumidos en el inicio, incrementándolos para obtener un número estructural mayor. Se deben considerar otros factores que pueden modificarse para obtener el número estructural requerido (materiales, drenajes, períodos de diseño, etc.)

A. Método AASHTO para diseño de pavimentos flexibles reforzados con geomalias coextruidas.

La contribución estructural de un geomalla de un sistema de pavimentos flexible puede cuantificarse con el incremento al refuerzo del coeficiente de la capa dela base dela vía. Por lo anterior se presenta la ecuación:

$$SN_1 = a_1^*D + a_2^*LCRD_2^*m_2 + a_3^*D_3^*m_3$$

 a_1 , a_2 y a_3 = coeficientes de capa representativos de carpeta base y sub- base respectivamente.

 D_{1} , D_{2} y D_{3} = espesores de la carpeta, base y sub-base respectivamente.

 m_1 y m_3 = coeficientes de drenaje de carpeta base y sub- base respectivamente

Donde LCR tiene un valor superior a₁. Este valor es determinado basándose en los resultados de laboratorio y en los ensayos de campo en sistemas de pavimentos flexibles con y sin utilización de las geomallas, como se describe en la siguiente ecuación

$$LCR = \frac{SN_r - SN_u}{a_2 D_2} + 1$$

Donde

 $SN_r = (Numero estructural de la sección reforzada)$

 $SN_u = (Numero estructural de la sección no reforzada)$

Basándose en la ecuación se puede calcular el valor de LCR el cual Se obtuvo de los ensayos realizados a la sección típica de la vía. La contribución estructural de la geomalla de refuerzo es casi constante cuando el valor de CBR de la sub-rasante es superior a 3% mientras que para un valor de1% en el CBR de la sub-rasante la contribución estructural de la geomalla es significativamente más alta.

La reducción en espesor de la base puede ser evaluada con el uso de una geomalla asumiendo que no existe una capa de sub-base.

$$D_2 = \frac{SN_r - a_1 D_1 m_2}{LCRa_2 m_2}$$

Se puede reducir el espesor de la capa de asfalto mediante la ecuación

$$D_1 = \frac{SN_r - LCRa_2D_2}{a_1}$$

Usando el siguiente grafico de diseño es posible calcular el espesor de D_2 de la base en una vía reforzada en pavimentos flexibles. De acuerdo a los valores (D_1 , D_2 , D_3 , a_1 , a_2 , m_2)

De una sección no reforzada es posible determinar el SN (numero estructural) para una sección reforzada considerando que el CBR de la sub-rasante es proporcional al valor del LCR dada la gráfica de diseño.

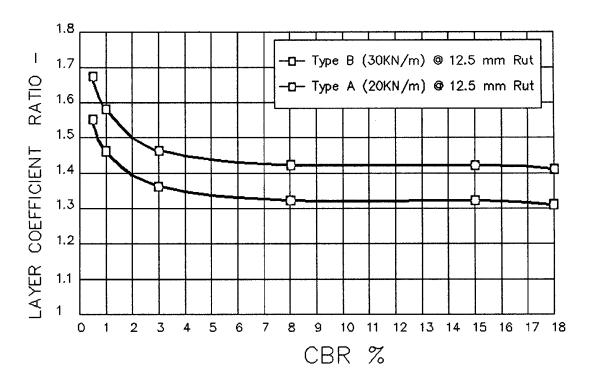


Figura 23 LCR vs CBR de la sub-rasante

A. Calculo del pavimento flexible utilizando geomalia

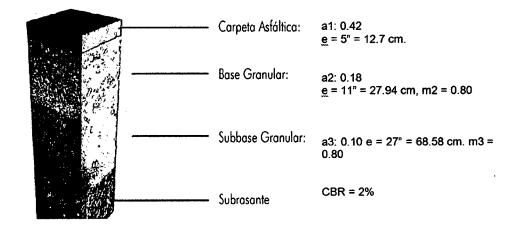


Figura 24. Características del diseño de pavimento Av Salomón Vílchez Murga

B. Espesores de capas de pavimento según diseño

Primero se procede a calcular el número estructural según metodología AASHTO de la estructura.

Utilizando la ecuación del número estructural y con los valores de coeficientes ya obtenidos, se obtiene el número estructural de la estructura original o sin refuerzo. Los espesores de cada capa deben manejarse en pulgadas.

Para nuestro caso.

$$SN_1 = a_1 D_1^*$$
 $SN_2^* = a_2 m_2 D_2^*$ $SN_3^* = a_3 m_3 D_3^*$
 $SN_1 = (0.42)(5.0)$ $SN_2^* = (0.18)(0.80)(11)$ $SN_3^* = (0.10)(0.80)(27)$
 $SN_1 = 2.1$ $SN_2^* = 1.58$ $SN_3^* = 2.16$

$$SN = a_1D_1 + a_2D_2m_2 + a_3D_3m_3$$

 $SN = 2.1 + 1.58 + 2.16$
 $SN = 5.84$

Luego se calcula la estructura sustituyendo la base granular.

Con el número estructural inicial, se realiza una sustitución de la base granular por sub-base granular, determinando espesores equivalentes obteniendo el mismo valor numérico del número estructural inicial. Este nuevo espesor se denomina D 3 '.

$$SN = 5.84$$

$$SN = a_1 D_1 + a_3 D_3^{!} m_3$$

$$5.84 = (0.42)(5) + (0.10)(D_3^{!})(0.80)$$

$$D_3^{!} = \frac{3.74}{(0.10)(0.80)}$$

$$D_3^{!} = 46.75 \, pu \, \text{lg}$$

Luego se calcula de nuevo el espesor de la capa de sub-base con refuerzo empleando una Geomalla de 30 KN/m (Tipo B), en este caso aportado por la geomallabi-axial para una sub-rasante con CBR = 2%, se obtiene de la

Figura 23 un valor de LCR o coeficiente de aporte de la geomalla a la capa granular de la estructura de:

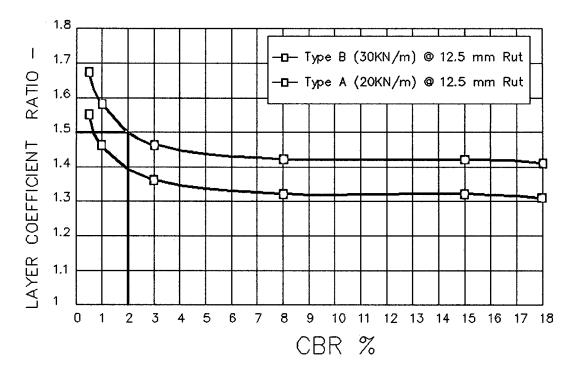


Figura 25. LCR vs CBR de la sub-rasante de la Av Salomón Vílchez Murga coeficiente de aporte de la geomalla a la capa granular de la estructura de CBR 2% se obtiene 1.5 LCR LCR = 1.50

Para incluir el aporte de la geomalla dentro de la estructura de pavimento y obtener una disminución de espesor, se debe mantener constante a través de los cálculos realizados el valor inicial del número estructural.

$$SN_r = SN$$

 $SN_r = 5.84$

A continuación se realiza el cálculo del nuevo espesor de la capa granular con el refuerzo incluido como parte integral de la estructura según la ecuación del Número Estructural pero utilizando el coeficiente LCR.

$$SN_r = a_1 D_1 + a_3^* LCR^* D_{3r}^* m_3$$

$$D_{3r} = \frac{\left(SN_r - a_1 D_1\right)}{a_3^* LCR^* m_3}$$

$$D_{3r} = \frac{5.84 - \left(0.42\right)(5)}{\left(0.10\right)(1.50)(0.80)}$$

$$D_{3r} = 31.16 \, \text{pulg}$$

Una vez hallado el nuevo espesor de la capa granular, por la utilización de la geomalla, se calcula el número estructural de la misma.

$$(a_3)(D_{3r})(m_3) = (0.10)(31.16)(0.80) = 2.49$$

Como la estructura seguirá manteniendo la misma conformación de materiales de base y sub-base, se deben calcular los nuevos espesores de dichas capas en función del número estructural de la capa de sub-base obtenido en el paso anterior y con sus coeficientes de capa respectivos.

$$SNgr = (a_2)(D_{2r})(m_2) + (a_3)(D_{3r})(m_3)$$

2.49 = (0.42)(D_{2r})(0.80) + (0.10)(D_{3r})(0.80)

Debido a que se tienen dos incógnitas y una sola ecuación, se debe realizar un proceso de iteración para obtener unos espesores de capa razonables para la estructura. Para el espesor de la base granular no se recomienda que este valor se encuentre por debajo de los 15 cm o 6 pulgadas. Para la solución del problema, se deja constante el espesor de la base granular, que para este caso se emplea el espesor mínimo recomendado de 15 cm y se despeja de la ecuación el espesor de la subbase granular.

Para nuestro caso, escogeremos un espesor de Base asumido:

$$D_{2r} = 8pulg$$

$$SNgr = (a_2)(D_{2r})(m_2) + (a_3)(D_{3r})(m_3)$$

$$2.49 = (0.18)(8)(0.80) + (0.10)(D_{3r})(0.80)$$

$$D_{3r} = 16.72pulg = 42.48cm$$

 $D_{2r} = 20cm(7.87pu\lg \approx 8pu\lg)$

A continuación se verifica el aporte estructural con los nuevos espesores de capa de material granular e inclusión de geomalla.

Para que la estructura sea constructivamente viable, los espesores calculados por lo general son modificados para facilitar su proceso constructivo. Es por eso que se debe verificar que la variación de estos no altere el desempeño de la estructura, por lo que el número estructural de las capas granulares con respecto al número del aporte estructural de la capa reforzada, debe ser en lo posible iguales.

$$(0.18)(7.87)(0.80) + (0.10)(16.72)(0.80) = 2.47.....OK!!!!$$

Análisis de la disminución de espesor debido a la inclusión de la Geomalla biaxial.

Tabla 18. Análisis de disminución de espesores de capas de pavimento

| Сара | Espesor de Pavimento Tradicional (cm.) | Espesor de Pavimento con Geomalia (cm.) | Disminución de éspesor (%) |
|-------------------|---|--|-------------------------------|
| Carpeta asfáltica | 12.7 | 12.7 | 0 |
| Capa de base | 27.94 | 20 | 28.41 |
| Capa de subbase | 68.58 | 42.48 | 38.05 |

Fuente. Propia

CAPÍTULO II. PLANTEAMIENTO METODOLÓGICO

2.1. Planteamiento del problema

2.1.1. Selección del problema.

La utilización de productos Geosintéticos en el mundo se ha ido incrementando desde la década del '70 hasta la actualidad como una metodología moderna en el diseño de pavimentos, mejorando así sustancialmente la presencia de suelos blandos constituidos por limos y arcillas de variada plasticidad como parte de la sub-rasante.

En el Perú las rutas de muchas carreteras importantes deben atravesar zonas lluviosas o zonas con ausencia total de materiales granulares de buena calidad para mejoramientos, lo cual dificulta los plazos de construcción e incrementa los costos de obra. Esta situación se ha resuelto desde tiempos históricos mediante la estabilización del suelo de diferentes maneras: Química, mecánica, excavación y reemplazo, entre las más comunes, cuya aplicación genera efectos adversos en el medio ambiente contiguo y muchas veces costos muy altos para la viabilidad económica de las obras.

En la ciudad de Cutervo la no utilización de diseños modernos en pavimentación han traído consigo, paralización de obras de infraestructura por lo elevado de los costos que genera la utilización de materiales tradicionales, la existencia de sub-rasante de mala calidad o simplemente

por la no disponibilidad o lejanía de material granular necesario para lograr un espesor adecuado de relleno sobre la sub-rasante. Este problema es más importante en la ciudad de Cutervo y particularmente en la Av. Salomón Vílchez Murga, debido a que en los suelos de la avenida tenemos la presencia de un suelo de mala calidad en el cual se han intentado diferentes métodos de mejoramiento los cuales han fracasado, el suelo es de color negro que en grandes tramos superan los 8 m de profundidad, con afloramientos de aguas ferrosas, por lo que es necesario mejorar dicho suelo en su capacidad portante con la utilización de técnicas modernas.

La ejecución de la pavimentación de la Av. Salomón Vílchez Murga, requiere un estudio minucioso para el diseño de su pavimento ya que posee un CBR 3% (Suelo De Mala Calidad Portante) siendo menores a este valor en algunos tramos. Sin embargo, los suelos han sido poco o nada analizados respecto a su incidencia real en la ejecución de pavimentos.

Hoy en día, el uso de geosintéticos, entre ellos las geomallas, permite un empleo más eficiente de los recursos de los proyectos, el cual se puede incrementar mediante el conocimiento claro de los mecanismos de trabajo de estos materiales, así como de los beneficios que ellos brindan en una determinada situación. La colocación de una geomalla biaxial polimérica entre las capas estructurales de un camino (pavimentado o no) produce grandes beneficios para el mismo ya que incrementa el módulo del material granular, mejora la capacidad portante del suelo y reduce las tensiones transmitidas a la sub-rasante.

Con los antecedentes aquí expuestos, se plantea el presente proyecto de investigación, el cual se propone determinar una metodología innovadora para diseñar un pavimento utilizando geomallas y de mostrar sus ventajas económicas y de optimización de recursos. Así también hacer una descripción de los elementos que integran un pavimento y un método de diseño.

2.1.2. Formulación del problema.

¿Cuál será el efecto del uso de geomalla frente al diseño tradicional (AASHTO) en la pavimentación de la Av. Salomón Vílchez Murga de la ciudad de Cutervo?

2.1.3. Justificación de la investigación.

La carencia de información sobre los geosintéticos, en las obras de construcción de pavimentos, trae consigo presupuestos elevados por los materiales de préstamo utilizados, pavimentaciones con fallas estructurales. Lo anterior conlleva a falta de un diseño que contenga una alternativa inteligente y práctica.

