

UNIVERSIDAD NACIONAL DE INGENIERIA Facultad de Tecnología de la Construcción

Tesina

"DISEÑO DE LA ESTRUCTURA DE PAVIMENTO RÍGIDO APLICANDO EL MÉTODO PORTLAND CEMENT ASSOCIATION (PCA) DEL TRAMO DE CARRETERA EL JICARAL – SANTA ROSA DEL PEÑON, LEON -NICARAGUA".

Para optar al título de ingeniero civil

Elaborado por

Br. Alfonso Alexander Montiel López

Br. Miguel de Jesús Hernández Sotelo

Tutor

Ing. Israel Morales

Managua, Mayo 2016

Dedicatoria y Agradecimiento.

Doy gracias a Dios, por haberme proporcionado la salud y el conocimiento para poder culminar mis estudios, ya que era uno de mis sueños, ser un profesional y servir a la sociedad.

A mis padres Alfonso Jacinto Montiel Oviedo y María Asunción López Blanco, por el apoyo incondicional que me brindaron, que me dieron el ejemplo de perseverancia y deseo de superación, preparándome día a día para recorrer este camino haciendo a un lado las adversidades y sobresaliendo el espirito emprendedor, la calidad humana y laboral.

A mi esposa Joselyn García, a mi abuela María de la Cruz Mercado y a mis hermanos, como ejemplo de convivencia social hemos aprendido a luchar por lo que nos proponemos y que nos ha servido de reflexión para saber que el mejor camino es del que se esfuerza.

A toda mi familia, amistades y profesores que me han apoyado para ser mejor cada día.

A mi compañero Miguel de Jesús Hernández, por habernos esforzados como equipo de trabajo a través de este tiempo hasta culminar.

A nuestro tutor Ingeniero Israel Morales por sus conocimientos y paciencia en brindar su valioso tiempo en la etapa de la culminación de nuestro estudio.

Alfonso Alexander Montiel López.

Dedicatoria y Agradecimiento.

Doy gracias infinitas a Dios porque me ha permitido llegar hasta esta

oportunidad de poder ver realizado este gran anhelo de ser una mejor persona

en la vida gracias a la preparación profesional que he recibido.

A mis padres Miguel de Jesús Hernández Porras y Genoveva del Rosario Sotelo

Reyes, por ser el principal pilar de apoyo en mi preparación, forjando ejemplos

de perseverancia y esfuerzo en todo este difícil caminar pero que con su

incondicional motivación y sus constantes oraciones he podido lograr llegar a la

meta.

A toda mi familia y amistades cercanos que supieron alentarme en momentos de

dificultad.

A mi compañero Alfonso Montiel López, por habernos esforzados como equipo

de trabajo a través de este tiempo hasta culminar.

A nuestro tutor Ingeniero Israel Morales por sus conocimientos y paciencia en

brindar su valioso tiempo en la etapa de la culminación de nuestro estudio.

Miguel de Jesús Hernández Sotelo.

> RESUMEN EJECUTIVO

El presente documento fue elaborado con la finalidad de realizar el diseño de pavimento rígido para el tramo "EL JICARAL-SANTA ROSA DEL PEÑON", dicho tramo y la información correspondiente a éste, fue obtenida en la división de los módulos comunitarios del Banco Mundial, perteneciente al Ministerio de Transporte e Infraestructura (MTI).

Se eligió la alternativa de pavimento rígido debido a que hoy en día este tipo de superficie de rodamiento está siendo usado con más frecuencia en la actualidad, ya que ofrece diversas ventajas en su construcción y mantenimiento, de igual manera se consideró esta opción debido a la notable susceptibilidad del pavimento flexible a las consideraciones del suelo y clima que se presentan en la zona, y en vista que los requerimientos para un pavimento rígido son mínimo en cuanto a calidad de suelo se refiere y por sus altos valores de resistencias en comparación al pavimento flexible.

Los parámetros y consideraciones necesarias para el diseño del pavimento rígido, son determinados mediante estudios de suelos y estudios de tránsito que fueron recientemente elaborados en este tramo por la firma consultora LAMSA INGENIEROS CONSULTORES, la cual prestó sus servicios al Ministerio de Transporte e Infraestructura (MTI).

En el Primer capítulo, denominado Estudio de suelos, se efectúa el análisis del estudio de suelos realizados por la firma consultora LAMSA INGENIEROS CONSULTORES, con el cual se logra describir la estratigrafía del tramo en estudio conociendo el tipo de suelo y características del mismo. Además en este capítulo se definen las especificaciones de los principales materiales que son utilizados en la construcción de pavimentos rígido, basados en la especificaciones técnicas establecidas en nuestro país.

El segundo capítulo es denominado Estudio del Tránsito, se inicia definiendo los términos y factores que son utilizados en el desarrollo de este capítulo y posteriormente se calculan los datos iniciales del tránsito, partiendo de los datos de flujo vehicular, obtenidos mediante el Ministerio de Transporte e Infraestructura (MTI), mediante los servicios de la firma consultora LAMSA INGENIEROS

CONSULTORES, S.A. en el año 2012, proyectándolos al año 2015, el cual será el año base para el presente trabajo, determinándose así los datos base para el diseño.

Con los datos del tráfico ya definidos se procede al cálculo de las repeticiones esperadas con los parámetros necesarios obtenidos con anterioridad, dando como resultado las tablas de repeticiones esperadas para ejes sencillos y ejes dobles, las cuales son de utilidad para el posterior cálculo de espesor de losa.

En el tercer capítulo, Diseño de espesor de losa de pavimento rígido, se define el método de la PCA, los parámetros y consideraciones de diseño que se utilizan para llevar a cabo la determinación del espesor de losa. Se determinarán los valores de CBR de diseño de la sub-rasante, para los percentiles de resistencia de 60, 75 y 87.5% mediante los valores de CBR obtenidos del estudio de suelo, posteriormente se determinan los valores del Módulo de Resistencia del Concreto k con cada valor de CBR, por medio del gráfico de correlación aproximada entre las clasificaciones del suelo y sus valores de resistencia. Se efectúa el cálculo del espesor de losa introduciendo los valores de k y demás datos requeridos por el formato establecido por la PCA, obteniendo así el espesor de losa requerido para el tramo "EL JICARAL-SANTA ROSA DEL PEÑON".

CONTENIDO	PAG.
Capítulo I	
Introducción	01
Antecedente	02
Localización	03
Descripción del proyecto	06
Geomorfología	07
Clima	07
Cuencas hidrográficas	07
Justificación	8
Objetivos	09
Capítulo II	
Estudio de Suelo	10
Investigación de campo y laboratorio	10
Cálculo de C.B.R de diseño	13
Banco de Materiales	14
Capítulo III	
Estudio de tránsito	20
Información existente	21
TPDA Histórico	22
Datos de conteo vehicular	23
Indicadores económicos	28
Producto interno bruto	28
Consumo de combustible	29
Crecimiento poblacional del municipio	30
Economía Municipal	31
Tasa de crecimiento	32

	Proyección de tráfico	35
	Tráfico Actual	35
	Tráfico Futuro	36
	Tráfico Normal	36
	Tráfico Generado	38
	Tráfico Atraído	39
	Tráfico Total	40
	Clasificación funcional del tramo de carretera	41
	Periodo de diseño	41
	Número de repeticiones esperadas	42
	Cálculo de Repeticiones Esperadas	44
	Cálculo de peso por eje y factor de seguridad de carga	45
<u>Capít</u>	ulo IV	
	Diseño de espesores de pavimentos	47
	Factores de Diseño	48
	Resistencia a la Flexión del Concreto	48
	Terreno de Apoyo	48
	Tipo de juntas	49
	Hombros	50
	Procedimiento de diseño	50
	Análisis por fatiga	52
	Análisis por erosión	53
	Resultados	54
	Modulación de losa	55
	Corte de juntas en el concreto	57
	Sellado de juntas	58
	Conclusiones	59
	Recomendaciones	62
	Bibliografía	64

> CAPITULO I

INTRODUCCION

El proyecto en estudio corresponde al tramo de carretera "El Jicaral – Santa Rosa del Peñón" que comprende una longitud de 10 km, ubicado en el departamento de León, Nicaragua.

La zona donde se localiza este tramo es parte importante en la economía nacional, ya que en este lugar existe una fuerte y considerable producción agropecuaria cuya principal actividad económica es el cultivo de frijol, maíz, millón y sorgo en su mayor parte del territorio y además la extracción de yeso también aporta a la economía local y nacional.

El camino está clasificado como una vía de todo tiempo. Sin embargo, en algunos sectores de su trayectoria presenta, tanto en invierno como en verano, situaciones físicas en su estructura que dificultan la circulación fluida del tráfico.

Con la presente tesina se pretende diseñar el espesor de pavimento utilizando el método PCA. Los lineamientos generales del método del Portland Cement Association (PCA), que sustentan el diseño de pavimento rígido son los siguientes:

- a) La Resistencia a la Flexión del Concreto.
- b) El terreno de Apoyo o Base.
- c) El Periodo de Diseño.
- d) Número de Repeticiones Esperadas.

Con estos datos de diseño es posible obtener los esfuerzos y deflexiones críticas a las que el concreto está sometido dados por los criterios de fatiga y erosión.

ANTECEDENTES

Las autoridades correspondientes, año con año, cumplen la obligación de dar mantenimiento rutinario a esta ruta de movimiento productivo, para mejorar las condiciones de transportación de los productos de la zona y para que la población tenga accesibilidad en tiempos de lluvia.

En gran parte de su longitud la superficie de rodamiento está compuesta por materiales rocosos, que han sido utilizados en las diversas obras de mantenimiento, lo que permite un mejoramiento parcial del camino en cierto tiempo, pero que de igual manera se deteriora rápidamente por los factores climáticos junto con el efecto del tráfico en la vía.

Se evidenció el mal estado de la carretera, lo cual tiene como efecto inmediato y a mediano plazo las limitaciones de la población urbana y suburbana para desempeñar sus labores socioeconómicas con más efectividad, de igual manera y por la misma razón la producción agropecuaria se ve afectada en la comercialización de la misma debido al mal estado de los accesos.

LOCALIZACION Y UBICACIÓN DEL PROYECTO

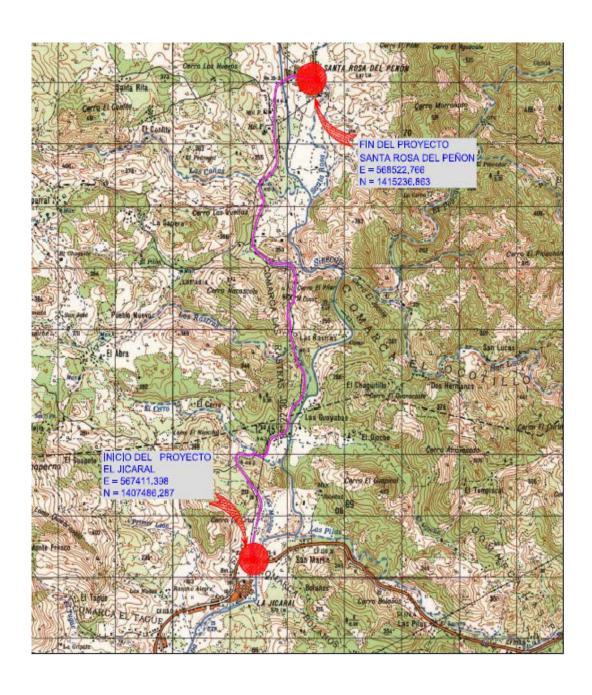
El proyecto se localiza en el departamento de León, el tramo en estudio se ubica entre los municipios del Jicaral y Santa Rosa del Peñón, el tramo en estudio inicia en las coordenadas 1407486.287 N, 567411.398 E y finaliza en las coordenadas 1415236.863 N, 568522.766 E. La cabecera municipal del Jicaral se localiza a 162 Km de la ciudad capital, Managua; al norte con el Municipio de Santa Rosa del Peñón, al sur con el Lago de Managua, al este: Municipios de Ciudad Darío y San Isidro (Departamento de Matagalpa) y San Francisco Libre (Departamento de Managua) y al oeste con el Municipio de Larreynaga y El Sauce.