En muchas ocasiones los geosintéticos han sido una solución exitosa pero en algunos casos la falta de conocimiento y de una metodología de diseño que permita definir los requerimientos de estos materiales de acuerdo con las condiciones particulares de cada proyecto, no ha permitido que los beneficios de esta tecnología sean aprovechados en su total magnitud. La aplicación eficaz de geosintéticos, promueve sus capacidades y formula diseños preliminares que permitan definir requerimientos técnicos de acuerdo a cada tipo de obra. Como resultado de este proceso, se presenta a la Ingeniería metodologías de diseño para separación y estabilización de

vías, refuerzo en vías con geotextiles y geomallas, pavimentación y repavimentación, sistemas de sub-drenaje, refuerzo en muros de contención, refuerzo de taludes, refuerzo de terraplenes sobre suelos blandos, etc.

Estas informaciones serán de utilidad en la toma de decisiones, para proyectistas, contratistas, gerentes o administradores de obras, residentes de obra e instituciones de control y supervisión. Finalmente, la investigación podrá servir de modelo para emprender investigaciones en otro tipo de obras y con otras modalidades de ejecución.

La falta de estudios respecto a la utilización de geosintéticos en nuestro medio, que no se esté optimizando su uso, por lo que el presente estudio busca proponer recomendaciones que permitan mejorar los diseños de pavimentos en las obras que se ejecuten en la Ciudad de Cutervo y en especial en la Av Salomón Vílchez Murga.

2.1.4. Limitaciones y restricciones de la investigación.

La investigación se limitará a analizar un diseño tradicional de pavimentos (AASHTO), y un diseño con geomalla Biaxial BX1100. Ambos diseños serán aplicados a un tramo de la AV. Salomón Vílchez Murga entre las progresivas 0+600 y 0+800.

2.2. Objetivos de la investigación

2.2.1. Objetivo general.

Comparar el diseño de pavimento tradicional (AASHTO) y el diseño con geomalla en la pavimentación de la Av. Salomón Vílchez Murga de la ciudad de Cutervo

2.2.2. Objetivos específicos.

- Diseño de pavimento con geomalla.
- Diseño de pavimento con el método tradicional (AASHTO).
- Comparación de los diseños del pavimento de la Av. Salomón Vílchez Murga de la ciudad de Cutervo con uso del diseño con geomalla y el método tradicional.

2.3. Hipótesis.

El uso de geomalla mejora el diseño de pavimento frente al método tradicional (AASHTO) en el diseño del pavimento de la Av. Salomón Vílchez Murga de la ciudad de Cutervo.

Variables

Variable independiente

X = uso de diseño tradicional y diseño con Geomalla

Variable dependiente

Y = espesores de capa (base y sub base)

2.4. Tipos de investigación y análisis

2.4.1. Tipo de investigación.

El presente estudio es descriptivo

2.4.2. Tipo de análisis

El análisis será del tipo visual y personalizado. El procesamiento de la información será manual.

La metodología a utilizar, para el desarrollo adecuado de la investigación, con el fin de dar cumplimiento a los objetivos planteados será:

- Recopilación o de antecedentes preliminares: en esta etapa se realizara la búsqueda, el ordenamiento, análisis y validación de los datos existentes y de toda la información necesaria que ayuden a cumplir con los objetivos de la investigación
- Estudio de la aplicación del programa de diagnóstico y seguimiento de pavimentos flexibles enfocado a las Normas internacionales y normas peruanas para zonas de sub rasantes blandas o de mala calidad

Figura 26. Diseño del análisis de estudio

| м | > | 0 | > A |
|-----|-----------------|---|-------------|
| М | | : | Muestra |
| 0 | • | : | Observación |
| . A | | : | Análisis |

2.5. Diseño metodológico

2.5.1. El universo de la investigación.

La investigación está enmarcada en el área de pavimentos

- 2.5.2. Técnicas, instrumentos e informantes o fuentes para obtener los datos.
 - 1. Libreta de campo en la que el investigador anota lo observado.
 - 2. Computadora con sus respectivos medios de almacenaje.
 - 3. Dispositivos como cámara fotográfica.
 - 4. La red virtual (internet)

2.5.3. Población y muestra.

Para el presente estudio se tomó como población las calles de la ciudad de Cutervo y como muestra la Av. Salomón Vílchez Murga desde calle juan z. Montenegro hasta calle las Industrias – Cutervo

2.5.4. Forma de tratamiento de los datos.

> Investigación histórica documental.

A través de estudiar y revisar gradualmente la construcción de pavimentos y sus procedimientos en la ciudad de Cutervo o Experimentales.

Mediante la aplicación de la bibliografía propuesta, buscando respuestas a las hipótesis planteadas. A continuación y debido a la extensión de la materia en estudio se presenta un resumen sintético del trabajo que se pretende realizar.

CAPÍTULO I. Referido al Marco Teórico, abarcando los Antecedentes y las Bases Teóricas.

CAPÍTULO II. Planteamiento Metodológico. Donde abarcamos el planteamiento del problema, selección del problema, formulación del problema, justificación de la investigación, limitaciones y restricciones de la investigación, objetivos de la investigación, hipótesis, tipos de investigación y análisis, diseño metodológico, el universo de la investigación, técnicas, instrumentos e informantes o fuentes para obtener los datos, población de informantes, forma de tratamiento de los datos, forma de análisis de las informaciones

CAPÍTULO III. Análisis y discusión de resultados. Donde se abarca: el resultado de la investigación, análisis de la información, contrastación de la hipótesis y la interpretación de la información.

CAPÍTULO IV. Conclusiones.

2.5.5. Forma de análisis de las informaciones

Para la elaboración del trabajo de investigación se empleara como fuente de consulta la documentación de las firmas especializadas en la producción de Geomalla Biaxial (PAVCO y TENSAR) las cuales presentan sus características, detalles, trabajos ejecutados (Testimoniales de obra) y ventajas particulares de cada sistema; también se empleará la metodología tradicional de la AASHTO para el diseño de pavimentos. Desarrollaremos un ejemplo aplicativo en tres pasos así:

- Se calculará el número estructural según metodología AASHTO para la estructura inicial.
- 2. Cálculo del nuevo espesor de la capa de sub-base con refuerzo empleando una geomalla Biaxial BX1100 y verificación del aporte estructural con los nuevos espesores de capa de material granular e inclusión de geomalla.
- 3. Análisis de la disminución de espesor debido a la inclusión de la geomalla biaxial.

CAPÍTULO III. ANÁLISIS Y DISCUSIÓN DE RESULTADOS

3.1. Resultado de la investigación

3.2. Análisis de la información

3.2.1. Análisis de espesores de materiales

Tabla 19. Características de diseño de pavimento Av Salomón Vílchez Murga.

| R | 95 % |
|-----|----------|
| So | 0.35 |
| W18 | 5 x 10^6 |
| CBR | 2% |

Tabla 20. Características de los materiales para el diseño

| Material | Mr (Mpa-psi) | Mi | |
|-------------------|--------------------|------|--|
| Carpeta asfáltica | 2760 (400,000) ^2 | - | |
| Base | 207 (40,000) | 0.80 | |
| Subbase | 105 (20,000) | 0.80 | |
| Subrasante | 34 (5,000) | - | |

Tabla 21. Diseño calculado de las estructuras de base y sub base Av Salomón Vílchez Murga. Método Tradicional

| Estructura | Pulgadas | Centímetros |
|----------------|----------|-------------|
| Capa asfáltica | 5.0. | 12.7 |
| Base | 11.0 | 27.94 |
| Sub-base | 27.0. | 68.58 |

Tabla 22. Diseño calculado de las estructuras de base y sub base Av Salomón Vílchez Murga. Método con geomalla

| Estructura | Pulgadas | Centimetros | |
|----------------|----------|-------------|--|
| Capa asfáltica | 5.0. | 12.7 | |
| Base | 8.16 | 20 | |
| Sub-base | 17.34 | 42.48 | |

Tabla 23. Diseño pavimento tradicional y con inclusión de geomalla Av Salomón Vílchez Murga.

| Сара | Espesor de Pavimento Tradicional (cm.) | Espesor de Pavimento con Geomalla (cm.) | Disminución de espesor (%) | |
|-------------------|---|--|-------------------------------|--|
| Carpeta asfáltica | 12.7 | 12.7 | . 0 | |
| Capa de base | 27.94 | 20 | 28.41 | |
| Capa de subbase | 68.58 | 42.48 | 38.05 | |

Análisis de disminución de espesores de capas de pavimento

3.3. Contrastación de la hipótesis

3.3.1. Análisis de espesores de capas de base y sub base

Tabla 24. Método Tradicional vs Método Con Geomalla.

| Сара | Espesor de Pavimento Tradicional (cm.) | Espesor de Pavimento con Geomalla (cm.) | Disminución de espesor (%) | |
|-------------------|---|--|-------------------------------|--|
| Carpeta asfáltica | 12.7 | 12.7 | 0 | |
| Capa de base | 27.94 | 20 | 28.41 | |
| Capa de subbase | 68.58 | 42.48 | 38.05 | |

Análisis de disminución de espesores de capas de pavimento

3.4. Interpretación de la información

- Según la tabla N° 24: Análisis de espesores de capas de base y sub base método tradicional vs método con geomalla, podemos observar que los espesores de capas granulares como son base disminuye notablemente: con el método tradicional tenemos un espesor de 27.94 cm, con la utilización de geomalla en el diseño tenemos un espesor de 20. cm haciendo un porcentaje de un 28.41%. de disminución.
- Según la tabla N° 24: Análisis de espesores de capas de base y sub base método tradicional vs método con geomalla, podemos observar que los espesores de capas granulares como son sub-base disminuye notablemente: con el método tradicional tenemos un espesor de 68.58cm, con la utilización de geomalla en el diseño tenemos un espesor de 42.48cm haciendo un porcentaje de un 38.05%. de disminución.
- ➤ El diseño con geomalla es dinámico ya que ahorra materiales y tiempo, reduce el corte de terreno y mejora la capacidad portante de la sub rasante.

CAPÍTULO IV. CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

CONCLUSIONES

- Al comparar el diseño de pavimento por el método tradicional (AASHTO) y el diseño con geomalla en la pavimentación de la Av. Salomón Vílchez Murga de la ciudad de Cutervo, podemos darnos cuenta que se mejoraron notablemente el diseño con ahorro de materiales a nivel de base en un 28.41% y sub base en un 38.05%
- ➤ Para el diseño de pavimento con el método tradicional (AASHTO).
 obtuvimos espesores muy considerables de materiales granulares lo que encarecería el proyecto por la falta de canteras de buena calidad, con dicho método los espesores a considerar: capa de base 27.94 cm, y capa de sub base de 68.58cm
- Para el diseño de pavimento con geomalla hemos encontrado espesores factibles de materiales granulares lo que resulta un diseño dinámico para al proyecto, con dicho método los espesores a considerar son: de capa de base 20.0 cm, y capa de sub-base de 42.48cm
- Al realizar la comparación de los diseños el diseño con geomalla brinda mejores resultados, en espesores de materiales granulométricos trayendo consigo el ahorro en corte en terreno, baja utilización en horas máquina, un aumento en la productividad y viabilidad del proyecto.

- Al realizar la comparación de los diseños del pavimento de la Av. Salomón Vílchez Murga de la ciudad de Cutervo con uso del diseño con geomalla y el método tradicional, observamos que ambas metodologías se ayudan sólo en el cálculo de materiales pero la más acertada es la que utiliza geomalla ya que disminuye materiales y por ende el costo del proyecto y lo hace factible a su realización.
- ➤ El uso de geomalla mejora el diseño de pavimento frente al método tradicional (AASHTO) en el diseño del pavimento de la Av. Salomón Vílchez Murga de la ciudad de Cutervo, en porcentajes considerables tanto en materiales como en precios.

| Capa | Espesor de Pavimento Tradicional (cm.) | Espesor de Pavimento con Geomalla (cm.) | Disminución de espesor (%) | |
|-------------------|---|--|-------------------------------|--|
| Carpeta asfáltica | 12.7 | 12.7 | 0 | |
| Capa de base | 27.94 | 20 | 28.41 | |
| Capa de subbase | 68.58 | 42.48 | 38.05 | |

- Según lo anterior, las geomallas coextruídas funcionan como material de refuerzo, en este caso su aporte a la estructura generó una reducción en los espesores de material granular.
- Con el diseño de geomalla se impactará menos al medio ambiente ya que no se tendrá que traer materiales de préstamo perjudicando el paisaje de los sitios de cantera.
- ➤ La geomalla es duradera por ser un polietileno resistente a la humedad y climas severos.

RECOMENDACIONES.

En la presente investigación se recomienda:

- Que el diseño, esta sujetos a condiciones y variables como, tipo de geosintético, tipo de estructura de pavimento, espesores de sus capas, características de material asfaltico, material de agregado, tipo de suelo de la sub-base, nivel freático y condiciones ambientales
- Usar sub-base tipo 2 pues su granulometría es la que mejor entraba en los orificios de la geomalla bidireccional.
- Para separación y estabilización en la interface Sub-rasante-Sub-base granular, el geotextil tejido debe ser de buena capacidad de flujo para evitar presiones de poros indeseables.
- Para refuerzo de suelos granulares el geosintético debe usarse al nivel del mayor esfuerzo.
- ❖ Para lograr el mayor beneficio de los Geosintéticos en estructuras de pavimento es importante usarlos con las características y propiedades adecuadas, soportadas por un diseño ó como mínimo que cumplan con una especificación que garantice su supervivencia durante la vida útil proyectada, para caso en particular.
- ❖ La investigación no alcanza a llenar todas las expectativas, sin embargo, define el plan de mediciones instrumentales necesarias para contribuir con este entendimiento que servirá para adoptar nuevas metodologías de mantenimiento más económicas y efectivas para las vías de nuestro país.

REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- AASHTO (1993). Guide for Design of Pavement Structures [Guía para el diseño de estructuras pavimentadas] (1993), 589 págs.
- > Norma técnica de edificaciones CE. 010 Pavimentos Urbanos
- PAVCO (2002). Geosistemas, Soluciones en Ingeniería. Tercera Edición. Bogotá, Colombia.
- > TENAX, TDS006: Design Of Flexible Road Pavements With Tenax Geogrids.
- http://www.mexichem.com.mx/Sol_Integrales/Geosinteticos/pdfs/Manual_Diseno_8aEdicion/capitulo_6_Refuerzo_vias_Geomallas_BiaxialesCoextruid as.pdf
- http://www.imcyc.com/revistacyt/mar10/artportada.htm
- > http://www.tecnex-sa.com/Productos/Geogrillas/br spec.pdf
- http://laboratoriointegrado.uniandes.edu.co/lab_c_031_equipos.html
- http://amivtac-jalisco.org/%C2%BFSabias-que----.php

ANEXOS



Figura 27: Identificación de zonas de mala capacidad portante en la Av Salomón Vílchez Murga progresiva 0+769 se puede observar el hundimiento de la franja de rodadura y el acolchonamiento de terreno que se da por el tránsito pesado que circula por la vía y especialmente por la mala capacidad portante del suelo, y el afloramiento de agua.



Figura 28 material sacado de la excavación de calicata N° 6 en la progresiva 0+769 como se puede observar el color negro y la humedad que posee el suelo es en este tramo donde se presenta la dificulta para mejorar la sub rasante ya que el estudio de suelos dio un CBR de 3%

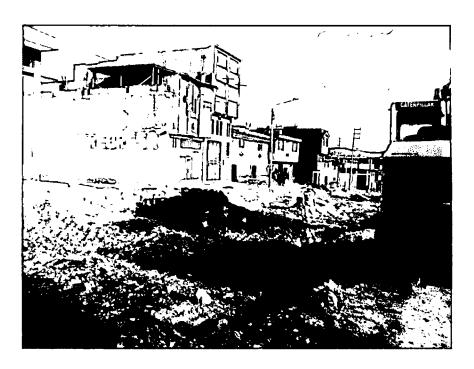


Figura 29: Excavación a nivel de sub rasante es en esta partida donde se identifica la mala capacidad portante del suelo en su total dimensión en las cuales se tomaron diferentes métodos para estabilizar el suelo desde métodos químicos y sustitución de materiales



Figura 30: Intento por mejorar el suelo de sub rasante con la incorporación de cal no dio buenos resultados la mezcla no se combinaba para formar un conglomerado



Figura 31 Se observa claramente la capa freática y el tipo de material por el que está conformado el suelo es de color negro y tiene un olor característico a podrido progresiva 0+690 con CBR 3% suelo de baja capacidad portante.



Figura 32: Intento por mejorar la sub rasante Av. Salomón Vílchez Murga de Cutervo, se observa la gran excavación que se hace para luego ser rellenado con material de préstamo, lo cual no dio resultado ya que la capa solida de suelo no se encontraba y produciéndose el fenómeno de acolchonamiento y encarecimiento del proyecto

RESULTADOS DE ENSAYOS DE LABORATORIO

ANTONIO ODAR CONNEIO Ingeniero CIVII Prof., SIP. Nº 14530







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-1

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO₂

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

: C-1

Muestra

: M-2

Profundidad

: 1.15 a 1.90 mts

| Ma | allas | % Acu | mulado | 0.24.25 |
|----------|------------|----------|----------|--|
| Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | CURVA DE FLUIDEZ |
| 3" | 75.00 | 0.0 | 100.0 | |
| 2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | 67 |
| 1 1/2" | 37.50 | 0.0 | 100.0 | 62 62 77 77 77 77 77 77 77 77 77 77 77 77 77 |
| 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | M 02 |
| 3/4" | 19.00 | 0.0 | 100.0 | 로 57 |
| 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | § 10 25 100 |
| 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | N° DE GOLPES |
| 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Límite líquido % 63.2 |
| N°4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Límite plástico % 31.8 |
| Nº10 | 2.00 | 0.2 | 99.8 | Índice de plasticidad % 31.4 |
| N°20 | 0.850 | 1.3 | 98.7 | Clasificación SUCS MH |
| N40 | 0.425 | 4.7 | 95.3 | Clasificación AASHTO A-7-5 (15) |
| N°50 | 0.300 | 8.8 | 91.2 | Denominación : |
| Nº100 | 0.150 | 20.0 | 80.0 | · |
| N°200 | 0.075 | 27.5 | 72.5 | Limo de alta plasticidad con arena |
| | | | 1 ,. 1 | • |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio
de Engryo de Materiales INGENIERO CIVIL
REG. C.I.P. 14586
L.E.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-1

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAY02

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

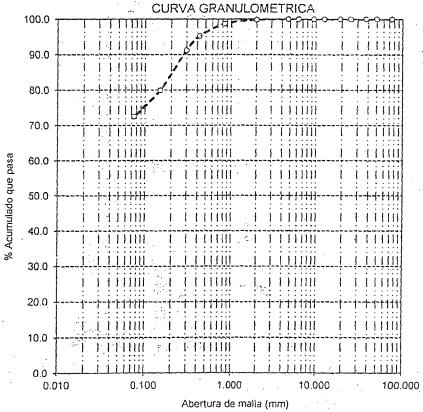
: C-1

Muestra

: M-2

Profundidad

: 1.15 a 1.90 mts



BSERVACIONES:

Juan Tomi

Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, Ivo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECEP). SP 004:1993)

alizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos

visado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

d86 "14 xt

Laboratorio de Ensavo de Matefiules

ntorio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL REO. C.I.P. 14585







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-2

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro nasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO₂

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D-4318

Calicata

: C-1

Muestra

: M-3

Profundidad

: 1.90 a 2.20 mts

| Ma | allas | % Acu | mulado | 01/01/4 05 51 11/057 |
|----------|------------|----------|----------|---|
| Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | CURVA DE FLUIDEZ |
| 3" | 75.00 | 0.0 | 100.0 | 58 |
| 2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | 56 |
| 1 1/2" | 37.50 | 0.0 | 100.0 | ¥ 54 |
| 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | 54 HUMEDAD 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 |
| 3/4" | 19.00 | 0.0 | 100.0 | |
| 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | ③ 10 25 100 |
| 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | N ²⁵ DE GOLPES |
| 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Límite líquido % 53.4 |
| Nº4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Límite plástico % 26.4 |
| Nº10 | 2.00 | 0.1 | 99.9 | Índice de plasticidad % 27.0 |
| N°20 | 0.850 | 1.4 | 98.6 | Clasificación SUCS CH |
| N40 | 0.425 | 6.6 | 93.4 | Clasificación AASHTO A-7-6 (15 |
| N°50 | 0.300 | 12.6 | 87.4 | Denominación : |
| N°100 | 0.150 | 26.0 | 74.0 | |
| N°200 | 0.075 | 34.6 | 65.4 | Arcilla arenosa de alta plasticidad |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Energyo de Muteriules Chicago de Constanto de Constanto

Antonio Odar Cornejo
INGENIERO CIVIL
REG. C.I.P. 14586







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-2

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo; 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAY02

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico.

e indice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

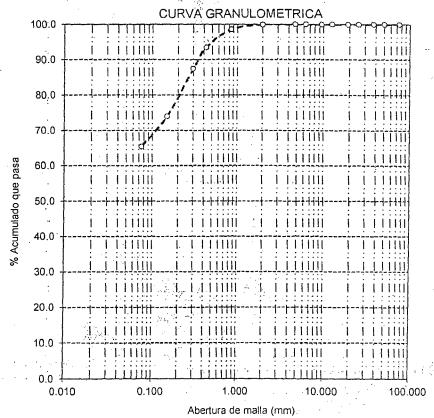
: C-1

Muestra

: M-3

Profundidad

: 1.90 a 2.20 mts



OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECORPIZAR QUA: 1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Engayo de Materiales Antonio Odar Cornejo
INGENIERO CIVIL
REG. C.I.P. 14586







SERVICIO NACIONAL DE CAPACITACIÓN PARA LA INDUSTRIA DE LA CONSTRUCCIÓN

LABORATORIO DE ENSAYO DE MATERIALES - Chiclavo

INFORME DE ENSAYO Nº 3944-3

(PÁGINA 01 de 02)

xpediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

olicitante

: Consorcio Illakan

tención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

bra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cuterno

bicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

echa de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

NSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

!EFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

:NSAYO₂

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

₹EFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D-4318

Calicata

: C-2

Muestra

: M-2

Profundidad

: 0.80 - 1.30 mts

| Ma | allas . | % Acu | mulado | OUDVA DE SUUDEZ |
|----------|------------|----------|----------|----------------------------------|
| Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | CURVA DE FLUIDEZ |
| 3" | 75.00 | 0.0 | 100.0 | 60 |
| 2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | 58 |
| 1 1/2" | 37.50 | 0.0 | 100.0 | QQ 56 |
| 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | 56 54 52 50 |
| 3/4" | 19.00 | 0.0 | 100.0 | |
| 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | § 10 · 25 |
| 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | N ²⁵ DE GOLPES |
| 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Límite líquido % 54.2 |
| N°4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Límite plástico % 31.8 |
| N°10 | 2.00 | 3.6 | 96.4 | Indice de plasticidad % 22.4 |
| N°20 | 0.850 | 7.4 | 92.6 | Clasificación SUCS MH |
| N40 | 0.425 | 13.9 | 86.1 | Clasificación AASHTO A-7-5 (13) |
| Nº50 | 0.300 | 19.7 | 80.3 | Denominación : |
| N°100 | 0.150 | 30.1 | 69.9 | |
| N°200 | 0.075 | 35.8 | 64.2 | Limo arenoso de alta plasticidad |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensayo de Materiales Antonio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586
LEM. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-3

(PÁGINA 02 de 02)

xpediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

olicitante

: Consorcio Illakan

tención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

)bra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ibicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

echa de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

:NSAY01

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAY02

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

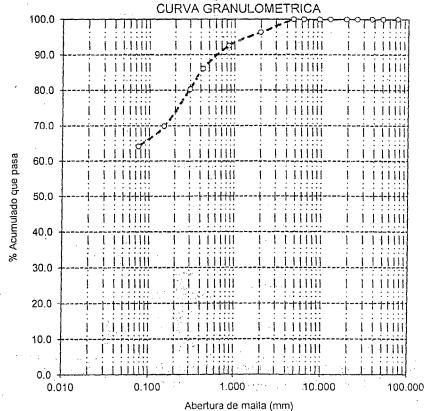
: C-2

Muestra

: M-2

Profundidad

: 0.80 - 1.30 mts



OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del PEBBO salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDÉCOPI : GP 004

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensayo de ntokio Odar Cornejo Materiales INGEMIERO CIVIL

REG. C. P. 14586 广东北,一份田(公外公





INFORME DE ENSAYO Nº 3944-4

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

∖tención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Jbicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO₂

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

: C-2

Muestra

: U-2 : M-3

Profundidad

: 1.30 - 1.80 mts

| Ma | allas | % Acu | mulado | | CU | | |
|----------|------------|----------|----------|----------------|---------------|----------|-----------|
| Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | | CU | RVA DE F | LUIDEZ |
| 3" | 75.00 | 0.0 | 100.0 | 50 | | | |
| ·2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | G 48 | ~ | | |
| 1 1/2" | 37.50 | 0.0 | 100.0 | | | | |
| 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | 46 44 46 44 | | | |
| 3/4". | 19.00 | 0.0 | 100.0 | | | * | |
| 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | (%) | 0 | 25 | 100 |
| 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | | | N° DE G | DLPES |
| 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Límite líqu | ido | % | 46.5 |
| Nº4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Límite plás | stico | % | 29.4 |
| Nº10 | 2.00 | 1.5 | 98.5 | Índice de p | lasticidad | % | 17.0 |
| N°20 | 0.850 | 3.0 | 97.0 | Clasificacio | on SUCS | | ML |
| N40 | 0.425 | 7.0 | 93.0 | Clasificacio | ón AASHT | 0 | A-7-6 (11 |
| N°50 | 0.300 | 11.8 | 88.2 | Denomina | ción :: | | |
| Nº100 | 0.150 | 23.2 | 76.8 | | | | • |
| Nº200 | 0.075 | 29.7 | 70.3 | Limo de ba | ija plasticio | dad con | arena |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

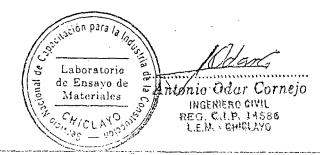
- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI: GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.









INFORME DE ENSAYO Nº 3944-4

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra .

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAY02

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

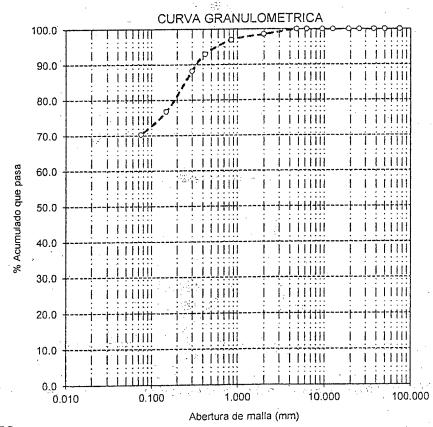
: C-2

Muestra

: M-3

Profundidad

: 1.30 - 1.80 mts



OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita de Prationatorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUIA PERUANA INDECOPI : GP 004/4993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio
de Ensayo de
Materiales







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-5

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

∖tención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Jbicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO₂

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico.

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

: C-2

Muestra

. M-4

Profundidad

: 1.80 - 2.10 mts

| Ma | allas | % Acu | mulado | |
|----------|------------|----------|----------|---|
| Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | CURVA DE FLUIDEZ |
| 3" | 75.00 | 0.0 | ×100.0 | 38 |
| 2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | O 36 |
| 1 1/2" | 37.50 | 0.0 | 100.0 | OAD |
| 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | 34 34 32 32 34 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32 32 |
| 3/4" , | 19.00 | 0.0 | 100.0 | |
| 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | § 10 100 |
| 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | N ⁶ DE GOLPES |
| 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Límite líquido % 34.5 |
| N°4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Límite plástico % 22.2 |
| Nº10 | 2.00 | 1.3 | 98.7 | Indice de plasticidad % 12.3 |
| N°20 | 0.850 | 5.2 | 94.8 | Clasificación SUCS SC |
| N40 | 0.425 | 15.9 | 84.1 | Clasificación AASHTO A-6 [1] |
| N°50 | 0.300 | 27.6 | 72.4 | Denominación : |
| N°100 | 0.150 | 52.2 | 47.8 | |
| N°200 | 0.075 | 63.8 | 36.2 | Arena arcillosa |

DBSERVACIONES:

) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, alvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI: GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

levisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.









INFORME DE ENSAYO Nº 3944-5

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA .

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAY02

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

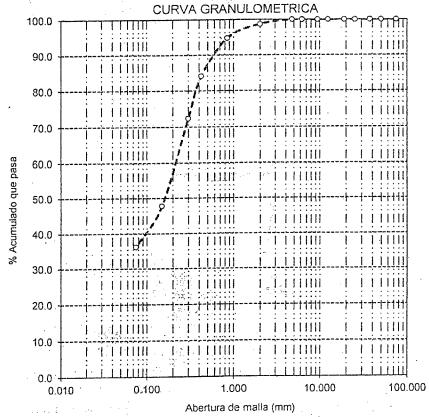
: C-2

Muestra

: M-4

Profundidad

: 1.80 - 2.10 mts



OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del paparatorio salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDE/QP): GP 004/4993

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensayo de Materiales

tonio Odar Cornejo

REG. C.L.P. 14536 L.E.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-6

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339 128 ASTM D - 422

ENSAYO₂

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

: C-3

Muestra

: M-2

Profundidad

: 0.50 - 1.60 mts

| Ma | allas . | % Acu | mulado - | | . | | | | |
|----------|------------|----------|----------|-------|--------------|-----------|------------|---------|------|
| Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | | | С | URVA DE F | FLUIDEZ | |
| 3'' | 75.00 | 0.0 | .100.0 | | 56 | | | | . |
| 2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | | 54 | | | | |
| 1 1/2" | 37.50 | 0.0 | 100.0 | DAD | 52 | | | | } |
| 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | HUME | 50 | | | | ĺ |
| 3/4" | 19.00 | 0.0 | 100.0 | 문 | 48 | | <u> </u> | | } |
| 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | (%) | 1 | O | 25 | 10 | 0 |
| 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | | | | N° DE G | OLPES | |
| 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Lími | te líqui | ido | % | 52.2 | |
| Nº4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Lími | te plás | tico | % | 32.7 | |
| Nº10 | 2.00 | 0.5 | 99.5 | Índic | e de p | lasticida | d % | 19.5 | |
| N°20 | 0.850 | 2.4 | 97.6 | Clas | ificació | on SUCS | | MH | |
| N40 | 0.425 | 6.9 | 93.1 | Clas | ificacio | ón AASH | TO | A-7-5 | (14) |
| N°50 | 0.300 | 10.7 | 89.3 | Den | ominad | ción : | , | | |
| Nº100 | 0.150 | 19.3 | 80.7 | | | | | | |
| N°200 | 0.075 | 24.4 | 75.6 | Limo | de alt | a plastic | idad con a | arena | |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI: GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Constitution pata la Industrial de Ensayo de la Materiales

Antonio Odar Cornejo

REG. C.I.P. 14586 L.E.M. - GHIGLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-6

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAY02

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

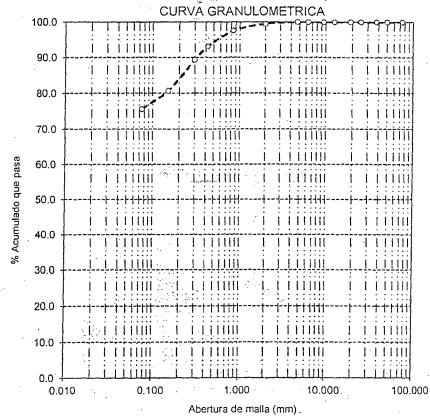
: C-3

Muestra

: M-2

Profundidad

: 0.50 - 1.60 mts



OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del aboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANANDECOPI : QD 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensayo de Materiales

ntonio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL

REG. C.1.P. 14586 L.E.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-7

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente : 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante : Consorcio Illakan :

Atención : Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra : Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación : Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión : Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁ : SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA : N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO₂ : SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA : N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata : C-3 Muestra : M-3

Profundidad : 1.60 - 2.50 mts

| Mallas | | % Acumulado | | | | | | | |
|----------|------------|-------------|----------|---------|------------------|-----------|----------|-------------|------------|
| Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | | CURVA DE FLUIDEZ | | | | LUIDEZ |
| 3" | 75.00 | 0.0 | 100.0 | | | | | | |
| 2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | | 86 | ~ |] | | |
| 1 1/2" | 37.50 | 0.0 | 100.0 | Ϋ́ | 81 | | <u> </u> | | |
| 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | HUMEDAÖ | 01 | | 1 | | |
| 3/4" | 19.00 | 0.0 | 100.0 | | 76 | | | | |
| 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | 8 | 1 | 0 | 25 | | 100 |
| 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | | | | N₀ D | E G | DLPES |
| 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Lími | te líqu | ido | | % | 81.5 |
| Nº4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Lími | te plás | stico | | % | 29.4 |
| N°10 | 2.00 | 0.1 | 99.9 | Índic | ce de p | olasticid | ad | % | 52.1 |
| N°20 | 0.850 · | 0.3 | 99.7 | Clas | ificacio | ón SUC | S | | CH |
| N40 | 0.425 | 0.7 | 99.3 | Clas | ificacio | ón AASI | -TO | | A-7-6 (16) |
| Nº50 | 0.300 . | 1.1 | 98.9 | Den | omina | ción : | | | |
| N°100 | 0.150 | 2.3 | 97.7 | | | | | | |
| N°200 | 0.075 . | 3.5 | 96.5 | Arcil | la de a | alta plas | ticidad | | |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI: GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensayo de Materiales

Antoxio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586

L.E.M. - CHICLAYO

eff: 07 L2023.54 - Tolefax: 202476







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-7

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAY02

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

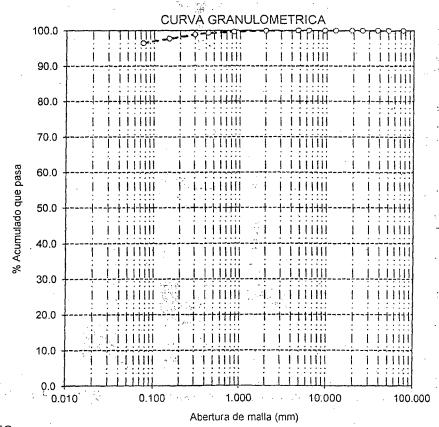
: C-3

Muestra

: M-3

Profundidad

: 1.60 - 2.50 mts



OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA MARCO OP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensayo de Materiales Antonio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586

Av. 1 in Tomble 41: 1 AP 0AD - Chiclava Talk 07 5202357 Felefax: 202476







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-8

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las industrias - Cutervo

Jbicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO2

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico.

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

: C-4

Muestra

: M-2

Profundidad

: 0.40 - 1.60 mts

| | | | · | | | | | |
|--------------------|--|---|---|--|--|--|--|--|
| llas . | % Acu | mulado | OUD A DE CLUBET | | | | | |
| Milímetros | Retenido | Que Pasa | CURVA DE FLUIDEZ | | | | | |
| 75.00 | 0.0 | 100.0 | 52 | | | | | |
| 50.00 | 0.0 | 100.0 | 50 | | | | | |
| 37.50 | 0.0 | 100.0 | | | | | | |
| 25.00 | 0.0 | 100.0 | 48 HOWEDAD | | | | | |
| ¹ 19.00 | 0.0 | 100.0 | | | | | | |
| 12.50 | 0.0 | 100.0 | § 10 100 | | | | | |
| 9.50 | 0.0 | 100.0 | N ⁶ DE GOLPES | | | | | |
| 6.30 | 0.0 | 100.0 | Límite líguido % 48.7 | | | | | |
| 4.75 | 0.0 | 100.0 | Límite plástico % 36.6 | | | | | |
| 2.00 | 0.6 | 99.4 | Indice de plasticidad % 12.1 | | | | | |
| 0.850 | 2.3 | 97.7 | Clasificación SUCS ML | | | | | |
| 0.425 | 8.7 | 91.3 | Clasificación AASHTO A-7-5 (5) | | | | | |
| 0.300 | 15.9 | 84.1 | Denominación : | | | | | |
| 0.150 | 32.9 | 67.1 | | | | | | |
| 0.075 | 47.6 | 52.4 | Limo arenoso de baja plasticidad | | | | | |
| | Milímetros 75.00 50.00 37.50 25.00 19.00 12.50 9.50 6.30 4.75 2.00 0.850 0.425 0.300 0.150 | Milímetros Retenido 75.00 0.0 50.00 0.0 37.50 0.0 25.00 0.0 19.00 0.0 12.50 0.0 9.50 0.0 6.30 0.0 4.75 0.0 2.00 0.6 0.850 2.3 0.425 8.7 0.300 15.9 0.150 32.9 | Milímetros Retenido Que Pasa 75.00 0.0 100.0 50.00 0.0 100.0 37.50 0.0 100.0 25.00 0.0 100.0 19.00 0.0 100.0 9.50 0.0 100.0 6.30 0.0 100.0 4.75 0.0 100.0 2.00 0.6 99.4 0.850 2.3 97.7 0.425 8.7 91.3 0.300 15.9 84.1 0.150 32.9 67.1 | | | | | |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-8

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miquel A. Silva Berrios

Obra .

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cuterio

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D-422

ENSAY02

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

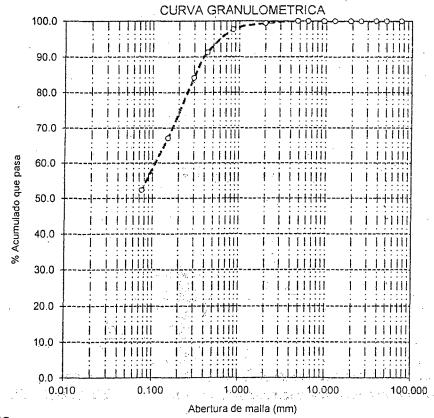
: C-4

Muestra

: M-2

Profundidad

: 0.40 - 1.60 mts



DBSERVACIONES:

) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita

alvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDEO)රුප

tealizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

levisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio
de Ensayo de Antonio Oui
Materiales INGENIER

GP 004:

nio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL REG. C.L.F. 14586 L.E.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-9

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO,

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO₂

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

: C-4

Muestra

: M-3

Profundidad

: 1.60 - 2.10 mts

| · Ma | allas | % Acu | mulado | <u> </u> | | | | |
|----------|------------|----------|----------------|----------|---------|-------------|----------|--------|
| Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | | | ÇU | RVA DE F | LUIDEZ |
| 3" | 75.00 | 0.0 | <i>≣</i> 100.0 | | 37 | | | |
| - 2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | | 36 | * | L | |
| 1 1/2" | 37.50 | . 0.0 | 100.0 | ĬŽ | | | | |
| 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | HUMEDAD | 35 | | | |
| 3/4" | 19.00 | 0.0 | 100.0 | | 34 | L | <u> </u> | |
| 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | (%) | 1 | 10 | 25 | 100 |
| 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | | | | N° DE GO | DLPES |
| 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Lími | te líqu | iido | % | 35.4 |
| N°4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Lími | te plás | stico | % | 18.1 |
| Nº10 | 2.00 | 1.5 | 98.5 | Índic | e de p | olasticidad | % | 17.3 |
| N°20 | 0.850 | 6.8 | 93.2 | Clas | ificaci | ón SUCS | | SC |
| N40 | 0.425 | 18.5 | 81.5 | Clas | ificaci | ón AASHT | O | A-6 (3 |
| N°50 | 0.300 | 28.5 | 71.5 | Den | omina | ción : | | |
| Nº100 | 0.150 | 48.7 | 51.3 | | | | | |
| Nº200 | 0.075 | 58.4 🐰 | 41.6 | Aren | a arci | llosa | | |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo...









INFORME DE ENSAYO Nº 3944-9

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Caile Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Jbicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D-422

ENSAYO2

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

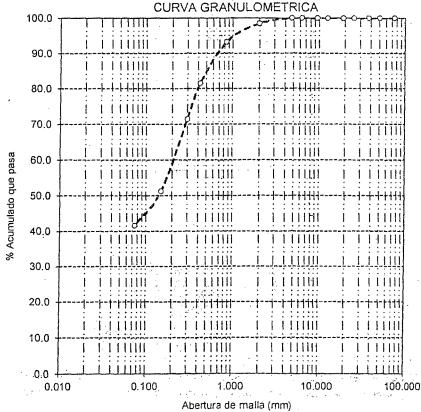
: C-4

Muestra

: M-3

Profundidad

: 1.60 - 2.10 mts



OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI: GP 004/1933)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensayo de Materiales

atonio Odar Cornejo
INGENIERO CIVIL
INGENIERO CIVIL

REG. C.I.P. 14586 LE.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-10

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO₂

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

: C-4

Muestra

: M-4

Profundidad

: 2.10 - 2.50 mts

| Ma | allas . | % Acu | mulado | | | | 101/4 05 5 | | |
|----------|------------|----------|----------|----------|----------|------------|------------|-------------|----|
| Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | | | Ct | JRVA DE F | ·LUIDEZ | |
| 3" | 75.00 | 0.0 | 100.0 | | 39 | <u> </u> | <u> </u> | | İ |
| 2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | | 37 | | | | |
| 1 1/2" | 37.50 | 0.0 | 100.0 | A | | | 4 | | |
| 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | HUMEDAD | 35 | | 1 | | |
| 3/4" | 19.00 | 0.0 | 100.0 | | 33 | | | | |
| 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | (%) | 1 | 0 | 25 | 100 |) |
| 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | <u> </u> | | | Ѻ DE G | OLPES | |
| 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Lími | te lígu | ido | % | 35.5 | |
| Nº4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Lími | te plás | tico | . % | 14.8 | |
| Nº10 | 2.00 | 0.2 | 99.8 | Índic | e de p | lasticidad | 1 % | 20.7 | |
| N°20 | 0.850 | 2.9 | 97.1 | Clas | ificacio | ón SUCS | | SC | |
| N40 | 0.425 | 14.2 | 85.8 | Clas | ificació | ón AASH | TO | A-2-6 (| 2) |
| N°50 | 0.300 | 26.9 | 73.1 | Den | omina | ción : | | | |
| Nº100 | 0.150 | 57.1 | 42.9 | i. | | | | | |
| N°200 | 0.075 | 71.1 | 28.9 | Aren | a arcil | losa | | | |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI: GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.