La cabecera municipal de Santa Rosa del Peñón se localiza a 172.6 km de la capital Managua y limita al norte con el municipio de San Nicolás (Departamento de Estelí), al sur con el municipio de El Jicaral (Departamento de León), al este con el municipio de San Isidro (Departamento de Matagalpa) y al oeste con el municipio de El Sauce (Departamento de León).

• MAPA DE MACROLOCALIZACION



• MAPA DE MICROLOCALIZACION



DESCRIPCION DEL PROYECTO

El Proyecto consiste en analizar los suelos existentes y tráfico que circula por la vía, para la determinación de un espesor de losa de concreto para el tramo de carretera EL JICARAL-SANTA ROSA DEL PEÑON, que corresponden al departamento de León, teniendo una longitud de 10 km.

La ubicación de las estaciones para el levantamiento de datos, se hizo tomando en cuenta el trazado de la vía, la existencia de caseríos y los puntos de concurrencias de tráfico que se intersectan con la ruta.

Para determinar el espesor de la losa de concreto, preliminarmente se deben determinar dos parámetros importantes de diseño tales como el C.B.R de diseño y las repeticiones esperadas, tales requerimientos se obtendrán del estudio de suelo y estudio de tráfico respectivamente, cabe mencionar que también existen otros parámetros importantes para el diseño, que en el presente estudio serán debidamente mostrados en los capítulos posteriores.

La construcción de esta carretera brindará en un plazo inmediato posterior a su culminación, un aumento en la economía local, ya que los costos de operación de los usuarios disminuirán considerablemente, y la comercialización de los productos de la zona se verán afectados de manera positiva en un aumento de comercialización y optimización de tiempos en distribución de los productos, los servicios básicos estarán más accesibles a los pobladores del área de influencia.

GEOMORFOLOGIA

En este tramo los fenómenos geológicos más evidentes son las posibles zonas de fallas con derrumbes e inundaciones y el efecto de la erosión de los flujos de aguas que bajan de los cerros cercanos a la vía.

La topografía donde se traza este camino es predominantemente sinuosa, puesto que se localiza en una zona montañosa, aunque los tramos que presentan una pendiente que se podría calificar de fuertes son pocos, y además son de corta longitud.

Respecto al trazado horizontal esta vía la forman muchas curvas, sin embargo, es importante mencionar que durante la construcción no habrá tantos problemas en poder aprovechar el camino existente, lo que favorece al desarrollo constructivo del proyecto.

CLIMA

Las condiciones climáticas son desfavorables en la época de primera debido a lluvias irregulares y la presencia de un período canicular prolongado (Mayor de 30 días sin lluvias o menores de 5 mm/día); pero bien distribuidas en la época de postrera; la precipitación media anual varía de 1,000 a 1,200 mm, y la temperatura media anual es de 28°C.

CUENCAS HIDROGRAFICAS

Los ríos que forman la red hidrográfica en el área de influencia directa e indirecta del proyecto son: Rio Sinecapa, Río Guacalpisque, Quebrada Las Piñuelas, Quebrada El Charco, El Quebrachal, La Majada, El Pescadero, Rio Viejo y Rio Las Cañas, los cuales desembocan en el lago de Managua.

Los diferentes tipos de recursos hídricos que posee la cuenca están destinados principalmente, al consumo humano y la agricultura de la cual el frijol rojo es el producto más importante y hace del municipio el mayor productor del departamento, se cultiva para el consumo local y la comercialización externa.

JUSTIFICACION

Los poblados y comarcas que se sitúan en el área de influencia directa e indirecta del camino han tenido como una variante negativa, la falta de accesibilidad a los centros agrícolas y a los servicios básicos por la carencia de un buen sistema de carreteras.

Del mismo modo dificulta la implementación de programas educativos y de salud, así como el no acceder a los programas de financiamiento a la producción, la asistencia técnica y una mejor comercialización de los productos agropecuarios.

Este camino es importante porque la mayoría de esta población se dedica a la actividad agropecuaria y a la producción de yeso, tienen dificultades en trasladarse entre comunidades y comercializar su producción a mejores precios dado que actualmente lo hacen por medio de intermediarios. También son bastante limitados los servicios de salud, saneamiento ambiental y educación, debido a las dificultades de transporte, ya que la oferta de este servicio no se ve estimulada a ser aumentada debido a las malas condiciones del camino que ocasiona pérdida de tiempo y altos costos de operación de los vehículos.

La construcción de un proyecto similar al que estamos estudiando traerá más beneficios a la población y contribuirá al desarrollo socioeconómico de la zona.

OBJETIVOS

OBJETIVO GENERAL

Diseñar la estructura de pavimento rígido aplicando el método Portland Cement Association (PCA). del tramo de carretera "El Jicaral – Santa Rosa del Peñón".

• OBJETIVOS ESPECIFICOS

Efectuar un análisis de los estudios de suelo correspondiente al tramo El Jicaral - Santa Rosa del Peñón, lo que nos permita determinar el CBR de diseño y de los bancos de materiales.

- Realizar un análisis vehicular, lo que nos permitirá calcular el volumen del tráfico que circula por la vía, y a la vez calcular el número de repeticiones esperadas.
- Determinar el espesor necesario de la estructura de pavimento rígido utilizando el método PCA.

> CAPITULO II: ESTUDIO DE SUELO

Para diseñar el espesor de pavimento del tramo de carretera en estudio se requiere de la evaluación de las características de los materiales que conforman el suelo en donde se cimentara la estructura de pavimento, con el fin de contar con la información básica necesaria para determinar los espesores a colocar a lo largo de la vía.

El estudio geotécnico consiste en realizar las investigaciones correspondientes para reconocer las condiciones de los tipos de suelos existentes en el sitio, así como de las posibles fuentes o bancos de materiales disponibles en la zona, de manera que por sus propiedades y características permitan determinar su posible uso.

• INVESTIGACIONES DE CAMPO Y LABORATORIO

En toda la línea del proyecto se realizaron un total de ciento un (101) sondeos manuales, en el tramo "EL JICARAL-SANTA ROSA DEL PEÑON", con profundidades máximas de 1.5 metros. La ubicación de los sondeos fue a cada 100 metros, alternadamente al centro, izquierda y derecha de la carretera.

El muestreo de los sondeos se hizo con posteadora y barra, clasificándose el material preliminarmente en el sitio, de manera visual y al tacto, seleccionándose un total de ciento sesenta y nueve (169) muestras, las cuales luego fueron trasladadas al laboratorio para su clasificación definitiva. Finalmente con las muestras clasificadas se aplicaron ensayes de penetración CBR, necesarios para el diseño.

Las muestras obtenidas de los suelos y materiales recobrados se almacenaron y rotularon adecuadamente indicando el número de muestra e identificación de campo, el estacionamiento, ubicación correspondiente al centro, derecha, o izquierda de la línea central de la carretera, profundidad a que fue extraída, y la fecha para su remisión y transporte a los laboratorios centrales de LAMSA en Managua donde se practicaron los ensayes correspondientes para obtener la clasificación definitiva del material. Todo el estudio geotécnico fue realizado por la Empresa consultora LAMSA.

Los ensayes realizados en el laboratorio son los siguientes:

TABLA No. 1: ENSAYOS APLICADOS A LAS MUESTRAS DE SUELOS EN LABORATORIO.

Nº	Prueba	Ensayo o Norma ASTM o AASHTO
1	Análisis Granulométrico	ASTM D-422 o AASHTO T-88
2	Límite Líquido	ASTM D-4318 o AASHTO T-89
3	Límite Plástico e Índice de Plasticidad	ASTM D-4318 o AASHTO T-90
4	Clasificación HRB	ASTM D-3282 o AASHTO T-145
5	Proctor Estándar	ASTM D-698 o AASHTO T-99
6	CBR	ASTM D-1883 o AASHTO T-193

Fuente: Estudio Geotécnico, LAMSA INGENIEROS CONSULTORES

Los suelos existentes a lo largo del proyecto clasificado según el método AASHTO M 145, de acuerdo a los sondeos realizados y a los ensayos de laboratorio, presentan de manera general las características siguientes:

- Gravas areno arcillosa color café claro clasificada como A-2-6 (0) con CBR de 6 a 16 al 95% de compactación.
- 2) Grava areno limosas color gris claro clasificada como A-2-4 (0) con un CBR de 14 a 19.2 al 95% de compactación.

- 3) Grava areno arcillosa color rosado claro clasificada como A-2-7(0) con un CBR de 7 a 14 al 95% de compactación.
- 4) Arcilla con grava y arena color gris claro clasificada como A-7-6 (17) con un CBR de 2 al 95% de compactación.
- 5) Limo arcillo arenoso color café oscuro clasificado como A-6 (2) con un CBR de 4.2 a 7 al 95% de compactación.
- 6) Arcilla arenosa color gris oscuro clasificado como A-7-5 (19) con un CBR de 3 al 95% de compactación.
- 7) Limo grava arenoso color rojizo clasificado como A-4 (6) con un CBR de 14 al 95% de compactación.

Los límites de consistencia de estos suelos varían desde 22 a 58% de Límite Líquido y de 7 a 37% de Índice de Plasticidad.

Los granos de estos suelos pasan entre 22 y 100% el tamiz No.4 y entre 6 y 92% el tamiz No.200, (Ver Anexo I).

No se encontraron niveles de aguas freáticas (NAF) en ninguno de los sondeos realizados hasta 1.50 m de profundidad.

En general los suelos presentan valores de C.B.R entre 2% y 19.2% al 95 % de compactación en la capa superficial, estos suelos presentan ciertas características fisico-mecanicas favorables ya que se podría considerar que son suelos mejorados con materiales provenientes de bancos cercanos, sin embargo podemos observar que la capacidad soporte de estos son considerablemente bajas por lo que se tienen que proponer cierto mejoramiento. (Ver en Anexo II).

CÁLCULO DE CBR DE DISEÑO

Para determinar este parámetro de diseño, utilizamos el método estadístico aplicando el criterio de percentil, se procedió de la siguiente manera: Tomando los valores de CBR de las muestras compactadas al 95% correspondiente al tramo en estudio, se ordenaron de menor a mayor los valores de CBR y se colocaron en la columna.

Se obtuvo la frecuencia numérica en que aparecían los valores antes ordenados y se colocaron en la columna siguiente. Se obtuvo el número de ensayos iguales o mayores que el valor en estudio y se colocó en la siguiente columna.

Se determina el porcentaje en que aparecían los valores, el número de veces se dividió entre el total de valores registrado, este valor se multiplica por 100 para expresarlo en porcentaje, y se coloca en la columna siguiente.

Se procede a graficar los valores de CBR con los porcentajes obtenidos iguales o mayores y relacionándolo con un 87.5% que es el porcentaje correspondiente a cargas por tránsito pesados esperado se obtiene el CBR de diseño, dándonos como resultado a este procedimiento de cálculo un 12.5 %, (Ver Anexo III, pág. 16).

BANCOS DE MATERIALES

Para mejorar la capacidad soporte de la superficie del suelo, evitar el efecto contracción o expansión que puede ser ocasionado por las características plásticas del suelo existente, poder reducir el espesor de la losa y crear una superficie óptima para la aplicación de la carpeta de rodamiento, se consideró una capa de material de 6 pulg. como base, con material proveniente del banco que contenga los recursos necesarios, que cumplan con las especificaciones exigidas; tales fuentes de materiales deberán encontrarse en las cercanías del proyecto, pero de no ser así podrá considerarse otras diversas fuentes.