INFORME DE ENSAYO Nº 3944-10

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO1

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO2

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

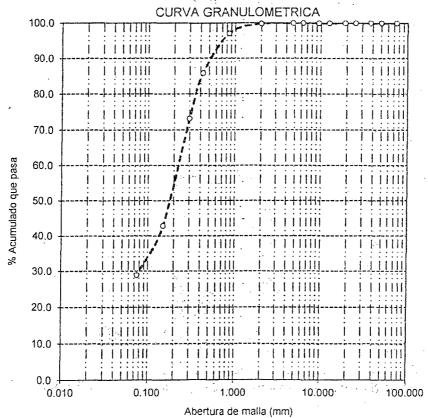
: C-4

Muestra

: M-4

Profundidad

: 2.10 - 2.50 mts



OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCIO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita d salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDÉCOPI : GP 004

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingo A. Odar Corneio.

Laboratorio de Ensayo de ntonio Odar Correjo Materiales INGENIERO CITAL







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-11

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO2

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

· ·: C-5

Muestra

: M-2

Profundidad

: 0.50 - 0.95 mts

| | | | ··· | • |
|----------|------------|----------|----------|---------------------------------|
|) Ma | allas . | | ımulado | CURVA DE FLUIDEZ |
| Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | CORVA DE PLOIDEZ |
| 3" | 75.00 | 0.0 | 100.0 | 90 |
| 2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | 88 |
| 1 1/2" | 37.50 | 0.0 | 100.0 | 86 |
| 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | 86 84 HOWEDAL |
| 3/4" | 19.00 | 0.0 | 100.0 | |
| 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | g 10 ²⁵ 100 |
| 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | Nº DE GOLPES |
| 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Límite líquido % 86.4 |
| N°4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Límite plástico % 36.9 |
| Nº10 | 2.00 | 0.2 | 99.8 | Índice de plasticidad % 49.5 |
| N°20 | 0.850 | 0.7 | 99.3 | Clasificación SUCS CH |
| N40 | 0.425 | 1.7 | 98.3 | Clasificación AASHTO A-7-5 (16) |
| N°50 | 0.300 | 2.7 | 97.3 | Denominación : |
| Nº100 | 0.150 | 5.3 | 94.7 |). |
| Nº200 | 0.075 | 7.0 | 93.0 | Arcilla de alta plasticidad |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.



ntonio Odar Cornejo
INGENIERO CIVIL

L.E.M. - CRICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-11

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAY02

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

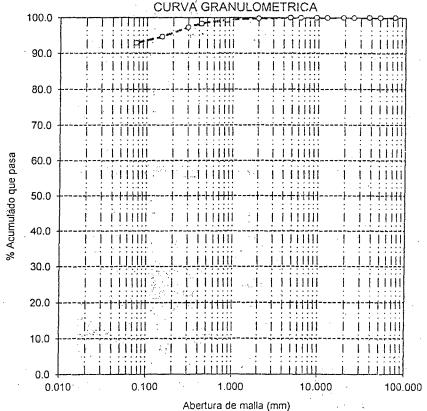
: C-5

Muestra

: M-2

Profundidad

: 0.50 - 0.95 mts



OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del seboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA MDECOPI : GP2004:1993

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ing^o A. Odar Cornejo.

Laboratorio
de Egrayo de
Materiales

Mater

L.E.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-12

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO₂

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339:129 ASTM D - 4318

Calicata

: C-5

Muestra

: M-3

Profundidad

: 0.95 - 1.55 mts

| Pulgadas Milímetros Retenido Que Pasa CURVA DE FLUIDEZ 3" 75.00 0.0 100.0 84 2" 50.00 0.0 100.0 79 1" 25.00 0.0 100.0 79 1/2" 19.00 0.0 100.0 74 1/2" 12.50 0.0 100.0 N° DE GOLPES 1/4" 6.30 0.0 100.0 Límite líquido % 79.6 N°4 4.75 0.0 100.0 Límite plástico % 29.4 | | | | | | mulado | % ACU | allas . | Ma |
|--|------|---------|----------|----------------|--------------|------------|-------|---------|--------|
| 2" 50.00 0.0 100.0 84 79 | - | LUIDEZ | RVA DE F | CUR | | // · · · · | | | 1 |
| 1 1/2" 37.50 0.0 100.0 | - | | | · | | 100.0 | - 0.0 | 75.00 | 3" |
| 1" 25.00 0.0 100.0 3/4" 19.00 0.0 100.0 1/2" 12.50 0.0 100.0 3/8" 9.50 0.0 100.0 1/4" 6.30 0.0 100.0 Límite líquido % 79.6 N°4 4.75 0.0 100.0 Límite plástico % 29.4 | | | | * | . 84 | 100.0 | 0.0 | 50.00 | 2" |
| 1/2" 12.50 0.0 100.0 \$ 10 25 100 3/8" 9.50 0.0 100.0 \$ 10 N° DE GOLPES 1/4" 6.30 0.0 100.0 Límite líquido % 79.6 N°4 4.75 0.0 100.0 Límite plástico % 29.4 | : | | | | 79 79 | 100.0 | 0.0 | 37.50 | 1 1/2" |
| 1/2" 12.50 0.0 100.0 \$ 10 25 100 3/8" 9.50 0.0 100.0 \$ 10 N° DE GOLPES 1/4" 6.30 0.0 100.0 Límite líquido % 79.6 N°4 4.75 0.0 100.0 Límite plástico % 29.4 | | | | | ME | 100.0 | 0.0 | 25.00 | 1" |
| 3/8" 9.50 0.0 100.0 N° DE GOLPES 1/4" 6.30 0.0 100.0 Límite líquido % 79.6 N°4 4.75 0.0 100.0 Límite plástico % 29.4 | | : | | <u> </u> | | 100.0 | 0.0 | 19.00 | 3/4" |
| 1/4" 6.30 0.0 100.0 Límite líquido % 79.6 N°4 4.75 0.0 100.0 Límite plástico % 29.4 |) | . 100 | | - | 8 1 | 100.0 | 0.0 | 12.50 | 1/2" |
| N°4 4.75 0.0 1.100.0 Límite plástico % 29.4 | | LPES | N° DE GC | <u> </u> | | 100.0 | 0.0 | 9.50 | 3/8" |
| | | 79.6 | % | ido . | Límite líqu | 100.0 | 0.0 | 6.30 | 1/4" |
| | | 29.4 | % | stico | Límite plás | 100.0 | 0.0 | 4.75 | N°4 |
| N°10 2.00 1.6 98.4 Índice de plasticidad % 50.2 | | 50.2 | % | olasticidad | Índice de p | 98.4 | 1.6 | 2.00 | N°10 |
| N°20 0.850 2.6 97.4 Clasificación SUCS CH | | СH | | ón SUCS | Clasificacio | 97.4 | 2.6 | 0.850 | N°20 |
| N40 0.425 3.7 96.3 Clasificación AASHTO A-7-6 (| (16) | A-7-6 (| 0 | ón AASHTC | Clasificacio | 96.3 | 3.7 | 0.425 | N40 |
| N°50 0.300 4.5 95.5 Denominación : | | | , | ción : | Denomina | 95.5 | 4.5 | 0.300 | N°50 |
| N°100 0.150 6.4 93.6 | • | | | | • | 93.6 | 6.4 | 0.150 | N°100 |
| N°200 0.075 8.0 92.0 Arcilla de alta plasticidad | | | dad | alta plasticid | Arcilla de a | 92.0 | 8.0 | 0.075 | Nº200 |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Engayo de Matériales

Antonio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586

L.E.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-12

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAY02

: SUELOS Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos...

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

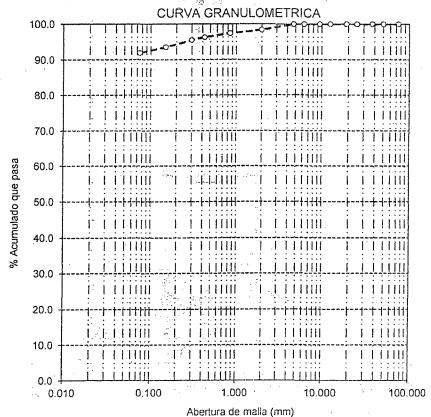
: C-5

Muestra

: M-3

Profundidad

: 0.95 - 1.55 mts



OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escata del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 064, 1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Engayo de Muterinles INGENIERO CIVIL

REG. C.I.P. 14585 LEM - CHICLIAN







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-13

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO₂

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

: C-5

Muestra

: M-4

Profundidad

: 1.55 - 1.80 mts

| Mallas % Acumulado Retenido Que Pasa 3" 75.00 0.0 100.0 2" 50.00 0.0 100.0 1 1/2" 37.50 0.0 100.0 3/4" 19.00 0.0 100.0 1/2" 12.50 0.0 100.0 3/8" 9.50 0.0 100.0 1/4" 6.30 0.0 100.0 N°4 4.75 0.0 100.0 Límite líguido % 28.3 N°10 2.00 0.5 99.5 Índice de plasticidad % 15.4 N°20 0.850 2.9 97.1 Clasificación SUCS SC N40 0.425 15.5 84.5 Clasificación AASHTO A-2-6 (1) N°50 0.300 27.7 72.3 Denominación : N°100 0.150 52.0 48.0 N°200 0.075 70.4 29.6 | | | | ·. · | _ | | | | | |
|---|----------|------------|----------|--------------------|-------|----------|----------|---------------------------------------|-------------|-------------|
| 3" 75.00 0.0 100.0 2" 50.00 0.0 100.0 11/2" 37.50 0.0 100.0 27 27 27 27 27 27 27 2 | Ma | allas | % Acu | mulado |] | | | | | |
| 2" 50.00 0.0 100.0 32 1 1/2" 37.50 0.0 100.0 27 1" 25.00 0.0 100.0 27 3/4" 19.00 0.0 100.0 22 1/2" 12.50 0.0 100.0 100.0 3/8" 9.50 0.0 100.0 100.0 1/4" 6.30 0.0 100.0 100.0 N°4 4.75 0.0 100.0 100.0 N°10 2.00 0.5 99.5 Indice de plasticidad % 15.4 N°20 0.850 2.9 97.1 Clasificación SUCS SC N40 0.425 15.5 84.5 Clasificación AASHTO A-2-6 (1) N°50 0.300 27.7 72.3 Denominación : N°100 0.150 52.0 48.0 | Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | | | | CURV | 'A DE F | LUIDEZ |
| 1 1/2" 37.50 0.0 100.0 100.0 1" 25.00 0.0 100.0 | 3" | 75.00 | 0.0 | _. 100.0 | | | [| · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | | |
| 1/2" 12.50 0.0 100.0 € 10 100 3/8" 9.50 0.0 100.0 Límite líquido % 28.3 1/4" 6.30 0.0 100.0 Límite líquido % 28.3 N°4 4.75 0.0 100.0 Límite plástico % 12.9 N°10 2.00 0.5 99.5 Índice de plasticidad % 15.4 N°20 0.850 2.9 97.1 Clasificación SUCS SC N40 0.425 15.5 84.5 Clasificación AASHTO A-2-6 (1) N°50 0.300 27.7 72.3 Denominación : N°100 0.150 52.0 48.0 | 2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | | 32 | | | | |
| 1/2" 12.50 0.0 100.0 € 10 100 3/8" 9.50 0.0 100.0 Límite líquido % 28.3 1/4" 6.30 0.0 100.0 Límite líquido % 28.3 N°4 4.75 0.0 100.0 Límite plástico % 12.9 N°10 2.00 0.5 99.5 Índice de plasticidad % 15.4 N°20 0.850 2.9 97.1 Clasificación SUCS SC N40 0.425 15.5 84.5 Clasificación AASHTO A-2-6 (1) N°50 0.300 27.7 72.3 Denominación : N°100 0.150 52.0 48.0 | 1 1/2" | 37.50 | 0.0 | 100.0 | Ä | | | _ | | |
| 1/2" 12.50 0.0 100.0 € 10 100 3/8" 9.50 0.0 100.0 Límite líquido % 28.3 1/4" 6.30 0.0 100.0 Límite líquido % 28.3 N°4 4.75 0.0 100.0 Límite plástico % 12.9 N°10 2.00 0.5 99.5 Índice de plasticidad % 15.4 N°20 0.850 2.9 97.1 Clasificación SUCS SC N40 0.425 15.5 84.5 Clasificación AASHTO A-2-6 (1) N°50 0.300 27.7 72.3 Denominación : N°100 0.150 52.0 48.0 | 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | ME | 27 | | | | |
| 3/8" 9.50 0.0 100.0 Nº5DE GOLPES 1/4" 6.30 0.0 100.0 Límite líquido % 28.3 Nº4 4.75 0.0 100.0 Límite plástico % 12.9 Nº10 2.00 0.5 99.5 Índice de plasticidad % 15.4 N°20 0.850 2.9 97.1 Clasificación SUCS SC N40 0.425 15.5 84.5 Clasificación AASHTO A-2-6 (1) N°50 0.300 27.7 72.3 Denominación : N°100 0.150 52.0 48.0 | 3/4" | 19.00 | 0.0 | 100.0 | 문 | 22 | | <u> :</u> | | |
| 3/6 9.50 0.0 100.0 Límite líquido % 28.3 N°4 4.75 0.0 100.0 Límite plástico % 12.9 N°10 2.00 0.5 99.5 Índice de plasticidad % 15.4 N°20 0.850 2.9 97.1 Clasificación SUCS SC N40 0.425 15.5 84.5 Clasificación AASHTO A-2-6 (1) N°50 0.300 27.7 72.3 Denominación : N°100 0.150 52.0 48.0 | 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | (%) | 1 | 0 | | | |
| N°4 4.75 0.0 100.0 Límite plástico % 12.9 N°10 2.00 0.5 99.5 Índice de plasticidad % 15.4 N°20 0.850 2.9 97.1 Clasificación SUCS SC N40 0.425 15.5 84.5 Clasificación AASHTO A-2-6 (1) N°50 0.300 27.7 72.3 Denominación : N°100 0.150 52.0 48.0 | 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | | | | 122 | 5DE GO | DLPES |
| N°10 2.00 0.5 99.5 Indice de plasticidad % 15.4 N°20 0.850 2.9 97.1 Clasificación SUCS SC N40 0.425 15.5 84.5 Clasificación AASHTO A-2-6 (1) N°50 0.300 27.7 72.3 Denominación : N°100 0.150 52.0 48.0 | 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Lími | te líqu | ido | | % | 28.3 |
| N°20 0.850 2.9 97.1 Clasificación SUCS SC N40 0.425 15.5 84.5 Clasificación AASHTO A-2-6 (1) N°50 0.300 27.7 72.3 Denominación : N°100 0.150 52.0 48.0 | Nº4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Lími | te plás | stico | | % | 12.9 |
| N40 0.425 15.5 84.5 Clasificación AASHTO A-2-6 (1) №50 0.300 27.7 72.3 Denominación : №100 0.150 52.0 48.0 | Nº10 | 2.00 | 0.5 | 99.5 | Índic | e de p | olastici | dad | % | 15.4 |
| N°50 0.300 27.7 72.3 Denominación : N°100 0.150 52.0 48.0 | N°20 | 0.850 | 2.9 | 97.1 | Clas | ificaci | ón SU(| CS · | | SC |
| №100 0.150 52.0 48.0 | N40 | 0.425 | 15.5 | 84.5 | Clas | ificaci | ón AAS | SHTÖ | | A-2-6 (1) |
| | Nº50 | 0.300 | 27.7 | 72.3 | Den | omina | ción : | | | |
| Nº200 0.075 70.4 29.6 Arena arcillosa | Nº100 | 0.150 | 52.0 | 48.0 | | | | | | • |
| | Nº200 | 0.075 | 70.4 | 29.6 | Arer | ıa arcil | losa | | | |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingo A. Odar Cornejo.









INFORME DE ENSAYO Nº 3944-13

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Galle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAY02

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

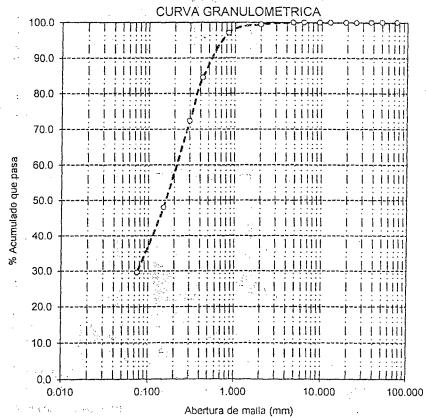
: C-5

Muestra

: M-4

Profundidad

: 1.55 - 1.80 mts



OBSERVACIONES

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización estila del beboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA IMPECOPI: GP/2004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio
de Engayo de
Matyriales
Matyriales
Matyriales
Matyriales
Matyriales
Matyriales
Matyriales
Matyriales

REG. C.I.P. 14586





INFORME DE ENSAYO Nº 3944-14

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miquel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO2

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

: C-6

Muestra

: M-2

Profundidad

: 0.30 - 3.00 mts

| Ma | allas | % Acu | mulado | I | | | | | | |
|----------|------------|----------|----------|----------|---------|----------|--------|----------|---------|----------|
| Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | | | | CUI | RVA DE F | LUIDEZ | ĺ |
| 3" | 75.00 | 0.0 | 100.0 | | 58 | | | | | |
| 2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | | 56 | | | | | <u> </u> |
| 1 1/2" | 37.50 | 0.0 | 100.0 | A | | <u> </u> | | | | |
| 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | HUMEDAD | 54 | | | | | |
| 3/4" | 19.00 | 0.0 | 100.0 | | 52 | <u></u> | l | | | 1 |
| 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | (%) | 1 | 10. | | 25 | 100 |) |
| 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | L | | | | N° DE GO | DLPES | |
| 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Lími | te líqu | ıido | | % | 55.2 | |
| Nº4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Lími | te plá: | stico | | % | 30.0 | |
| Nº10 | 2.00 | 0.1 | 99.9 | Índic | e de l | olastic | cidad | % | 25.2 | |
| N°20 | 0.850 | 0.5 | 99.5 | Clas | ificaci | ón Sl | JCS | | MH | |
| N40 | 0.425 | 1.6 | 98.4 | Clas | ificaci | ón A/ | SHT | 0 | A-7-5 (| 17) |
| N°50 | 0.300 | 3.5 | 96.5 | Den | omina | ción : | | | | |
| N°100 | 0.150 | 10.4 | 89.6 | | | | | | • | |
| N°200 | 0.075 | 20.6 | 79.4 | Limo | de al | lta pla | sticid | ad con a | arena | |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.









INFORME DE ENSAYO Nº 3944-14

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAY02

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

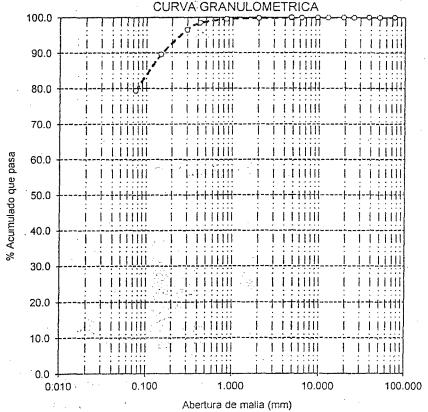
: C-6

Muestra

: M-2

Profundidad

: 0.30 - 3.00 mts



OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del aboratorio salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : 672 004:1993

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensayo de Materiales

tonio Odar Cornejo
INGENIERO CIVIL
BEG. C.L.P. 14586







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-15

(PÁGINA 01 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO₁

: SUELOS. Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAYO2

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

- : C-7

Muestra

: M-2

Profundidad

: 0.60 - 2.70 mts

| 1 | allas | | mulado | | | | 1D\/\ DE (| |
|----------|------------|----------|----------|---------------------|-----------|-------------|-------------|-------------|
| Pulgadas | Milímetros | Retenido | Que Pasa | | | C | JRVA DE F | -LUIDEZ |
| 3" | 75.00 | 0.0 | 100.0 | | 46 | ſ <u></u> | | <u> </u> |
| 2" | 50.00 | 0.0 | 100.0 | | 44 | • | <u> </u> | |
| 1 1/2" | 37.50 | 0.0 | 100.0 | HÜMEDAC | | | 4 | |
| 1" | 25.00 | 0.0 | 100.0 | Æ | 42 | | | |
| 3/4" | 19.00 | 0.0 | 100.0 | | 40 | <u> </u> | | |
| 1/2" | 12.50 | 0.0 | 100.0 | (%) | . 1 | 0 | 25 | 100 |
| 3/8" | 9.50 | 0.0 | 100.0 | N° DE GOLPES | | | | |
| 1/4" | 6.30 | 0.0 | 100.0 | Límite líquido % 43 | | | | 43.1 |
| Nº4 | 4.75 | 0.0 | 100.0 | Lím | ite plás | stico | % | 27.6 |
| N°10 | 2.00 | 0.7 | 99.3 | Índi | ce de p | olasticidad | 1 % | 15.5 |
| N°20 | 0.850 | 3.3 | 96.7 | Cla | sificaci | ón SUCS | | ML |
| N40 | 0.425 | 8.5 | 91.5 | Cla | sificacio | ón AASH | TO | A-7-6 (6) |
| N°50 | 0.300 | . 15.1 | 84.9 | Der | nomina | ción : | | |
| Nº100 | 0.150 | 31.7 | 68.3 | | | | | |
| N°200 | 0.075 | 46.4 | 53.6 | Lim | o arend | oso de ba | ja plastici | idad |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.









INFORME DE ENSAYO Nº 3944-15

(PÁGINA 02 de 02)

Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Obra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

. Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAY01

: SUELOS Método de ensayo para el analisis granulométrico por tamizado.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.128 ASTM D - 422

ENSAY02

: SUELOS. Método de ensayo para determinar el límite líquido. Límite plástico,

e índice de plasticidad de suelos.

REFERENCIA

: N.T.P. 339.129 ASTM D - 4318

Calicata

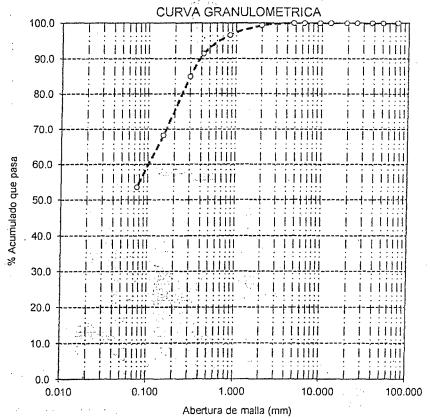
: C-7

Muestra

: M-2

Profundidad

: 0.60 - 2.70 mts



OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM - SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escritade Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA MISECOPI: GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Engayo de Matgriales

Antomio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-16

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO : SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

Calicata

: C-1

Muestra

.. M-2

Profundidad

: 1.15 - 1.90 mts

Contenido de humedad

%

29.6

OBSERVACIONES:

- 1) Muestreo e identificación realizado por el LEM
- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensayo de Maturiales CA/CLAYO NO SA LA PORTO DE PORTO DE LA PORTO DE LA PORTO DEL PORTO DE LA PORTO DEL PORTO DE LA PORTO DEL PORTO DE LA PORTO DEL PORTO DE LA PORTO DE LA PORTO DEL PORTO DEL PORTO DE LA PORTO DEL PO

Antonio Odar Cornejo
INGENIERO CIVIL
REG. C.I.P. 14586







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-17

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berrios

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

Calicata

: C-1

Muestra

. M-3

Profundidad

: 1.90 - 2.20 mts

Contenido de humedad

%

26.9

OBSERVACIONES:

- 1) Muestreo e identificación realizado por el LEM
- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo,

Laboratorio
de Ensuyo de

Materiales

Calle La Montale

Calle La M

Antonio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL

REG. C.I.P. 14586 L.E.M. - CHICLAYO





INFORME DE ENSAYO Nº 3944-18

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

⊃royecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

Calicata

: C-2

<u>Muestra</u>

. M-2

Profundidad

: 0.80 - 1.30 mts

Contenido de humedad

32.4

%

OBSERVACIONES:

- 1) Muestreo e identificación realizado por el LEM
- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo

B Laboratorio
E de Ensayo de
Materiales

ttonio Odar Corneja INGENIERO CIVIL

REG. C.I.P. 14586 L.E.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-19

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

⊃royecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

ENSAYO: SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

Jbicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca:

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

suelo. 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

<u>Calicata</u>

: C-2

Muestra

. M-3

?rofundidad

: 1.30 - 1.80 mts

Contenido de humedad

32.4

%

DBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el LEM

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio
de Ensayo de Materiales

SCHICLAYO

SCHICLAYO

LEM. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-20

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berrios

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo, 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

Calicata

: C-2

<u>Muestra</u>

. M-4

Profundidad

: 1.80 - 2.10 mts

Contenido de humedad

28.3

%

QBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el LEM

· El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingo A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensavo de oxio Odar Cornejo Materiales INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586 L.E.M. - CHICLAYO





INFORME DE ENSAYO Nº 3944-21

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO : SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

<u>Calicata</u>

: C-3

<u>Muestra</u>

. M-2

Profundidad

: 0.50 - 1.60 mts

Contenido de humedad

%

34.9

OBSERVACIONES:

- 1) Muestreo e identificación realizado por el LEM
- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Entryo de Materiales

CACLARO SE LEM. - CHICLAYO





INFORME DE ENSAYO Nº 3944-22

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS, Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

Calicata

: C-3

Muestra

. M-3

Profundidad

: 1.60 - 2.50 mts

Contenido de humedad

48.5

%

OBSERVACIONES:

- 1) Muestreo e identificación realizado por el LEM
- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingo A. Odar Cornejo.

de Ensayo de

Antonio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL

REG. C.I.P. 1458\$ L.E.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-23

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

²royecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Jbicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

echa de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO : SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

<u> Calicata</u>

: C-4

<u> ∕luestra</u>

. M-2

Profundidad

: 0.40 - 1.60 mts

Contenido de humedad

%

54.0

DBSERVACIONES:

I) Muestreo e identificación realizado por el LEM

El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

1344 1157 A.A.

> Laboratorio de Ensayo de Materiales

ntonio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL

REG. C.I.P. 14586 L.E.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-24

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

⊃royecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

•

ENSAYO: SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

<u>Calicata</u>

: C-4

Muestra

. M-3

Profundidad

: 1.60 - 2.10 mts

Contenido de humedad

.

22.0

%

DBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el LEM

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingo A. Odar Cornejo.

Laboratorio

de Encryo de

Materiales

Materiales

MGENIERO CIVIL

REG. C.I.P. 19586

L.E.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-25

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

∖tención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

⊃royecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Jbicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed

REFERENCIA: N.T.P. 339.127-1998/ASTM D-2216

<u>Calicata</u>

: C-4

Muestra

. M-4

²rofundidad

: 2.10 - 2.50 mts

Contenido de humedad

%

22.1

OBSERVACIONES:

- 1) Muestreo e identificación realizado por el LEM
- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio
de Ensayo de
Materiales

Materiales

MEG. C.I.P. 14536
LE.M. • GHIGLAYO





INFORME DE ENSAYO Nº 3944-26

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

Calicata

: C-5

Muestra

. M-2

Profundidad

: 0.50 - 0.95 mts

Contenido de humedad

%

40.1

OBSERVACIONES:

- 1) Muestreo e identificación realizado por el LEM
- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingo A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Enservo de Materiales Chica No.

Antonio Odar Cornejo
INGENIERO CIVIL
REG. C.I.P. 14586

REG. C.I.P. 1458 E.E.M. - CHYCLAYO





INFORME DE ENSAYO Nº 3944-27

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

Calicata : C-5 Muestra : M-3

Profundidad : 0.95 - 1.55 mts

Contenido de humedad

%

45.0

OBSERVACIONES:

- 1) Muestreo e identificación realizado por el LEM
- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Enstito de Materiales

Control Account

Antonio Odar Cornejo
INGENIERO CIVIL
REG. C.I.P. 14588
L.E.M. - CHICLAYE







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-28

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

<u>Calicata</u>

: C-5

Muestra

. M-4

Profundidad

: 1.55 - 1.80 mts

Contenido de humedad

%

20.4

OBSERVACIONES:

- 1) Muestreo e identificación realizado por el LEM
- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

2

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingo A. Odar Cornejo.