Dicho valor del espesor de base se consideró por la recomendación del método de diseño que utilizamos, en donde recomienda espesores de bases no menores de 10 cm ni mayores de 20 cm, a menos de que hayan riesgos de contracción y expansión bastante fuertes en la capa subrasante se emplean espesores mayores, en donde analizamos que este efecto no afectara a los suelos que estamos estudiando ya que presenta valores bajos de Límites Líquidos e Índices de Plasticidad.

A continuación presentamos los datos de los análisis del banco de material que proponemos utilizar en nuestro proyecto:

TABLA No. 2
INFORMACION GENERAL DEL BANCO LAS LOMAS Nº 2.

INFORMACION	BANCO
	LAS LOMAS 2
PROPIETARIO	Eliodoro Urroz Ríos
TIPO DE MATERIAL	Macizo rocoso basáltico
ESTADO	En explotación
USO PONTENCIAL	Terracería mejorada, base y sub base
UBICACIÓN	A 3 km del inicio del proyecto, en la Estac. 1+640 lado derecho, Comarca Abra Pueblo Nuevo.
	(X = 565148, Y = 1410481)
ACCESO	Camino de tierra transitable en buen estado
CALICATAS CON SUS COORDENADAS (UTM)	CAL 1 (X = 565127, Y = 1410478)
OGGINZENADAG (GTIII)	CAL 2 (X = 565128, Y = 1410411)
	CAL 3 (X = 565031, Y = 1410502)
VOLUMEN EXPLOTABLE APROXIMADO	Área = $12,521.61 \text{ m}^2$
ALTIOANNADO	Vol. descapote = 4,382.56 m ³
	Altura explotable = 1.50 m
OBSERVACIONES	Es área de explotación se puede ampliar según el dueño del banco.

En la calicata 1 el material corresponde superficialmente de 0 a 1.25 m de profundidad a una grava areno limosa color café claro, tipo A-1-a (0). Tiene 28% de límite líquido y 6% de índice de plasticidad, sus granos pasan 15% el tamiz No.4 y 1 % el tamiz No.200.

En la calicata 2 predomina el tipo de suelo de grava arenosa con arcilla, color gris claro clasificada tipo A-2-6 (0). Tiene 37% de límite líquido y 12% de índice de plasticidad, sus granos pasan 11% el tamiz No.4 y 2% el tamiz No.200.

En la calicata 3 se encontró grava arenosa con arcilla color gris claro clasificada tipo A-2-6 (0). Tiene 35% de límite líquido y 11% de índice de plasticidad, sus granos pasan 35% el tamiz No.4 y 16% el tamiz No.200.

Se encontró material rocoso con desgaste Los Ángeles entre 4% y 35% e intemperismo acelerado entre 1% y 15%.

El Volumen de Material explotable de este banco es de aproximadamente 14,400 m³ y posee un C.B.R de 72.1% al 95% de compactación, (Ver Anexo IV).

Tomando como referencia en nuestro análisis las características que se describe en NIC-2000 en la sección 1003.09 de materiales para base, el agregado deberá ser de partículas o fragmentos, durables de piedra, escoria o grava triturados que cumplan con los siguientes requisitos:

- 1) Desgaste Los Ángeles, AASHTO T 96......50% máx.
- 2) Intemperismo acelerado, 5 ciclos, AASHTO T 104 (Pérdida)......12% máx.
- 4) Índice de Durabilidad (fino), AASHTO T 210......35 min.
- 5) Caras Fracturadas, FLH T 507......50% mín.
- 6) Libre de materia orgánica y pelotas de lodo.

No usar material que se quiebre cuando es alternativamente mojado y secado. La graduación del agregado deberá ser obtenida mediante los procesos de trituración, cribado y mezcla según sea necesario. El agregado fino será Material que pase por el tamiz de 4.75 mm y podrá ser arena natural o triturada y partículas minerales finas.

Además de lo estipulado anteriormente la Base, deberá cumplir con lo siguiente:

- 1) Graduación.....Tabla No.3
- 2) Límite Líquido, AASHTO T 89......25 máx.

TABLA No. 3
MARGENES DEL VALOR META PARA GRADUACION DE BASE.

Márgenes del Valor Meta para Graduaciones de Subbase, Base o Capas Superficiales de Agregados

	Dorcentaie e	in Daen niia na	l rimeT la co	A) ohennisar	ΔΩΗΤΩ Τ 27	v T 11\
Tamaño del	Designación	de la Gradua	ción			
Tamiz	A (Subbase)	B (Subbase)	C (Base)	D (Base)	E (Base)	F Superficie
63 mm	100(1)					
50 mm	97-100 ⁽¹⁾	100(1)	100(1)			
37.5 mm		97-100 ⁽¹⁾	97-100 ⁽¹⁾	100(1)		
25.0 mm	65-79(6)			97-100 ⁽¹⁾	100(1)	100(1)
19.0 mm			67 81 (6)		97-100 ⁽¹⁾	97-100 ⁽¹⁾
12.5 mm	45-59(7)					
9.5 mm				56-70(7)	67-79(6)	
4.75 mm	28-42(6)	40-60(8)	33-47(6)	39-53(6)	47-59(7)	41-71(7)
425 µm	9-17(4)		10-19(4)	12-21(4)	12-21(4)	12-28(5)
75 µm	4.0-8.0(3)	0.0-12.0(4)	4.0-8.0(3)	4.0-8.0(3)	4.0-8.0(3)	9-16(4)

⁽¹⁾ Los procedimientos estadísticos no son aplicables.

Fuente: NIC-2000.

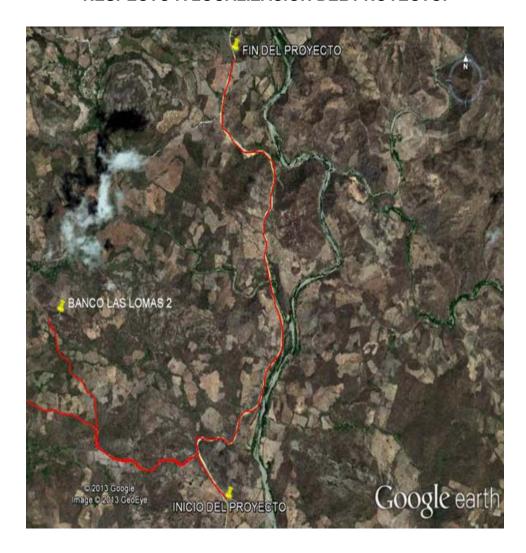
^() Desviaciones Permisibles (±) de los valores meta.

Analizando todos los datos obtenidos en los suelos del banco de material podemos deducir que estos son de buena calidad, y presentan las características necesarias para ser utilizadas como base, ya que haciendo una relación en las normas estipuladas anteriormente podemos concluir con lo siguiente: Desgastes de los Ángeles un 35% aplicable por un 50 % máx. estipulado en la norma, un intemperismo acelerado entre 1% y 15% aplicable a un 12 % máx. a lo que establece la norma. Con respecto al límite líquido y su índice de plasticidad este varía entre un 28% y un 37% y entre 6% y 11%, comparando con lo que establece la norma este parámetro no cumple con lo establecido pero se le aplicara un bandeo para manejar mejor esta característica.

También cumplen con los rangos granulométricos que definen una base con designación de graduación C para porcentajes de partículas que pasan por el Tamiz N⁰ 200 entre 5-15 % y el N⁰ 4 entre 30-60 %, (Ver anexo V).

El banco de Material propuesto a utilizarse está a 3 Km de inicio del proyecto a como se presenta la ubicación en el siguiente dibujo.

REFERENCIA DE LOCALIZACION DEL BANCO DE MATERIAL CON RESPECTO A LOCALIZACION DEL PROYECTO.



Fuente: Estudio Geotécnico, Lamsa Ingenieros Consultores.

> CAPITULO III: ESTUDIO DE TRÁNSITO

El volumen de tráfico y su comportamiento son los que definen los alcances y las demandas de un proyecto vial, por lo que se debe dar importancia a la determinación del volumen de tránsito, los tipos de vehículos, el comportamiento de estos y sus formas de operación, como así también a las características socioeconómicas de los usuarios.

Por lo tanto es importante realizar el estudio adecuado para el diseño de la estructura del pavimento y la evaluación del proyecto, pues gran parte de los beneficios derivados del mismo son debidos a los ahorros en costos de operación vehicular.

VOLUMEN Y COMPOSICIÓN VEHICULAR.

Los volúmenes de tránsito deben ser considerados como dinámicos, por lo que solo son precisos para el periodo de duración de los aforos, destacamos que no podemos determinar con exactitud el comportamiento de tráfico futuro. Sin embargo, debido a que sus variaciones son generalmente rítmicas y repetitivas, es importante tener un conocimiento de las características del tráfico en los tramos de carretera donde se realizarán los aforos vehiculares, es por esto, que se deben realizar conteos de tráfico en diferentes puntos para conocer detalladamente el volumen y composición del tráfico.

INFORMACION EXISTENTE

TRÁNSITO PROMEDIO DIARIO ANUAL (TPDA) HISTÓRICO

Para el diseño de la estructura de pavimento se efectuará las proyecciones del tráfico actual a un periodo de 20 años; se tomarán varias variables en cuenta para este cálculo, una de ellas es el comportamiento del tráfico histórico, del cual el Ministerio de Transporte e Infraestructura (MTI) lleva por medio de la Dirección de Administración Vial, adscrita a la División General de Vialidad; dicha instancia posee registros históricos del tráfico en la red nacional desde el año 1963, en que se instauró el Sistema Nacional de Conteos Volumétricos de Tránsito. Estos registros aportan la base fundamental para conocer el comportamiento del tráfico en las principales carreteras y caminos del país, además de proveer la información relacionada a los principales factores tales como la relación tráfico diurno y tráfico nocturno, factores para expansión del tráfico semanal y para la desestacionalización, conocido también como factor de temporada. Estos datos se encuentran en la publicación anual de la Revista de Tráfico del año 2014, que rutinariamente hace el Ministerio de Transporte e Infraestructura, y que fueron utilizadas en el estudio de Tráfico.

Los registros históricos que el MTI posee de la estación sumaria NIC - 35C Nº 2605 (El Jicaral – Santa Rosa del Peñón) nos permiten conocer el comportamiento del tráfico comprendido entre los años 2002 y 2014. En este periodo el trafico experimentó un crecimiento acumulado del 198%, lo que resulta en un 9 % de incremento para cada año, los resultados del conteo lo podemos, (Ver tabla No.4).

TABLA No.4: TRANSITO PROMEDIO DIARIO ANUAL HISTORICO POR TIPO DE VEHICULO

					TPDA HIST	ORICO PO	R TIPO DE	VEHICULO)						
			EST	TACION SU	MARIA Nº :	2605 EL JI	CARAL - S	ANTA ROS	A DEL PEÑ	ION					
AÑO	AÑO Motos Autos Jeep Camioneta McBus<15 MnBus15- pas. 30s. Bus Liv 2-5 Ton C2 5 + Ton T3-S2 VA / VC OTROS TOTAL														
2014	70	15	12	66	8	7	12	25	20	17	1		253		
2010	54	12	3	37			10	16	5	5			142		
2005	16		7	43			11	10	5	13			104		
2002	13	3	10	30	7		8	6	7		1	1	85		

Fuente: MTI, División de Administración Vial. Anuario de Aforos de Tráfico Año 2014

La tasa de crecimiento del TPDA histórico es del 9% Anual.

DATOS DE CONTEO VEHICULAR

Se tomaron los datos del conteo vehicular que realizo la empresa consultora, analizando dos estaciones de conteo, la estación Nº1 se localizó a 0.1 km del inicio del tramo, y la estación Nº2 a 0.75 km del final del tramo, de forma que se muestreasen días medios (Jueves), fin de semana (domingo) y días altos (lunes), durante 12.0 horas continuas entre las 06:00 horas y las 18:00 horas y dos días (viernes y Sábado) de 24 horas, (Ver tabla No.5 y 6).

El tramo de El Jicaral – Santa Rosa del Peñon depende de la estación de mayor cobertura EMC Nº 107 del Sistema de Administración de Pavimento (PMS) del MTI, localizada en el tramo de Camino NIC – 1, en el tramo: Sébaco – Empalme de San Isidro, a la altura del kilómetro 106+200, ver en la tabla dependencia de estaciones en (Anexo VI), cuyos conteos corresponden al tercer cuatrimestre del año 2014, (Ver anexo VII).

Para el cálculo del TPDA de los tramos donde se realizaron los conteos vehiculares, preliminarmente se procedió a calcular el factor día, para expandir el tráfico diurno de 12 horas a tráfico diario de 24, por medio de la siguiente formula:

$$Factor\ D\'ia = 1 + \frac{Trafico\ Nocturno}{Trafico\ Diurno}$$

Se obtuvieron los resultados del factor día, en las dos estaciones y para cada tipo de vehículo, los cuales se muestran en la siguiente tabla.

TABLA No.5: ESTACIÓN DE CONTEO VEHICULAR No.1

		•			-		RES	UMEN SEMAN	AL POR TIF	O DE VEHIC	ULO				-				
	Estación: Nº 1																		
DIA	HORA	Bicic.	Motos	Vehículo	os Livianos		Pesados de F	Pasajeros		Pesados de	Carga					Veh. P	esados	Otros	Total
DIA	nuka			Autos	Jeep	Cta	Mbuses	Mbus > 15P	Bus	Liv C2	C2	C3	TxSx≤4	T3xSx≥5	CxRx≤4	VA	VC		
Jueves	06:00 - 18:00	265	52	12	9	44	0	0	12	0	51	4	0	7	0	0	0	0	191
Viernes	06:00 - 18:00	280	59	24	33	71	0	0	19	0	97	23	0	9	0	0	0	0	335
Sabado	06:00 - 18:00	411	71	22	22	54	0	0	11	0	69	20	0	0	0	0	0	0	269
Domingo	06:00 - 18:00	86	88	16	6	44	0	0	13	23	19	0	0	25	7	0	0	0	241
Lunes	06:00 - 18:00	309	76	33	32	60	0	0	15	0	42	8			0	0	0	0	266
Total		1351	346	107	102	273	0	0	70	23	278	55	0	41	7	0	0	0	1302
TPD (vpd)		270	69	21	20	55	0	0	14	5	56	11	0	8	1	0	0	0	260
Porc. por T	ipo de Vehículo	1.0	26.6	8.2	7.8	21.0	0.0	0.0	5.4	1.8	21.4	4.2	0.0	3.1	0.5	0.0	0.0	0.0	100
Viernes (n	oche)	13	19	5	1	15	0	0	1	1	0	0	0	0	0	0	0	0	42
(Fac Exp. 2	4 h.)/Tipo de Veh.		1.32	1.21	1.03	1.21	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	
Sabado (no	oche)	7	10	0	0	7	0	0	0	1	1	0	0	0	0	0	1	0	
(Fac Exp. 2	4 h.)/Tipo de Veh.		1.14	1.00	1.00	1.13	1.00	1.00	1.00	1.00	1.01	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	

Fuente: Elaboración propia.

TABLA No.6: ESTACIÓN DE CONTEO VEHICULAR No.2

	·						RE	SUMEN SEMAI	NAL POR T	IPO DE VEHI	CULO								
	Estación: Nº 2																		
DIA	HORA	Bicic.	Motos	Vehículo	os Livianos		Pesados de	Pasajeros		Pesados de	Carga					Veh. Pe	esados	Otros	Total
DIA	nora			Autos	Jeep	Cta	Mbuses	Mbus > 15P	Bus	Liv C2	C2	C3	TxSx≤4	T3xSx≥5	CxRx≤4	VA	VC		
Jueves	06:00 - 18:00	45	63	6	3	38	0	8	10	16	24	0	0	18	0	0	0	0	186
Viernes	06:00 - 18:00	34	50	3	3	55	0	6	12	17	12	2	0	15	0	0	0	0	175
Sabado	06:00 - 18:00	38	62	4	1	19	0	7	7	8	15	0	0	14	0	0	0	0	137
Domingo	06:00 - 18:00	166	87	7	4	65	2	4	11	26	23	0	0	153	0	0	0	0	382
Lunes	06:00 - 18:00	29	21	1	2	18	0	1	10	4	2	0	0	6	0	0	0	0	65
Total		312	283	21	13	195	2	26	50	71	76	2	0	206	0	0	0	0	945
TPD (vpd)		62	57	4	3	39	0	5	10	14	15	0	0	41	0	0	0	0	189
Porc. por T	ïpo de Vehículo	0.3	29.9	2.2	1.4	20.6	0.2	2.8	5.3	7.5	8.0	0.2	0.0	21.8	0.0	0.0	0.0	0.0	100
Viernes (n	oche)	33	27	3	1	29	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	60
(Fac Exp. 2	4 h.)/Tipo de Veh.		1.54	2.00	1.33	1.53	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	
Sabado (no	oche)	27	24	0	2	34	0	0	1	6	6	0	0	0	0	0	0	0	73
(Fac Exp. 2	4 h.)/Tipo de Veh.		1.39	1.00	3.00	2.79	1.00	1.00	1.14	1.00	1.40	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00	

Fuente: Elaboración propia.

Aplicando el factor día para cada tipo de vehículo, se obtienen los siguientes resultados:

TABLA No.7: TRÁFICO EXPANDIDO A 24 HORAS DE ESTACIÓN No.1

	RESUMEN SEMANAL POR TIPO DE VEHICULO EXPANDIDO A 24 HORAS																		
	Estación: № 1																		
DIA	HODA		Motos	Vehículo	s Livianos		Pesados de	Pasajeros		Pesados de	Carga					Veh. P	esados	Otros	Total
DIA	HORA			Autos	Jeep	Cta	Mbuses	Mbus > 15P	Bus	Liv C2	C2	C3	TxSx≤4	T3xSx≥5	CxRx≤4	VA	VC		
Jueves	06:00 - 18:00		69	15	9	53	0	0	12	0	51	4	0	7	0	0	0	0	220
Viernes	24 Horas		78	29	34	86	0	0	20	1	97	23	0	9	0	0	0	0	377
Sabado	24 Horas		81	22	22	61	0	0	11	1	70	20	0	0	0	0	1	0	289
Domingo	06:00 - 18:00		100	16	6	50	0	0	13	23	19	0	0	25	7	0	0	0	259
Lunes	06:00 - 18:00		100	40	33	73	0	0	15	0	42	8	0	0	0	0	0	0	311
TPDS			429	121	104	323	0	0	71	25	279	55	0	41	7	0	1	0	1456
TPD 24 h.(v	PD 24 h.(vpd)		86	24	21	65	0	0	14	5	56	11	0	8	1	0	0	0	291
Porc. por Ti	ipo de Vehículo		29.4	8.3	7.2	22.2	0.0	0.0	4.9	1.7	19.2	3.8	0.0	2.8	0.5	0.0	0.1	0.0	100

Fuente: Elaboración propia.

TABLA No.8: TRÁFICO EXPANDIDO A 24 HORAS DE ESTACIÓN No.2

						RE	SUMEN SEMA	NAL POR TIPO	DE VEHIC	CULO EXPAN	DIDO A 24	HORAS							
	Estación: № 2																		
DIA	HORA		Motos	Vehículo	s Livianos		Pesados de	Pasajeros		Pesados de	Carga					Veh. P	esados	Otros	Total
DIA	пока			Autos	Jeep	Cta	Mbuses	Mbus > 15P	Bus	Liv C2	C2	C3	TxSx≤4	T3xSx≥5	CxRx≤4	VA	VC		
Jueves	06:00 - 18:00		97	12	4	58	0	8	10	16	24	0	0	18	0	0	0	0	247
Viernes	24 Horas		77	6	4	84	0	6	12	17	12	2	0	15	0	0	0	0	235
Sabado	24 Horas		86	4	3	53	0	7	8	14	21	0	0	14	0	0	0	0	210
Domingo	06:00 - 18:00		121	7	12	181	2	4	13	26	32	0	0	153	0	0	0	0	551
Lunes	06:00 - 18:00		32	2	3	27	0	1	10	4	2	0	0	6	0	0	0	0	87
TPDS			413	31	26	404	2	26	53	77	91	2	0	206	0	0	0	0	1330
TPD 24 h.(v	TPD 24 h.(vpd) 83 6 5					81	0	5	11	15	18	0	0	41	0	0	0	0	266
Porc. por T	ipo de Vehículo		31.0	2.3	1.9	30.4	0.2	2.0	4.0	5.8	6.9	0.2	0.0	15.5	0.0	0.0	0.0	0.0	100

Fuente: Elaboración propia.

Luego de cuantificar el tráfico expandido a 24 horas, estos se afectaron por el factor semana y el factor fin de semana respectivamente, de las estaciones de control, resultando el Trafico Promedio Diario Semanal (TPDS), para cada una de las estaciones, luego se afectó por el factor temporada de la misma estación usada, (Ver anexo VII), obteniendo el Transito Promedio Diario Anual (TPDA), para cada estación de conteo como se muestra a continuación.

TABLA No.9: TPDA DE ESTACIÓN No.1

ESTACION № 1																	
Cwine	Motos	Vehículo	s Livianos		Pesados de P	asajeros		Pesados de	Carga					Veh. Pe	esados	Otros	Total
Grupo		Autos	Jeep	Cta	Mbuses	Mbus > 15P	Bus	Liv C2	C2	C3	TxSx≤4	T3xSx≥5	CxRx≤4	VA	VC		
TPD 24 hr (Semana)	247	83	76	212	0	0	47	1	190	35	0	16	0	0	0	0	908
TPD 24 hr (Fin de Semana)	181	38	28	111	0	0	24	24	89	20	0	25	7	0	1	0	548
Factor Semana	0.98	1.02	0.98	0.94	1.04	1.05	0.96	0.90	0.90	0.87	1.43	0.94	1.00	0.76	1.00	1.03	
Factor Fin de Semana	1.05	0.94	1.04	1.19	0.91	0.9	1.11	1.4	1.36	1.56	0.57	1.18	1	4.95	1	0.93	
TPDS	87	24	21	66	0	0	14	7	58	12	0	9	1	0	0	0	300
Factor Temporada	0.91	1.22	0.91	0.95	1	1.03	0.97	0.88	0.95	0.84	1	0.98	1	1.02	3.67	0.95	
TPDA (vpd)	79	29	19	63	0	0	14	6	56	10	0	9	1	0	1	0	287
% TPDA	27.46%	10.27%	6.59%	21.93%	0.00%	0.00%	4.85%	2.12%	19.37%	3.61%	0.00%	3.04%	0.49%	0.00%	0.26%	0.00%	100.00%

Fuente: Elaboración propia.

TABLA No.10: TPDA DE ESTACIÓN No.2

	ESTACION № 2															Ì	
Cruno	Motos	Vehículo	s Livianos		Pesados de	Pasajeros		Pesados de	Carga					Veh. Pe	esados	Otros	Total
Grupo	Autos Jeep		Jeep	Cta	Mbuses	Mbus > 15P	Bus	Liv C2	C2	C3	TxSx≤4	T3xSx≥5	CxRx≤4	VA	VC		
TPD 24 hr (Semana)	206	20	11	170	0	15	32	37	38	2	0	39	0	0	0	0	570
TPD 24 hr (Fin de Semana)	207	11	15	234	2	11	21	40	53	0	0	167	0	0	0	0	761
Factor Semana	0.98	1.02	0.98	0.94	1.04	1.05	0.96	0.90	0.90	0.87	1.43	0.94	1.00	0.76	1.00	1.03	
Factor Fin de Semana	1.05	0.94	1.04	1.19	0.91	0.9	1.11	1.4	1.36	1.56	0.57	1.18	1	4.95	1	0.93	
TPDS	84	6	5	88	0	5	11	18	21	0	0	47	0	0	0	0	285
Factor Temporada	0.91	1.22	0.91	0.95	1	1.03	0.97	0.88	0.95	0.84	1	0.98	1	1.02	3.67	0.95	
TPDA (vpd)	76	8	5	83	0	5	11	16	20	0	0	46	0	0	0	0	270
% TPDA	28.26%	2.78%	1.76%	30.83%	0.13%	1.96%	3.89%	5.82%	7.50%	0.11%	0.00%	16.97%	0.00%	0.00%	0.00%	0.00%	100.00%

Fuente: Elaboración propia.