Laboratorio

de Ensayo de

Materiaios

INGENIERO CIVIL

REG. C.I.P. 14586

LE.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-29

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO : SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339.127 - 1998 / ASTM D-2216

Calicata

: C-6

Muestra

. M-2

Profundidad

: 0.30 - 3.00 mts

Contenido de humedad

,

39.7

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el LEM

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

E Laboratorio de Laboratorio de Engravo de la Matériales Companyo de la Companyo

Antonio Odar Cornejo

REG. C.I.P. 14586 L.E.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-30

(PÁGINA 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS. Métodos de ensayo para determinar el contenido de humedad de un

suelo. 1a. Ed.

REFERENCIA: N.T.P. 339 127 - 1998 / ASTM D-2216

Calicata

: C-7

Muestra

. M-2

Profundidad

: 0.60 - 2.70 mts

Contenido de humedad

%

41.0

OBSERVACIONES:

- 1) Muestreo e identificación realizado por el LEM
- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del laboratorio salvo que su reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

È

: Ingº A. Odar Cornejo

de Engayo de Materiales

Anlohio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL

REG. C.I.P. 14586 LE.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-31

(Pág. 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la Calle

Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS Método de ensayo normalizado para la determinación del

contenido de sales solubles en suelos y aguas subterránea.

REFERENCIA: NTP 339.152 / USBR E-81

<u>Calicata</u> : C-1 Muestra : M-2

: 1.15 - 1.90 mts

| Constituyentes de sales solubles totales | 1 | ppm | 0 |
|--|---|--------|------|
| Constituyentes de sales solubles totales | | · % | 0.00 |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Engayo de la Materiales

Antonio Odar Cornejo
INGENIERO CIVIL
REG. C.I.P. 14586

L.E.M. - CHICLAYO









INFORME DE ENSAYO Nº 3944-32

(Pág. 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

\tención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

²royecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la Calle

Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Jbicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

echa de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012-

ENSAYO: SUELOS. Método de ensayo normalizado para la determinación del

contenido de sales solubles en suelos y aguas subterránea.

REFERENCIA: NTP 339.152 / USBR E-8

<u>Calicata</u>

: C-2

<u>Muestra</u>

. M-3

<u> Profundidad</u> : 1.3

: 1.30 - 1.80 mts

| Constituyentes de sales solubles totales | ppm | 1200 |
|--|-----|------|
| Constituyentes de sales solubles totales | % | 0.12 |

या जि<mark>म्मीर्वेश होस</mark>्त्रीत अञ्चलकी अभिने पार्टिक

DBSERVACIONES:

I) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM SENCICO

El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensayo de Materiales

tonio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL

REG. C.I.P. 14586 L.E.M. • CHICLAYO





INFORME DE ENSAYO Nº 3944-33

(Pág. 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la Calle

Juan Z. Montenegro hasta la Caile Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS Método de ensayo normalizado para la determinación del

contenido de sales solubles en suelos y aguas subterránea.

REFERENCIA: NTP 339.152 / USBR E-88

: C-3 <u>Calicata</u> Muestra

. M-2

Profundidad

: 0.50 - 1.60 mts

| Constituyentes de sales solubles totales | | | ppm | 1200 |
|--|--|---|-----|------|
| Constituyentes de sales solubles totales | | - | % | 0.12 |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio lario Odar Cornejo de Ensavo de INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586 L.E.M. - CHICLAYO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-34

(Pág. 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la Calle

Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS. Método de ensayo normalizado para la determinación del

contenido de sales solubles en suelos y aguas subterránea.

REFERENCIA: NTP 339 152 / USBR E

Calicata

: C-4

Muestra

. M-2

Profundidad

: 0.40 - 1.60 mts

| | | | 127 L. S. L. | | | | |
|--|---|---------------------|---------------|-----|---------------------------------------|-----|------|
| | | -3-1 ₃ . | -55 No. | 7.5 | | | |
| Constituyentes de sales solubles totales | | | 7. 7. ii. | 7.5 | | ppm | 3200 |
| | | | \$ \$ 1.666 F | | | | |
| Constituyentes de sales solubles totales | - | | And of | 3.7 | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | % | 0.32 |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salve que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensayo de Honio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586 L.E.M. - CHICLAYO









INFORME DE ENSAYO Nº 3944-35

(Pág. 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desderia Calle

Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS Método de ensayo normalizado para la determinación del

contenido de sales solubles en suelos y aguas subterránea.

REFERENCIA: NTP 339.152 / USBR E-8

<u>Calicata</u>

: C-5

<u>Muestra</u>

. M-3

Profundidad

: 0.95 - 1.55 mts

| | gë . | | | |
|--|----------------------------|-----|---------|------|
| Constituyentes de sales solubles totales | 507 1 514 547 1 514 | - 2 | ppm | 4000 |
| | 744 Or * | | | |
| Constituyentes de sales solubles totales | And Comment | • | % | 0.40 |

OBSERVACIONES:

- 1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM SENCICO
- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingo A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Engayo de Materiales

Antonio Odar Cornejo
INGENIERO CIVIL

REG. C.I.P. 14586 L.E.M. + CHIGLAYO





INFORME DE ENSAYO Nº 3944-36

(Pág. 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berrios

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la Calle

Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS Método de ensayo normalizado para la determinación del

contenido de sales solubles en suelos y aguas subterránea.

REFERENCIA: NTP 339.152 / USBR E-8

<u>Calicata</u>

: C-6

Muestra

. M-2

Profundidad

: 0.30 - 3.00 mts

| Constituyentes de sales solubles totales | Marie Ma Marie Marie Ma Marie Marie | ppm | 3200 |
|--|---|-----|------|
| Constituyentes de sales solubles totales | | % | 0.32 |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.



Anionio Odar Corneja INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586 LE.M. - CHICLAVO







INFORME DE ENSAYO Nº 3944-37

(Pág. 01 de 01)

Expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la Calle

Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ubicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de emisión

: Chiclayo, 26 de Junio del 2012

ENSAYO: SUELOS Método de ensayo normalizado para la determinación del

contenido de sales solubles en suelos y aguas subterránea.

REFERENCIA: NTP 339.152 / USBR E-8

<u>Calicata</u>

: C-7

<u>Muestra</u>

. M-2

Profundidad

: 0.60 - 2.70 mts

| Constituyentes de sales solubles totales | ~. | | : : | | ppm | 2400 |
|--|----|---|--------|--|-----|------|
| Constituyentes de sales solubles totales | | 16 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 | Ţ. | | % | 0.24 |

OBSERVACIONES:

1) Muestreo e identificación realizado por el personal Tec. LEM SENCICO

- El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo que la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

Realizado por

: Téc. LEM Oscar Gastelo Ch.

Revisado por

: Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio

de Engryo de

Materiales

IN

REC

L.1

Antonio Odar Cornejo
INGENIERO CIVIL
REG. C.I.P. 1*586

REG. C.I.P. 14586 LE.M. - C. GLAYS





Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Lugar

; Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de excavación

: 13/06/2012

Calicata: C - 1

: 13/06/2012 Fecha de muestreo

Nivel freático: No Presenta

<u>REGISTRO DE EXCAVACIÓN</u>

| | | | KEGIS | | ACAVACION |
|-------------------|-----------------------|---------|---------|------------------|---|
| Profundidad | Tipo de | Muestra | Símbolo | Clasificación | Descripción visual (IN-SITU) |
| 0.0 (m) | Excavación | Νo | 444 | SUCS | |
| 0.1 | | | | | Relleno sin Compactar |
| 0.4 | A | M-1 | | | Relleno sin Compactar, afirmado de color amarillento con presencia de material pedregoso de diámetro 3" |
| 0.7 0.8 0.9 | C I E L | | | | |
| 1.1 | O - A B | | | eli e | Signed - Jen Foot, |
| 1.3 1.4 1.5 | I E R T O | M-2 | | MH A-7-5 (15) | Limo de alta plasticidad con arena de color marrón Limite Liquido = 63.2% Índice de Plasticidad = 31.4% Contenido de Humedad = 29.6% Sales Solubles Totales = 0.00% |
| 1.7 1.8 1.9 | | 3, | | | |
| 2.0 | | M-3 | | CH A-7-6 (15) | Arcilla arenosa de alta plasticidad de color beige Limite Liquido = 53.4% Índice de Plasticidad 27.0% |

Observaciones:

M = Muestra

C = Calicata

Laboratorio de Ensavo de Materiales

ก็เอ๊ Odar Cornejo INGENIERO CIVIL





: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo Expediente

: Consorcio Illakan Solicitante

: Ing. Miguel A. Silva Berríos Atención

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la Proyecto

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca. Lugar

: 13/06/2012 Fecha de excavación : 13/06/2012 Fecha de muestreo

Calicata: C - 2 Nivei freático: No Presenta

REGISTRO DE EXCAVACIÓN

| Profundidad | Tipo de | Muestra | Símbolo | Clasificación | Descripción visual (IN-SITU) |
|-------------|-------------|---------|-----------|------------------|---|
| 0.0 (m) | Excavación | No | Hanger | SUCS | |
| 0.1 | | | | | Relleno sin Compactar |
| 0.4 | | M-1 | | | Relleno sin Compactar, afirmado de color amarillento |
| 0.5 | A | | : 2. | | con presencia de material pedregoso de diámetro de 4" a 6" |
| 0.7 | C | | | | |
| 0.9 | E L O | | | ML | Limo arenoso de alta plasticidad de color amarillento verduzco presencia de piedras |
| 1.1 | A B I | M-2 | | MH Ā-7-5 (13) | Limite Liquido = 54.2% Índice de Plasticidad = 22.4% Contenido de Humedad = 32.4% |
| 1.4 | E R | | | | Limo de baja plasticidad con arena color verduzco |
| 1.6 | 0 | M-3 | | ML A-7-6 (11) | Limite Liquido = 46.5% Indice de Plasticidad = 17.0% Contenido de Humedad = 32.4% |
| 1.7 | | | | | Sales Solubles Totales = 0.12% |
| 2.0 | | M-4 | | SC A-6 (1) | Arena arcillosa color negro Lirnite Liquido Índice de Plasticida |
| 2.1 | | | V / / / / | | Laboratorio a Valenio Odar |

Observaciones:

M = Muestra

C = Calicata

de Ensavo de AMONTO VICOP CO Materialesa de Concretogeniero Civil

REG. C.I.P. 14586 LEM - CHICLAYO





Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Lugar

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de excavación Fecha de muestreo

: 13/06/2012

: 13/06/2012

Calicata: C - 3

Nivel freático: No Presenta

REGISTRO DE EXCAVACIÓN

| | | | KEGIS | | XCAVACION |
|--|---------------------|----------|-----------|------------------|--|
| Profundidad | Tipo de | Muestra | | | Descripción visual (IN-SITU) |
| 0.0 (m) | Excavación | No | | SUCS | |
| 0.1 0.2 0.3 0.4 | | M-1 | | | Relleno sin compactar, capa de afirmado |
| 0.6 0.7 0.8 0.9 1.0 1.1 1.2 1.3 1.4 1.5 | A C I E L O A B I E | M-2 | | MH A-7-5 (14) | Limo de alta plasticidad con arena, de color marrón Limite Liquido = 52.2% Índice de Plasticidad = 19.5% Contenido de Humedad = 34.9% Sales Solubles Totales = 0.12% |
| 1.6 1.7 1.8 1.9 2.0 2.1 2.2 2.3 2.4 2.5 2.6 | RTO | M-3 | | | Arcilla de alta plasticidad, de color amarillo Limite Liquido = 81.5% Índice de Plasticidad = 52.1% Contenido de Humedad = 48.5% Filtración Arcto Odar Carne, Laboratorio Regeniero CIVIL |
| Observacione | | <u> </u> | M ⇒ Muest | <u></u> | C = Calicata (S Live ministrate C.I.P. 145%) |

Observaciones:

M ⇒ Muestra





Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Lugar

; Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de excavación Fecha de muestreo

: 13/06/2012

: 13/06/2012

Calicata: C - 4 Nivel freático: No Presenta

REGISTRO DE EXCAVACIÓN

| | | | KLOLO | | EXCAVACION |
|--|---------------|---------|---------|----------------------------------|--|
| Profundidad | Tipo de | Muestra | Símbolo | 1 | Descripción visual (IN-SITU) |
| 0.0 (m) | Excavación | No | 29500 | SUCS | |
| 0.1 0.2 0.3 0.4 | | M-1 | | | Relleno sin compactar, afirmado de color amarillo piedras de diámetro de 2" a 3" |
| 0.5 0.6 0.7 0.8 0.9 1.0 1.1 1.2 1.3 1.4 1.5 1.6 | A CIELO ABIED | M-2 | | The Paris | Limo arenoso de baja plasticidad de color amarillento verduzco Limite Liquido = 48.7% Indice de Plasticidad = 12.1% Contenido de Humedad = 54.0% Sales Solubles Totales = 0.32% |
| 1.7
1.8
1.9
2.0
2.1
2.2
2.3 | R
T
O | M-3 | | SC
A-6 (3)
SC
A-2-6 (2) | Arena arcillosa color verduzco Limite Liquido = 35.4% Indice de Plasticidad = 17.3% Contenido de Humedad = 22.0% Arena arcillosa, color amarillenta Limite Liquido = 35.4%
| 2.4 | | | | | Limite Liquido Indice de Plasticidad Contenido de Humedad Laboratorio Laboratorio Laboratorio Laboratorio Laboratorio Laboratorio Laboratorio |

Observaciones:

M = 'Muestra

C = Calicata

ornejo





: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo Expediente

: Consorcio Illakan Solicitante

: Ing. Miguel A. Silva Berríos Atención

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la Proyecto

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca. Lugar

Fecha de excavación

Calicata: C - 5

: 13/06/2012 : 13/06/2012 Fecha de muestreo

Nivel freático: No Presenta

REGISTRO DE EXCAVACIÓN

| [a cti | | Tipo de | Muestra | Símbolo | Clasificación | Descripción visual (IN ₄ SITU) |
|--------------------------|-----|-------------|---------|-----------|--|---|
| Profundio 0.0 | (m) | Excavación | - | Jiiiibolo | SUCS | |
| 0.1 0.2 0.3 0.4 | (m) | | M-1 | | | Relleno sin Compactar, afirmado de color amarillento Piedras de diámetro 2 a 3" |
| 0.6 | | A C | | | | Arcilla de alta plasticidad de color amarillento verduzco |
| 38 - 0.7 | | I E | M-2 | | CH (16) | Limite Liquido = 86.4% Indice de Plasticidad = 49.5% |
| 0.8 | | , L O | | | | Contenido de Humedad = 40.1% |
| 1.0 | | A B I | | | Salara Sa | Arcilla de alta plasticidad de color amarillento |
| 1.1 | | E R | | | CH A-7-6 (16) | Limite Liquido = 79.6% |
| 1.3 | • | T | M-3 | | | Indice de Plasticidad = 50.2% Contenido de Humedad = 45.0% Sales Solubles Totales = 0.40% |
| 1.4 | · | , | | | | Sales Solubles Totales = 0.40% |
| 1.6 | | | M-4 | | SC A-2-6 (1) | Arena Arcillosa de color negro Limite Liquido = 28.3% Índice de Plasticidad = 15.4% |
| 1.8 | | | | //// | j | Filtración |

Observaciones:

Ì

M = Muestra

C = Calicata

de Concreto

Laboratorio de Ensayo de Materiales

ntónio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586 LEM - CHGLAYO





Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Lugar

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de excavación Fecha de muestreo : 13/06/2012

Calicata: C - 6

: 13/06/2012

Nivel freático: No Presenta

REGISTRO DE EXCAVACIÓN

| Profundidad | Tipo de | Muestra | Símbolo | Clasificación | Descripción visual (IN-SITU) |
|-------------|------------|---------|----------------|---|--|
| 0.0 (m) | Excavación | No · | 7 10 | SUCS | |
| 0.1 | | | #1574 #1574 | mp - Im told in the | Afirmado sin compactar de color amarillento piedras de diámetro de 2" a 3" |
| 0.2 | | M-1 | | 77 | |
| 0.3 | | | | 1 | Autor (Ma) |
| 0.4 | | | | | |
| 0.5 | | | | 4. | The destricted congress do color pegro |
| 0.6 | ļ | | | MH A-7-5 (17) | Limo de alta plasticidad con arena, de color negro ligeramente putrefacto |
| 0.7 | | | | 4 / 3850 | Limite Liquido = 55.2% Indice de Plasticidad = 25.2% |
| 0.8 | | | | 1 1 | Contenido de Humedad = 39.7% Sales Solubles Totales = 0.32% |
| 0.9 | A | | | | Sales Solutions Totales |
| 1.0 | | | | · 建 | |
| 1.1 | С | | | | |
| 1.2 | I | | | | |
| 1.3 | / E | | | | |
| 1.4 | 0 | | | | |
| 1.5 | | | | de la constant de la | |
| 1.6 | Α | | | | |
| 1.7 | В | M-2 | | | |
| 1.8 | I | | | | |
| 1.9 | E R | | | | The second secon |
| 2.0 | T | | | | |
| 2.1 | o | | | | |
| 2.2 | | | | 14 | |
| 2.3 | | | | | |
| 2.4 | | | | | |
| 2.5 | | | | | sion para / |
| 2.6 | | | | | Laboratoria Jahan |
| 2.7 | | | | | |
| 2.8 | | | | | ll e de Ensavo de "Il Antonio Udar Cornel |
| 2.9 | | | | | Materiales INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586 |
| 3.0 | | | | | L.E.M. CHICLAYO |

Observaciones:

M = · Muestra

C = Calicata

L/C = Losa de Concreto







Expediente

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

Solicitante

: Consorcio Illakan

Atención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

Proyecto

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la

Calle Juan Z. Montenegro hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Lugar

 $\tilde{\mathcal{I}}$

; Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

Fecha de excavación Fecha de muestreo : 13/06/2012

: 13/06/2012

Calicata: C - 7 Minimum Nivel freático: No Presenta

REGISTRO DE EXCAVACIÓN

| Profundidad | . Tipo de | Muestra | Símbolo | Clasificación | Descripción visual (IN-SITU) |
|---------------------------------|-----------------------|---------|---------|---------------|--|
| 0.0 (m) | Excavación | Νo | | SUCS | |
| 0.1 | | M-1 | | | Afirmado sin compactar de color amarillento piedras de diámetro de 2" a 3" |
| 0.4 | | | | | |
| 0.7 0.8 0.9 | . A | | | ML | Limo arenoso de baja plasticidad, de color negro ligeramente putrefacto |
| 1.1 1.2 1.3 1.4 | E L O A | | | A-7-6 (6) | Limite Liquido = 43.1% Indice de Plasticidad = 15.5% Contenido de Humedad = 41.0% Sales Solubles Totales = 0.24% |
| 1.5 1.6 1.7 1.8 | B I E R T | M-2 | | | |
| 2.0 | 0 | | | | |
| 2.3 2.4 2.5 2.6 2.7 | | | | | Laboratorio de Ensayo de Altorio Odar Cornejo Materiales INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586 L.E.M CHICLAYO |









INFORME DE ENSAYO Nº 3944-38

(Pág. 01 de 02)

xpediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

olicitante

: Consorcio Illakan

tención

: Ing. Miguel A. Silva Berrios

)bra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la Calle Juan Z. Montenegro

hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

bicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

echa de emisión

: Chiclayo, 28 de Junio del 2012

Código: N.T.P. 339.145 / ASTM D-1883

Norma: Método de ensayo de CBR (Relación de Soporte de California) de suelos

compactados en el laboratorio. / Diagrama de penetración

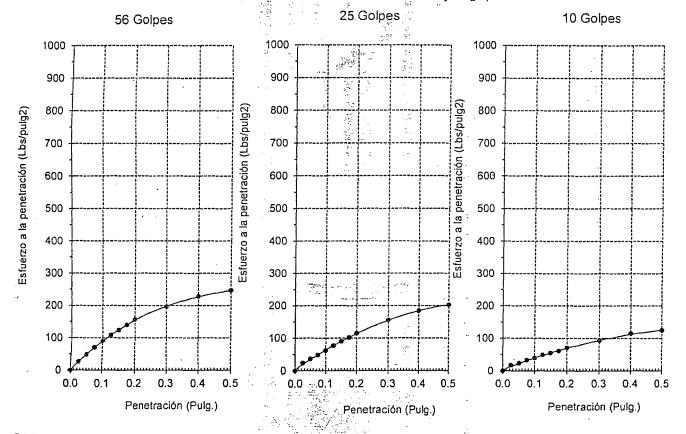
lentificación de la muestra

Calicata 🛋

: C-2

Profundidad : 1.80 mts.

AGRAMA DE PENETRACIÓN DE ESPECIMENES COMPACTADOS A: 56, 25 y 10 golpes.



BSERVACIONES:

Muestreo e identificación realizado por el Solicitante.

El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo Je la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

ealizado por : Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos

evisado por : Ingº A. Odar Cornejo.









INFORME DE ENSAYO Nº 3944-38

(Pág. 02 de 02)

expediente Nº

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

olicitante

: Consorcio Illakan

tención

: Ing. Miguel A. Silva Berríos

)bra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la Calle Juan Z. Montenegro

hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

Ibicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

echa de emisión

: Chiclayo, 28 de Junio del 2012

Código: N.T.P. 339.145 / ASTM D-1883

Norma: Método de ensayo de CBR (Relación de Soporte de California) de suelos

compactados en el laboratorio. / Diagrama del Proctor y CBR

tentificación de la muestra

Calicata

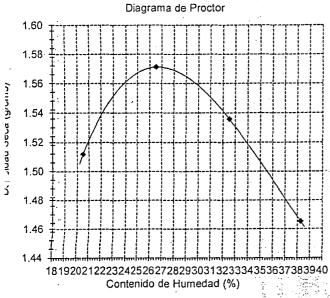
**/ : C-2

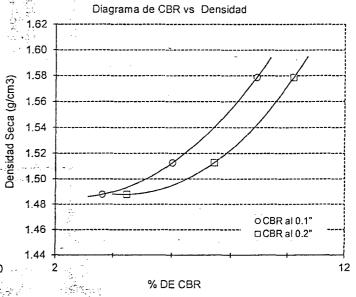
Profundidad: 1.80 mts.

OS RESULTADOS DEL ENSAYO DE PROCTOR SON 6.1

| Máxima densidad seca | 1.571 g/cm ³ |
|-----------------------------|-------------------------|
| Óptimo contenido de humedad | 26.70 % |

| Espécimen | Número | CBR | Densidad | Expansión | CBR a la | % de | CBR |
|-----------|-----------|-----|----------|-----------|-------------|------|-----|
| α. | de golpes | • • | seca | | penetración | MDS | |
| | por capa | (%) | (g/cm3) | (%) | (Pulg) | | (%) |
| 01:38. | 56 | 8.9 | 1.579 | 1.2 | 0.1" | 100 | 8.4 |
| 02 | 25 | 6.0 | 1.513 | 1.2 | 0.1" | 95 | 4.1 |
| 03 | 10 | 3.6 | 1.488 | 0.8 | 0,2" | 100 | 9.9 |
| * P** | | | | | 0.2" | 95 | 5.0 |





BSERVACIONES:

) Muestreo e identificación realizado por el Solicitante.

El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo ue la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

ealizado por : Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos

evisado por : Ingº A. Odar Cornejo.









INFORME DE ENSAYO Nº 3944-39

(Pág. 01 de 02)

cpediente Nº

; 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

olicitante

: Consorcio Illakan

ención

: Ing. Miguel A. Silva Berrios

bra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la Calle Juan Z. Montenegro

hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

oicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

echa de emisión

: Chiclayo, 28 de Junio del 2012

Código: N.T.P. 339.145 / ASTM D-1883

Norma: Método de ensayo de CBR (Relación de Soporte de California) de suelos

compactados en el laboratorio. / Diagrama de penetración

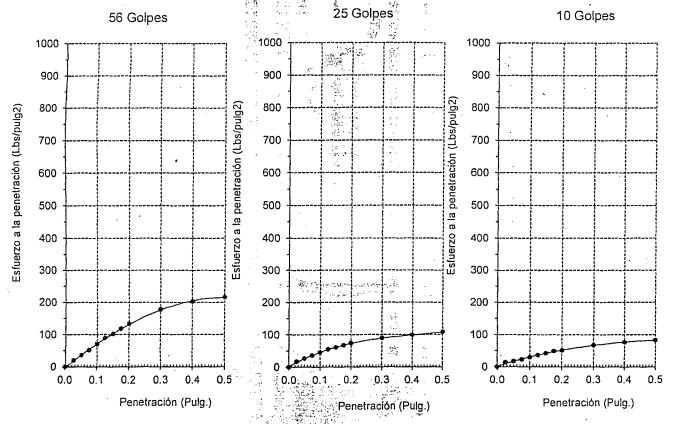
entificación de la muestra

Calicata

: C-6

Profundidad : 3.00 mts:

AGRAMA DE PENETRACIÓN DE ESPECIMENES COMPACTADOS A 56, 25 y 10 golpes.



BSERVACIONES:

) Muestreo e identificación realizado por el Solicitante.

El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo ue la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI: GP 004:1993)

tealizado por : Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos

levisado por : Ingº A. Odar Cornejo.

Laboratorio de Ensayo de Materiales

nio Odar Cornejo INGENIERO CIVIL REG. C.I.P. 14586 L.E.M. - CHICLAYO





INFORME DE ENSAYO Nº 3944-39

(Pág. 02 de 02)

xpediente N°

: 346 - 2012 L.E.M. SENCICO - Chiclayo

olicitante

: Consorcio Illakan

tención

: Ing. Miguel A. Silva Berrios

bra

: Construcción de Pavimentación de la Av. Salomón Vilchez Murga desde la Calle Juan Z. Montenegro

hasta la Calle Las Industrias - Cutervo

bicación

: Dist. Cutervo, Prov. Cutervo, Reg. Cajamarca.

acha de emisión

: Chiclayo, 28 de Junio del 2012

Código: N.T.P. 339.145 / ASTM D-1883

Norma: Método de ensayo de CBR (Relación de Soporte de California) de suelos

compactados en el laboratorio.../ Diagrama del Proctor y CBR

entificación de la muestra

Calicata 33

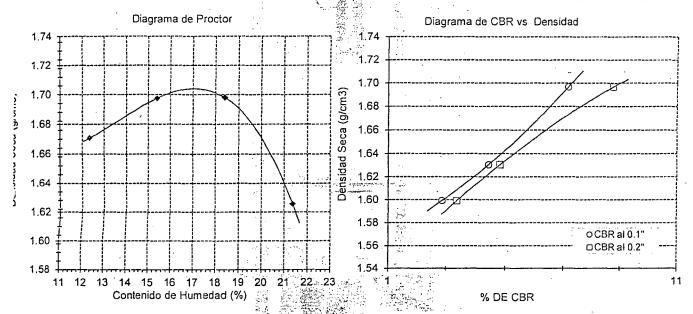
: C-6

: 3.00 mts. Profundidad

S RESULTADOS DEL ENSAYO DE PROCTOR SON

| Máxima densidad seca | 1.704 g/cm ³ |
|-----------------------------|-------------------------|
| Optimo contenido de humedad | 17.08 % |

| Espécimen | Número | CBR | Densidad | Expansión | CBR a la | % de | CBR |
|--------------|-----------|-----|----------|-----------|-------------|------|-----|
| · | de golpes | | seca | | penetración | MDS | |
| | por capa | (%) | (g/cm3) | (%) | (Pulg) | | (%) |
| 01, ≫ | 56 | 7.2 | 1.697 | 2.3 | 0.1" | 100 | 7.5 |
| *02 | 25 | 4.4 | 1.630 | 3.7 | 0.1" | 95 | 3.9 |
| 03 | 10 | 2.9 | 1.599 | 3,9 | 0.2" | 100 | 9.2 |
| 91.39 | • • | | | | 0.2" | 95 | 4.3 |



BSERVACIONES:

Muestreo e identificación realizado por el Solicitante.

El presente documento no deberá reproducirse sin la autorización escrita del Laboratorio, salvo Je la reproducción sea en su totalidad (GUÍA PERUANA INDECOPI : GP 004:1993)

ealizado por : Téc. LEM Oscar Gastelo Chirinos

evisado por : Ingº A. Odar Cornejo.