TABLA No.11: TRÁNSITO PROMEDIO DIARIO ANUAL DE ESTACIONES DE CONTEO No.1 YNo.2

Grupo	Motos	Vehículos Livianos			Pesados de Pasajeros			Pesados de Carga					Veh. Pesados		dos	Otros	Total
		Autos	Jeep	Cta	Mbuses	Mbus > 15P	Bus	Liv C2	C2	C3	TxSx≤4	T3xSx≥5	CxRx≤4	VA	VC		
Estación: Nº 1	79	29	19	63	0	0	14	6	56	10	0	9	1	. 0	1	0	287
Estación: Nº 2	76	8	5	83	0	5	11	16	20	0	0	46	0	0	0	0	270
TPDA Promedio del Camino(vpd)	78	18	12	73	1	3	12	11	38	5	0	27	0	0	0	0	278

Fuente: Elaboración propia.

De acuerdo con los datos obtenidos, concluimos en utilizar los valores de la estación de conteo No.1 que se ubica al inicio del tramo en estudio, considerando que cuenta con un volumen mayor de vehículos pesados que la estación No.2, lo que nos ayudara para tener un cálculo más acertado de espesor de pavimento para el tramo en estudio.

INDICADORES ECONOMICOS

Se analizaran algunos indicadores económicos tales como el Producto Interno Bruto, consumo de combustible, crecimiento poblacional y economía municipal los cuales serán comparados con el TPDA histórico, para poder determinar la tasa de crecimiento.

• PRODUCTO INTERNO BRUTO (PIB).

Los registros del Banco Central de Nicaragua muestran el comportamiento del PIB, considerando el periodo 1999 – 2013, se puede notar un crecimiento, que corresponden a un 123.76% acumulado en este periodo, lo que genera un crecimiento promedio de 5.5% por año, ver figura No.12.

COMPORTAMIENTO PIP PERCAPITA(MILES DE MILLONES)

30
25
20
15
10
5
0
1998 2000 2002 2004 2006 2008 2010 2012 2014

FIGURA No.12: COMPORTAMIENTO PIP PERCAPITA

Fuente: Banco Central de Nicaragua, Estadísticas.

Considerando la información anteriormente mostrada, estimamos que la tendencia de crecimiento de PIP será del 5.5% por año seguirá registrándose durante la vida útil del proyecto.

CONSUMO DE COMBUSTIBLE.

Como se observa en la figura siguiente, el consumo de este producto tiene un acumulado de un 43% para el periodo del 2006-2014, dando como resultado un crecimiento promedio del 4 % por año, ver figura No.13.

CONSUMO DE COMBUSTIBLE

7000000
5000000
4000000
2000000
10000000
0
2005 2006 2007 2008 2009 2010 2011 2012 2013 2014 2015

FIGURA No.13: COMPORTAMIENTO DEL CONSUMO DE COMBUSTIBLE

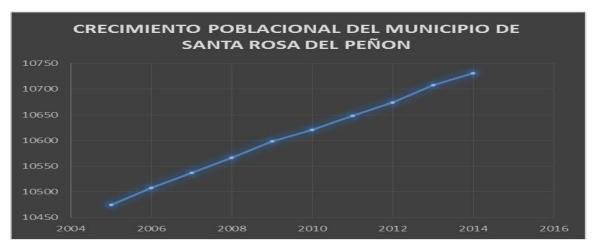
Fuente: Instituto Nicaragüense de Energía (INE), Estadísticas.

Debido a que el precio del combustible desde a mediados del año 2015 a lo que va del año de enero 2016, los consumidores hemos podido notar y sentir los precios bajos del combustible. Se puede notar que se consume un poco más de este, pero considerando que de igual forma que se disminuyó este costo en cualquier momento puede aumentar, de esta forma concluimos utilizar el valor estadístico con el cual contamos actualmente que es el 4 % antes mencionado.

CRECIMIENTO POBLACIONAL DEL MUNICIPIO DE SANTA ROSA DEL PEÑÓN.

Entre los años 2005 – 2014, la población se ha incrementado en un 2.5% acumulado, de lo que se desprende un crecimiento promedio de 0.24% por año, a diferencia de las variables anteriormente descritas la población no deja de crecer sin importar la situación económica por la cual atraviese el país, Ver figura No.14.

FIGURA No.14: CRECIMIENTO POBLACIONAL DEL MUNICIPIO DE SANTA ROSA DEL PEÑON.



Fuente: Instituto Nacional de Información y Desarrollo (INIDE).

ECONOMÍA MUNICIPAL

SECTOR AGROPECUARIO

El sector agropecuario tiene una aportación importante de algunos granos básicos de alto consumo, tanto que el municipio de Santa Rosa del Peñón es el mayor productor de frijol rojo del Departamento, estos tienen una gran demanda por la población nicaragüense, y por lo tanto su aporte en el TPDA es significativo, y sobre todo en vehículos pesados ya que son los que tienen mayor influencia en el diseño de los espesores de pavimento, ver tabla No.15.

TABLA No.15: DATOS DEL SECTOR AGROPECUARIO

9	SECTOR AGROPE	CUARIO		
CULTIVO	FRIJOLES	MAIZ	MILLON	TOTAL
MANZANAS DISPONIBLES PARA SIEMBRA	6300.00	800.00	1500.00	8600.00
ESTIMAMOS UN 30% DE MANZANAS SEMBRADAS	1890.00	240.00	450.00	
QUINTALES X MANZANA	20.00	20.00	20.00	
QUINTALES PRODUCIDOS	37800.00	4800.00	9000.00	
COSTO DEL GRANO C\$ (DICEMBRE 2015)	1200.00	600.00	650.00	
MONTO PORDUCIDO TOTAL C\$	C\$ 45360,000.00	C\$144,000.00	C\$ 292,500.00	C\$ 45796,500.00

Fuente: Elaboración Propia

La ganadería se produce a mediana escala y esto se debe a las características del terreno, existen aproximadamente 2500 cabezas de ganado utilizadas para la producción de carne y leche, ambas para el consumo local y en pequeña proporción para la comercialización externa, este sector no aporta mucho al TPDA ya que su producción es baja.

EXPLOTACIÓN DE YESO

El territorio encierra ricas minas de yeso, que se encuentran en explotación. En materia de industrial solo cuenta con industrias caseras de cerámica y tejidos, mencionado esto, la demanda es poca y no tiene un gran impacto en el TPDA.

• TASA DE CRECIMIENTO.

Las perspectivas de crecimiento de los siguientes proyectos, nos permitirá tener una idea más clara del comportamiento del tráfico futuro para el proyecto en estudio, ver tabla No.16.

TABLA No.16: TASAS DE CRECIMIENTO DE DIVERSOS PROYECTOS

PORCENTAJE TASAS DE CREC	CIMIENTO EN DIVERSOS	PROYECTOS
PROYECTO	% TASA CRECIMIENTO	PROMEDIO %
Esquipulas - Muy Muy	6.72%	
Cardenas - Colon	9.96%	
Nueva Guinea	6.13%	
	1 = 2 2	
Terrabona - Terrabona	4.50%	
Comalapa - Camoapa	5.55%	6.11%
Empalme Santa Rosa - Comalapa	5.60%	
San Ramon - Muy Muy	5.00%	
San Sebastián de Yali - Condega	4.50%	
Llanos de Colon - La Concordia	7.00%	

Fuente: MTI, División de Pre – Inversión.

Como podrá notarse el promedio de las tasas de crecimiento aplicadas es de 6.11%, claro está que cada proyecto demanda un singular análisis de las diferentes variables socio – económicas, que permitirán establecer los porcentajes de proyección de cada tramo.

Para determinar la tasa de crecimiento del tráfico del proyecto en estudio, se analizaran las variables socio-económicas anteriormente expuestas, estos factores son los que afectan el aumento del volumen de tráfico de manera directa e indirectamente.

El crecimiento o decrecimiento socio – económico del país no juega un papel tan importante en la vida de los nicaragüenses cuando de incremento poblacional se trata; un ejemplo de esto se da en año 2007, donde el producto interno bruto registro un decrecimiento del 7 %, sin embargo en este mismo periodo la población paso de 10,508 habitantes hasta 10,537 habitantes, registrándose un incremento del 0.35%.

Tanto el producto interno bruto (PIB), el consumo de combustible, el sector agropecuario y el TPDA histórico, juegan un papel muy importante al momento de determinar la tasa de crecimiento, hemos observado que todas estas variables muestran un comportamiento ascendente a través del tiempo y que el incremento de una de ellas repercute proporcionalmente en las demás, ver tabla No.17.

TABLA No.17: INDICADORES DE CRECIMIENTO

INDICADO	RES DE CRECIMIE	NTO VALO	DRADOS PARA EL PROYE	сто	
	TPDA HISTORICO(MTI)	PIB	CONSUMO DE COMBUSTIBLE	CRECIMIENTO POBLACIONAL DEL MUNICIPIO	PROMEDIO
CRECIMIENTO %	9%	5.50%	4%	0.24%	5%

Fuente: Elaboración Propia

Consideramos que dicho comportamiento se presentará igual o mayor para los próximos 20 años. Tales variables tienen un impacto directo en los volúmenes de tráfico que circularan por la vía.

En vista de todos los datos anteriormente expuestos, la estrecha relación que existe entre estos y la particularidad de la ubicación del proyecto, hemos llegado a la conclusión de aplicar una tasa de crecimiento del 5 % para toda la vida útil del proyecto, pensamos que esta tasa (5%) está ajustada y acercada al crecimiento que el país experimentará en los siguientes 20 años de la vida útil del proyecto.

TABLA No.18:
TPDA PROYECTADO AL AÑO BASE AFECTADO POR TASA DE CRECIMIENTO DEL PROYECTO (5%)

AÑO	Motos	Vehículos Liv	vianos		Pesados de F	Pasajeros		Pesados de 0	Carga				Veh. Pesado	S	Total
		Autos	Jeep	Cta	Mbuses	Mbus > 15P	Bus	Liv C2	C2	C3	T3xSx≥5	CxRx≤4	VA	VC	
2012	79	29	19	63	0	0	14	6	56	10	9	1	0	1	287
2013	83	31	20	66	0	0	15	6	58	11	9	1	0	1	301
2014	87	32	21	69	0	0	15	7	61	11	10	2	0	1	316
2015	91	34	22	73	0	0	16	7	64	12	10	2	0	1	332

Fuente: Elaboración Propia.

PROYECCIONES DEL TRÁFICO

Para la determinación del volumen de tráfico hasta el horizonte del tramo del proyecto se procedió a analizar los flujos de tráfico que se producirán durante la vida útil del camino bajo la perspectiva de un crecimiento económico basado en las proyecciones del desarrollo del país, tales como TPDA histórico, PIB, consumo de combustible y crecimiento poblacional anteriormente mencionadas.

Para efectos de este análisis, las proyecciones de tráfico se efectúan mediante un proceso simple, basados en las hipótesis que a continuación se describen:

- Se establecen contribuciones de los tráficos definidos con anterioridad, para el año de inicio de operación del camino. Para el año de inicio de operación de la camino se considera que manifestarán dos tipos de tráficos, esto es Tráfico actual y tráfico generado.
- Se utiliza un porcentaje de crecimiento para las proyecciones geométricas del tráfico del camino, hasta el horizonte del proyecto.
- Se cuantificaron los volúmenes, asumiendo que sobre el camino existente en la actualidad un tráfico y se proyecta a partir de éstos, en base a las tasas de crecimiento anteriormente expuesta.
- Los volúmenes proyectados son presentados cronológicamente año a año, (tomándose como año de inicio de proyección el año 2015 como año uno de operación del Camino), a fin de presentar el crecimiento del tráfico a lo largo de su vida útil.

TRÁFICO ACTUAL

Este camino a lo largo de los 10 kilómetros de longitud presentan una topografía sinuosa, puesto que se localiza en una zona montañosa, este tramo según los datos de la estación de conteo No.1 realizado el año 2012 tiene un volumen de Tránsito Promedio Diario Anual de 287 vpd, siendo un tráfico eminentemente rural.

COMPOSICIÓN VEHICULAR

La estructura del TPDA de 287 vpd en el camino: El Jicaral - Santa Rosa del Peñón, está conformada de la siguiente manera, ver tabla No.19.

TABLA No.19: COMPOSICIÓN VEHICULAR

TIPO DE VEHÍCULO	Vehículos Livianos	Vehículos de Pasajeros	Vehículos de Carga o Pesados
%	66%	7%	27%

Fuente: Elaboración Propia

TRÁFICO FUTURO

El Tráfico Futuro estará compuesto por los siguientes componentes:

- Tráfico Normal
- Tráfico Generado
- Tráfico Atraído

Tráfico Futuro = Tráfico Normal + Tráfico Generado + Tráfico Atraído

TRÁFICO NORMAL

El Tráfico Normal comprende el flujo que actúa en la carretera y crece como consecuencia de la dinámica económica del país, independiente de la mejora que se le haga a la vía.

Para proyectar el tráfico promedio diario anual TPDA del camino, se multiplicaron los diferentes tipos de vehículos que conforman el flujo vehicular; por la tasa de crecimiento del (5%) anteriormente calculada, proyectando el TPDA a lo largo de su vida útil, hasta el año 2035

TABLA No.17: PROYECCION DEL TRÁFICO NORMAL CON UNA TASA DE CRECIMIENTO DEL 5%.

	PROYECCION DEL TRAFICO PROMEDIO DIARIO ANUAL (VPD) PERÍODO 2012-2035													
AÑO	Motos	Autos	Jeep	Cta	Bus	Liv C2	C2	С3	T3-S2	C3-R2	VC	Total		
2012	79	29	19	63	14	6	56	10	9	1	1	. 287		
2013	83	31	20	66	15	6	58	11	9	1	1	301		
2014	87	32	21	69	15	7	61	11	10	2	1	. 316		
2015	91	34	22	73	16	7	64	12	10	2	1	. 332		
2016	96	36	23	76	17	7	68	13	11	2	1	. 349		
2017	101	38	24	80	18	8	71	13	11	2	1	. 366		
2018	106	39	25	84	19	8	74	14	12	2	1	. 384		
2019	111	41	27	88	20	9	78	15	12	2	1	. 404		
2020	116	44	28	93	21	9	82	15	13	2	1	. 424		
2021	122	46	29	98	22	9	86	16	14	2	1	. 445		
2022	128	48	31	102	23	10	90	17	14	2	1	. 467		
2023	135	50	32	108	24	10	95	18	15	2	1	. 490		
2024	141	53	34	113	25	11	100	19	16	3	1	. 515		
2025	149	56	36	119	26	11	105	20	16	3	1	. 541		
2026	156	58	37	125	28	12	110	21	17	3	1	. 568		
2027	164	61	39	131	29	13	116	22	18	3	2	596		
2028	172	64	41	137	30	13	121	23	19	3	2	626		
2029	181	68	43	144	32	14	127	24	20	3	2	657		
2030	190	71	45	151	34	15	134	25	21	3	2	690		
2031	199	74	48	159	35	15	140	26	22	4	2	725		
2032	209	78	50	167	37	16	147	27	23	4	2	761		
2033	219	82	53	175	39	17	155	29	24	4	2	799		
2034	230	86	55	184	41	18	163	30	26	4	2	839		
2035	242	91	58	193	43	19	171	32	27	4	2	881		

Fuente: Elaboración Propia

TRÁFICO GENERADO

Este es el tráfico que crecerá en los dos primeros años como efectos de los ahorros de tiempo y de los costos de operación vehicular, por las mejores en las condiciones de rodamiento y geometría del camino; el que luego pasará a formar parte del tráfico normal.

Para estimar el Tráfico Generado, se considera que la rehabilitación de la superficie de rodamiento desarrollará un aumento en la economía de la zona de influencia del proyecto y en el volumen de tráfico.

El tráfico generado se cuantifica como una parte porcentual del tráfico normal para cada tipo de vehículo, o sea que la base del cálculo del tráfico desarrollado es el tráfico normal del año de inicio del proyecto.

A continuación mostramos las partes porcentuales del tráfico generado utilizadas en diversos proyectos de Nicaragua, realizados y supervisados por el MTI en la división de Pre – Inversión, pertenecientes a la división de Planificación.

Los datos mostrados parten de nuestro año base 2015, para el cual posteriormente se establecerá el tráfico futuro hasta el año 2035, ya que la vida útil del proyecto es de 20 años, ver tabla No.18.

TABLA No.18: TRÁFICO GENERADO DE OTROS PROYECTOS

VERSOS PROYECTOS	EN NICARAGUA
% TRAF. GENERADO	PROMEDIO % T - G
1.29	
22.93	
5.5	
5	10.69%
13.81	
15.62	
	1.29 22.93 5.5 5 13.81

Fuente: MTI, División de Pre – Inversión.

Como podrá notarse los porcentajes del tráfico generado oscilan entre 1.29 y 22.93%, dando como resultado un promedio de 10.7% para los proyectos arriba mostrados. Cabe mencionar que el Ministerio de Trasporte e Infraestructura recomienda que dicho valor no sobrepase del 10%.

En base a la información mostrada y las recomendaciones del MTI, consideramos apropiado aplicar una tasa del 4% para el tráfico generado, el cual se muestra en la siguiente tabla.

TABLA No.19: TRÁNSITO GENERADO

			Т	RÁFICO GENE	ERADO (VPD)	CON UNA TA	SA DE CRECIN	MIENTO DEL 4	%			
AÑO	Motos	Autos	Jeep	Cta	Bus	Liv C2	C2	C3	T3-S2	C3-R2	VC	Total
2015	4	1	1	3	1	0	3	0	0	0	0	13
2016	4	1	1	3	1	0	3	1	0	0	0	14
2017	4	2	1	3	1	0	3	1	0	0	0	15
2018	4	2	1	3	1	0	3	1	0	0	0	15
2019	4	2	1	4	1	0	3	1	0	0	0	16
2020	5	2	1	4	1	0	3	1	1	0	0	17
2021	5	2	1	4	1	0	3	1	1	0	0	18
2022	5	2	1	4	1	0	4	1	1	0	0	19
2023	5	2	1	4	1	0	4	1	1	0	0	20
2024	6	2	1	5	1	0	4	1	1	0	0	21
2025	6	2	1	5	1	0	4	1	1	0	0	22
2026	6	2	1	5	1	0	4	1	1	0	0	
2027	7	2	2	5	1	1	5	1	1	0	0	24
2028	7	3	2	5	1	1	5	1	1	0	0	25
2029	7	3	2	6	1	1	5	1	1	0	0	26
2030	8	3	2	6	1	1	5	1	1	0		28
2031	8	3	2	6	1	1	6	1	1	0		29
2032	8	3	2	7	1	1	6	1	1	0		30
2033	9	3	2	7	2	1	6	1	1	0	0	0_
2034	9	3	2	7	2	1	7	1	1	0	0	34
2035	10	4	2	8	2	1	7	1	1	0	0	35

Fuente: Elaboración Propia.

TRÁFICO ATRAÍDO

Se denomina trafico atraído al volumen de vehículos que se integran al flujo de una carretera recién construida o recién rehabilitada, presentando una alternativa de viaje que puede ser seleccionada en función de diversos parámetros, tales como: menor distancia, diseño geométrico, transmite mayor seguridad al usuario, un entorno paisajístico agradable, entre otros.

En el caso particular de la vía, no representa desde el punto de vista grafico una vía alterna de viaje, ya que es el único acceso entre el origen-destino en estudio, así que podemos considerar que no afectará un tráfico atraído después que se concluya el Proyecto.

• TRÁFICO TOTAL.

El Tráfico Total es igual a la suma de los volúmenes proyectados del Tráfico Normal más los volúmenes proyectados del Tráfico generado.

TABLA No.20: TRÁFICO TOTAL.

PROYECO	ROYECCION DEL TRÁFICO PROMEDIO DIARIO ANUAL (TPDA) PERÍODO 2015-2035 (VPD)													
	ASA DE CRECIMIENTO DEL 5% RÁNSITO GENERADO DEL4%													
AÑO	Motos	Autos	Jeep	Cta	Bus	Liv C2	C2	C3	T3-S2	C3-R2	VC	Total		
2015	95	35	23	76	17	7	67	12	11	2	1	345		
2016	100	37	24	79	18	8	70	13	11	2	1	363		
2017	105	39	25	83	18	8	74	14	12	2	1	381		
2018	110	41	26	88	19	8	77	14	12	2	1	400		
2019	115	43	28	92	20	9	81	15	13	2	1	420		
2020	121	45	29	97	21	9	85	16	13	2	1	441		
2021	127	48	30	101	22	10	90	17	14	2	1	463		
2022	133	50	32	107	24	10	94	18	15	2	1	486		
2023	140	52	34	112	25	11	99	18	16	2	1	510		
2024	147	55	35	117	26	11	104	19	16	3	1	536		
2025	154	58	37	123	27	12	109	20	17	3	1	562		
2026	162	61	39	129	29	13	114	21	18	3	2	591		
2027	170	64	41	136	30	13	120	22	19	3	2	620		
2028	179	67	43	143	32	14	126	24	20	3	2	651		
2029	188	70	45	150	33	14	132	25	21	3	2	684		
2030	197	74	47	157	35	15	139	26	22	4	2	718		
2031	207	77	50	165	37	16	146	27	23	4	2	754		
2032	217	81	52	174	38	17	153	29	24	4	2	791		
2033	228	85	55	182	40	18	161	30	25	4	2	831		
2034	240	90	57	191	42	18	169	32	27	4	2	872		
2035	252	94	60	201	44	19	177	33	28	4	2	916		

Fuente: Elaboración propia.

CLASIFICACIÓN FUNCIONAL DEL TRAMO DE CARRETERA: EL JICARAL- SANTA ROSA DEL PEÑON.

El tramo en estudio se encuentra ubicado en el Municipio de Santa Rosa del Peñón, perteneciente al Departamento de León en los que se encuentran tramos adoquinados, revestidos, todo tiempo y estación seca.

La clasificación de las carreteras del país, fue definida en cinco tipos:

1	TP	Troncal Principal
2	TS	Troncal Secundaria
3	CP	Colectora Principal
4	CS	Colectora Secundaria
5	CV	Camino Vecinal

El TRAMO EL JICARAL-SANTA ROSA DEL PEÑON se Clasifica como Colectora Secundaria (CS), según clasificación funcional de la Red Vial básica de Nicaragua (Ver anexo VIII), Publicada por el Ministerio de Transporte e Infraestructura (MTI).

PERIODO DE DISEÑO

El término de periodo de diseño es algunas veces considerado sinónimo de periodo de análisis de tráfico, Dado que el tráfico no puede ser supuesto con precisión por un periodo muy largo, el periodo de diseño de 20 años es el comúnmente empleado en el procedimiento de diseño de pavimento.

Para el presente diseño de pavimento rígido se tomará un periodo de 20 años de vida útil del proyecto.

• NÚMERO DE REPETICIONES ESPERADAS PARA CADA EJE.

Toda la información referida al tráfico termina siendo empleada para conocer el número de repeticiones esperadas, durante todo el periodo de diseño, de cada tipo de eje. Para poder conocer estos valores tendremos que conocer varios factores referentes al tránsito, como lo es el tránsito promedio diario anual (TPDA), el % que representa cada tipo de eje en el TPDA, el factor de crecimiento del tráfico, el factor de sentido, el factor de carril y el periodo de diseño.

Repeticiones Esperadas:

Re = TPDA * %Te * FS * FC * FCA * 365 * Pd

Donde: *TPDA* = *Tránsito Promedio Diario Anual*.

% Te = % TPDA de Vehiculos Cargados

FS = Factor de Sentido.

FC = Factor de Carril.

FCA: Factor de Crecimiento Anual

365 = Dias de un Año.

Pd = Periodo de Diseño

TPDA: Como se mencionó anteriormente los valores del tránsito promedio diario anual serán los obtenidos para el año 2015.

TABLA No.21: TPDA DEL AÑO BASE

PROYEC	PROYECCION DEL TRÁFICO PROMEDIO DIARIO ANUAL (TPDA)⊡											
TASA DE CRECIMIENTO DEL 5% TRÁNSITO GENERADO DEL4%												
AÑO	Motos	Autos	Jeep	Cta	Bus	Liv C2	C2	C3	T3-S2	C3-R2	VC	Total
2015	95	35	23	76	17	7	67	12	11	2	1	345

Fuente: Elaboración Propia.

PORCENTAJE DE VEHICULOS PRESADOS (%Te)

Para efectos del este trabajo, asumiremos que todos los vehículos están

cargados, tomando la situación más crítica de viaje, por lo tanto el %Te = 1.

FACTOR DE SENTIDO (FS).

El factor de sentido se emplea para diferenciar las vialidades de un sentido de

las de doble sentido, de manera que para vialidades en doble sentido se utiliza

un factor de 0.5 y para vialidades en un solo sentido un factor de 1.0.

Se usara un factor de sentido de FS = 0.5 ya que la carretera está constituida

por dos carriles, uno por sentido.

FACTOR DE CARRIL (FC).

Después de ser afectado el tráfico por el factor de sentido, también debemos de

analizar el número de carriles por sentido mediante el factor de carril. Para

nuestro tramo es de FC = 1, ya que la carretera posee un carril por sentido.

FACTOR DE CRECIMIENTO ANUAL (FCA).

Para conocer el factor de crecimiento anual se requiere únicamente el periodo

de diseño, en años, y la tasa de crecimiento anual; con estos datos podemos

calcularlo de manera rápida mediante la siguiente expresión.

$$FCA = ((1+g)^n - 1)/(g*n)$$

Donde:

FC = Factor de Crecimiento Anual.

 $n = Vida \ Util \ en \ a \|os = 20 \ A \|os$

 $g = Tasa \ de \ Crecimiento \ Anual = 5\%$

43

Con todos los datos requeridos ya conocidos procedemos a calcular el factor de crecimiento anual del tráfico (FCA).

$$FCA = \frac{(1+0.05)20-1}{(0.05*20)} = 1.65$$

• CÁLCULO DE REPETICIONES ESPERADAS (Re)

Una vez obtenidos los datos requeridos, se procede al cálculo del tránsito de diseño o repeticiones esperadas, se tomará para ejemplo el tpd del automóvil, se procederá a hacer el cálculo mediante la siguiente ecuación:

$$Re = TPDA * \%TE * FS * FC * FCA * 365 * Pd$$

$$Re = 35 * 1 * 0.5 * 1 * 1.65 * 365 * 20$$

$$Re = 210,788$$

De igual manera, como se calcularon las repeticiones esperadas para el automóvil de este tramo, de igual forma se realizaron los cálculos para cada tipo de vehículo a como se muestra en la tabla No.22, se procedió a la clasificación de peso por ejes conforme al diagrama de cargas permisibles del MTI, (ver anexo IX).

TABLA No.22: REPETICIONES ESPERADAS

		Re	e = TPD	A *%Te*F	S*FC*FC	A*365*Pd			
TIPO DE VEHICULO	PESO POR EJE	TPDA	%Te	FACTOR DE	FACTOR DE	FACTOR DE	DIAS DEL	Pd	REP. ESP. EN TODA
THE O'DE VEHICOEO	TESOTORESE	II DA	701C	SENTIDO	CARRIL	CRECIMIENTO	AÑO	Tu	LA VIDA UTIL
Autos	2.2	35	1	0.5	1	1.65	365	20	210,788
Autos	2.2	33	1	0.5	1	1.65	365	20	210,788
Jeep	2.2	23	1	0.5	1	1.65	365	20	138,518
эсср	2.2	2	1	0.5	1	1.65	365	20	138,518
Camioneta	2.2	76	1	0.5	1	1.65	365	20	457,710
Camioneta	4.4	70	1	0.5	1	1.65	365	20	457,710
Dura	11	17	1	0.5	1	1.65	365	20	102,383
Bus	22	17	1	0.5	1	1.65	365	20	102,383
Liv 2 F.Ton	8.8	7	1	0.5	1	1.65	365	20	42,158
Liv 2-5 Ton	17.6	/	1	0.5	1	1.65	365	20	42,158
C2 5 + Ton	11	C7	1	0.5	1	1.65	365	20	403,508
C25+1011	22	67	1	0.5	1	1.65	365	20	403,508
C3	11	12	1	0.5	1	1.65	365	20	72,270
CS	*T 36.3	12	1	0.5	1	1.65	365	20	72,270
	11		1	0.5	1	1.65	365	20	66,248
T3-S2	*T 35.2	11	1	0.5	1	1.65	365	20	66,248
	*T 35.2		1	0.5	1	1.65	365	20	66,248
	11		1	0.5	1	1.65	365	20	12,045
C2 D2	*T35.2	,	1	0.5	1	1.65	365	20	12,045
C3-R2	8.8	2	1	0.5	1	1.65	365	20	12,045
	8.8		1	0.5	1	1.65	365	20	12,045

Fuente: Elaboración Propia.

• CALCULO DE PESO POR EJE Y FACTOR DE SEGURIDAD DE CARGA.

Una vez obtenidos los datos requeridos, se procede al cálculo de peso por tipo de eje y por factor de seguridad de carga, se tomara para ejemplo el valor de 22.0 y se procederá a hacer el cálculo mediante la siguiente ecuación:

22.0= (Suma de cantidad de valores iguales que se repiten)

22.0= (102,383+403,508)=505,891

De igual forma se repetirá para todos los valores de ejes sencillo y ejes dobles a como se muestra en las tablas No. 24 y 25.

Los factores de seguridad de carga recomendados son:

TABLA No.23: FACTORES DE SEGURIDAD DE CARGA

1.3	Altos volúmenes de tráfico pesado y cero mantenimientos.		
1.2	Para Autopistas o vialidades de varios carriles en donde se presentara un flujo ininterrumpido de tráfico y altos volúmenes de tráfico pesado.		
1.1	Autopistas y vialidades urbanas con volúmenes moderados de tráfico pesado.		
1	Caminos y calles secundarias con muy poco tráfico pesado.		

Fuente: Manual Centroamericano para Diseño de Pavimentos.

En el presente diseño tomaremos un FSL = 1.1, para vialidades con volúmenes de tráficos pesado moderados.

TABLA No.24: REPETICIONES ESPERADAS EJES SENCILLOS, FSL =1.1

REPETICIONES ESPERADAS EJES SENCILLOS, FSL=1.1				
PESO (KIPS)	FSL	PESO X FSL	REPETICIONES	
22	1.1	24.2	505,890	
17.6	1.1	19.4	42,158	
11	1.1	12.1	656,453	
8.8	1.1	9.7	66,248	
4.4	1.1	4.8	457,710	
2.2	1.1	2.4	1156,320	

Fuente: Elaboración Propia

TABLA No.25: REPETICIONES ESPERADAS EJES DOBLES, FSL = 1.1

REPETICIONES ESPERADAS EJES DOBLES,FSL=1.1				
PESO (KIPS)	FSL	PESO X FSL	REPETICIONES	
36.3	1.1	39.9	72,270	
35.2	1.1	38.7	144,540	

Fuente: Elaboración Propia

> CAPITULO IV: DISEÑO DE ESPESOR DE PAVIMENTO RIGIDO

La Portland Cement Association (P.C.A), publico en 1966 un procedimiento para el diseño de espesores de pavimentos, basados en el concepto de "consumo de resistencia". En este método se calculan las tensiones que produce el tránsito en cada rango de carga, comparándolas con la resistencia de diseño adoptada denominando la relación de ellas como "razón de esfuerzos". De acuerdo a este valor se establece el número de repeticiones permitidas en cada rango de carga, que comparado con el número de repeticiones esperadas, permite establecer un porcentaje de consumo de resistencia por cada rango de carga, cuya suma no debe exceder de un 100%.

Las principales ventajas de un pavimento de concreto hidráulico son las siguientes: Durabilidad, bajo costo de mantenimiento, seguridad, altos índices de servicios y mejor distribución de esfuerzos bajo las losas.

Este método se basa en dos criterios de diseño:

FATIGA: Esta sirve para mantener los esfuerzos que se producen dentro de los límites de seguridad, ya que el paso de cargas sobre las losas del pavimento produce esfuerzos que se convierten en agrietamientos.

EROSION: Este sirve para limitar los efectos de deflexión que se producen en los bordes de las losas, juntas y esquinas del pavimento; también para tener control sobre la erosión que se produce en la sub-base o subrasante y los materiales que conforman los hombros.

FACTORES DE DISEÑO

RESISTENCIA A LA FLEXIÓN DEL CONCRETO

La consideración de la resistencia a la flexión del concreto es aplicable en el procedimiento de diseño para el criterio de fatiga que controla el agrietamiento del pavimento bajo la repetición de cargas, ver tabla No.26.

TABLA No.26: MODULO DE RUPTURA RECOMENDADO

TIPO DE PAVIMENTO	MR RECOMENDADO		
	Kg/cm²	psi	
Autopistas	48	682.7	
Carreteras	48	682.7	
Zonas Industriales	45	640.1	
Urbanas Principales	45	640.1	
Urbanas Secundarias	42	597.4	

Fuente: Pavimento de Concreto, CEMEX.

Los valores recomendados para el Modulo de Ruptura varían desde 41 Kg/cm2 (583 psi) hasta 50 Kg/cm2 (711 psi) a 28 días, dependiendo del uso que vayan a tener.

Para el presente diseño se utilizara un módulo de ruptura (MR) de 45 Kg/cm2 (640.1 psi), ya que el tramo en estudio no es una vía por la cual circule una gran cantidad de vehículos.

• TERRENO DE APOYO O BASE

El soporte dado a los pavimentos de concreto por la base y la sub-base, es el segundo factor en el diseño de espesores. El terreno de apoyo está definido en términos del módulo de reacción de la sub-rasante de Westergaard (k). Es igual a la carga en libras por pulgadas cuadrada (un plato de 30" de diámetro) dividido entre la deformación en pulgadas que provoca dicha carga.

Los valores de k son expresados como libras por pulgada cuadrada por pulgada (psi / in) o más comúnmente, por libras por pulgada cubica (pci).

Teniendo en cuenta que el C.B.R de diseño es 12.5 %, utilizamos la Figura Relación aproximada entre las Clasificaciones del Suelo y sus valores de Resistencia (ver anexo X), Obteniéndose un K de la subrasante de 215 PCI, sin embargo debido a que colocaremos una capa base de 6 pulgadas; el valor de K se incrementa, resultando en un nuevo K de 245 PCI.

Los valores de diseño de módulo de sub-reacción (k) para bases granular se muestran en la tabla No.27.

TABLA No.27: INCREMENTO DEL K DEL SUELO, SEGÚN EL ESPESOR DE UNA BASE GRANULAR

la del Carelle (m. ell)	Espesor de la sub-base			
k del Suelo (pci)	4"	6''	9"	12"
50	65	75	85	110
100	130	140	160	190
200	220	230	270	320
300	320	330	370	430

• TIPO DE JUNTA

La utilización de pasajuntas es la manera más conveniente de lograr la efectividad en la transferencia de carga; una condicionante para utilizar pasajuntas es que el tráfico pesado sea mayor al 25% del tráfico total.

K=245

El tráfico pesado es de 27%, el cual excede el límite antes mencionado por 2%, sin embargo considerando que el uso de pasajuntas aumenta considerablemente el costo del proyecto, concluimos no utilizar pasajuntas, ya que la diferencia del excedente es muy poca, (Ver anexo XXIII).

HOMBROS

Los hombros, son las áreas de la carretera contigua a los carriles de circulación, y que tienen su justificación en:

La necesidad de proveer espacios para acomodar los vehículos que ocasionalmente sufren desperfectos durante su recorrido, ya que sin los hombros, los vehículos en problemas se ven obligados a invadir los carriles de circulación, con riesgo para la seguridad del tránsito.

Proporcionan estabilidad estructural al pavimento de los carriles de circulación vehicular, mediante el confinamiento y protección adicional contra la humedad y posibles erosiones.

Para permitir los movimientos peatonales y de bicicletas en ciertas áreas donde la demanda lo justifique.

Proporcionan espacio libre para la instalación de señales verticales de tránsito.

Proporcionan seguridad al usuario de la carretera al tener a su disposición un ancho adicional, fuera de la calzada, para eludir accidentes potenciales o reducir su severidad. Por lo tanto concluimos que es necesario utilizar hombros en toda la longitud de la vía.

PROCEDIMIENTO DE DISEÑO

El método descrito en esta sección es empleado una vez que ya tenemos los datos del trafico esperado, como el transito diario promedio anual y la composición vehicular del tráfico. Con esta información obtenemos el número de repeticiones esperadas para cada tipo de eje durante el periodo de diseño.

En anexo XI se presenta un formato empleado para resolver el diseño de pavimentos, el cual requiere de conocer algunos factores de diseño:

- Tipo de junta y acotamiento.
- Resistencia a la flexión del concreto (MR) a 28 días.
- El valor del módulo de reacción k del terreno de apoyo.
- Factor de seguridad de la carga (LSF).
- Numero de repeticiones esperadas durante el periodo de diseño para cada tipo y peso de eje.

El método considera dos criterios de diseño:

- Fatiga
- Erosión

El análisis por fatiga (para controlar el agrietamiento), influye principalmente en el diseño de pavimentos de tráfico ligero (calles residenciales y caminos secundarios independientemente de si las juntas tiene o no pasajuntas) y pavimentos con trafico mediano con pasajuntas.

El análisis por erosión (para controlar la erosión del terreno de soporte, bombeo y diferencia de elevación de las juntas), influye principalmente en el diseño de pavimentos con tráfico de mediano a pesado, con transferencia de carga por trabazón de agregados (sin pasajuntas) y pavimentos de tráfico pesado con pasajuntas.

Para pavimentos que tienen una mezcla normal de pesos de ejes, las cargas en los ejes sencillos son usualmente más severas en el análisis por fatiga y las cargas en ejes tándem son más severas en el análisis por erosión.

El diseño del espesor se calcula por tanteos con ayuda del formato de diseño de espesores por el método de la PCA, Los pasos en el procedimiento de diseño son: Primero cargamos los datos de entrada que se presentan en la tabla de cálculo de espesores de pavimento (Ver en anexo XI), (columna 1 a la 3), los datos de la columna 2 son las cargas por eje multiplicadas por el factor de seguridad de carga.

• ANÁLISIS POR FATIGA

Se emplean las mismas tablas y figuras para pavimentos con o sin pasajuntas, mientras que la única variable es si se cuenta o no con apoyo lateral, de manera que:

Con apoyo lateral; use la tabla de anexo XIV y la figura de anexo XVII.

Procedimiento:

- Introducir como datos los valores de esfuerzo equivalente en las celdas 8,
 11, 14 del formato de diseño de espesores. Estos valores se obtienen de las tablas apropiadas de factores de esfuerzos equivalentes, dependiendo del espesor inicial y el valor k,
- Dividir los valores de esfuerzo equivalente entre el módulo de ruptura del concreto, al resultado le llamamos relación de esfuerzos y vamos a obtener una para cada tipo de eje (sencillo, tándem y tridem). Estos valores los anotamos en el formato de diseño de espesores (Ver anexo XI) en las celdas 9, 12 y 15.
- Llenar la columna 4 de "repeticiones permisibles" obtenidas en la figura de anexo XVII.
- Obtener el % de fatiga de cada eje. El % de fatiga se anota en la columna 5 y se obtiene dividiendo las repeticiones esperadas, (columna 3), entre las repeticiones permisibles, (columna 4), por 100; esto se hace para cada eje y posteriormente se suman todos los porcentajes de daño por fatiga para obtener el porcentaje total.

ANÁLISIS POR EROSIÓN

Con apoyo lateral.

 En los pavimentos en que la transferencia de carga se realiza exclusivamente mediante la trabazón de los agregados, use la tabla que está en anexo XV y la figura de anexo XVIII.

Procedimiento

- Anote en las celdas 10,13 y 16, del formato de diseño de espesores, los correspondientes factores de erosión obtenidos de la tabla adecuada (ver anexo XI).
- Calcule las "repeticiones permisibles" con ayuda de la figura que está en anexo XVIII, y anótelos en la columna 6 del formato de diseño de espesores.
- Calcule el porcentaje de daño por erosión (columna 7) para cada eje dividiendo las repeticiones esperadas (columna 3) entre las repeticiones permitidas (columna 6) y multiplicando el resultado por 100, para posteriormente totalizar el daño por erosión.

Al emplear las gráficas no es necesaria una exacta interpolación de las repeticiones permisibles. Si la línea de intersección corre por encima de la parte superior de la gráfica, se considera que las repeticiones de carga permisibles son ilimitadas.

RESULTADOS.

Se realizó el cálculo de espesores de pavimento siguiendo el procedimiento de la (PCA) antes mencionado, después de haber ingresado los datos correspondientes, en la hoja de cálculo manual establecido por la PCA, también se corroboraron los datos utilizando el programa BA-PCA DISEÑO PAVIMENTOS RIGIDOS PCA, como se muestra en anexo XI, se determinó un espesor de losa de 7.5 pulg, el cual nos garantizara que soportara el volumen de vehículos que pasaran durante los próximos 20 años. Ver tabla No.28.

TABLA No.28: RESULTADO DEL CALCULO DE ESPESORES DE PAVIMENTO

TABLA DE RESULTADOS		
Resistencia K del Apoyo	245	
Espesor de Losa	7.5 pulg	
Modulo de Rotura	640.1pci	
Bermas	Si	
Pasadores	No	
Factor de seguridad de Carga	1.1	
Total % Fatiga	0%	
Total % Erosion	69.87%	

Fuente: Elaboración Propia

También se realizaron los cálculos para los espesores de losa de 7 pulgadas y 8 pulgadas, se calculó con el formato manual establecido por la PCA y también se utilizó el programa BA-PCA DISEÑO PAVIMENTOS RIGIDOS PCA, de tal forma que se garantizara el espesor de losa adecuado para el proyecto, ver anexo XII y anexo XIII.

• MODULACIÓN DE LOSAS

La modulación de losas se refiere a definir la forma que tendrán los tableros de

losas del pavimento. Esta forma se da en base a las dimensiones de tableros, o

dicho de otra manera, a la separación entre juntas tanto transversales como

longitudinales.

La modulación de losas va a estar regida por la separación de las juntas

transversales que a su vez depende del espesor del pavimento. Existe una regla

práctica que nos permite dimensionar los tableros de losas para inducir el

agrietamiento controlado bajo sus cortes, sin necesidad de colocar acero de

refuerzo continuo:

 $S_{JT} = (21 \text{ a } 24) \text{ D},$

Donde:

 S_{JT} = Separación de Junta Transversal (< = 5.0 m)

D = Espesor del Pavimento.

Normalmente se utiliza el 21 cuando tenemos mayor fricción entre la sub-base y

el pavimento de concreto, como en los casos en donde tenemos bases

estabilizadas, bases con textura muy cerrada.

El valor de 24 se utiliza cuando la fricción entre la sub-base y el pavimento

corresponde a valores normales, como en el caso de sub-base granulares, para

este caso le daremos un valor de 24

La separación de juntas transversales que arroja esta fórmula no deberá ser

mayor de 5.0, en tal caso deberá limitarse a este valor

 $S_{JT} = 24 \times 7.5 \text{ pulgadas } \times 0.0254 \text{ m /pulg} = 4.5 \text{ m} = < 5 \text{ m}.$ (Ok).

55

Por lo tanto se estima una separación de juntas transversales de 4.5m =< 5 m, lo que es adecuado para la inducción del agrietamiento controlado bajo sus cortes.

La otra dimensión que tiene que ver con la modulación de losas es la separación de juntas longitudinales cuyo valor debe de estar entre 3.0 y 4.5 m, que se refiere a la forma de los tableros de losas, para el presente diseño la separación de junta longitudinal será el ancho de carril por sentido, es decir 3m, la forma ideal de un tablero de losa es la cuadrada, sin embargo no siempre es posible y conveniente tener las losas perfectamente cuadradas, por lo que nos vemos obligados a consideran un cierto grado de rectangularidad.

$$0.71 < \frac{4.5}{3} < 1.4$$
 $0.71 < 1.5 < 1.4$ *No cumple*

La relación largo ancho es de 1.5, no se ajusta al rango establecido por la PCA, por lo que se procederá a establecer un ancho de losa de 4.0 m.

$$0.71 < \frac{4}{3} < 1.4$$
 $0.71 < 1.3 < 1.4$ $0K$

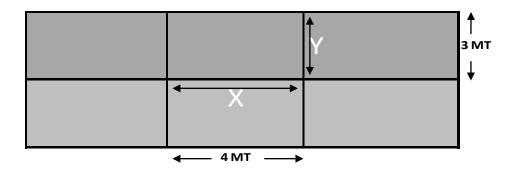
La relación largo ancho es de 1.3, se ajusta perfectamente al rango establecido por la PCA obteniendo las siguientes dimensiones de tablero para el tramo en estudio, ver tabla No.29.

TABLA No.29: DIMENSIONES DEL TABLERO

DIMENSIONES DEL TABLERO			
LARGO (M)	ANCHO (M)	ESPESOR (PULG)	
4	3	7.5	

Fuente: Elaboración Propia

FIGURA No.30: DIMENSIONES DEL TABLERO



Fuente: Pavimentos de Concreto, CEMEX.

CORTE DE JUNTAS EN EL CONCRETO

La profundidad del corte es de un tercio del espesor de la losa; en este caso será de 2.5 pulgadas, ya que se determinó un espesor de losa de 7.5 pulgadas.

Este corte deberá realizarse cuando el concreto presente las condiciones de endurecimiento propicias para su ejecución y antes de que se produzcan agrietamientos no controlados. Es importante iniciar el corte en el momento adecuado, ya que de empezar a cortar antes de tiempo podemos generar fallas en las losas, en el caso de realizar el corte en forma tardía se estaría permitiendo que el concreto definiera los patrones de agrietamientos y de nada servirían los cortes por realizar. Este tiempo depende de las condiciones de humedad y clima en la zona, así como de la mezcla de concreto; por lo general, el corte debe iniciar a las 4 ó 6 horas de haber colocado el concreto y deberá terminar antes de 12 horas después del colado.

Deberán realizarse cortes transversales únicamente ya que el corte longitudinal quedara definido por defecto, debido al bombeo de la carpeta, se utiliza formaleta al centro la cual deja definido el corte.

El tipo de disco de corte debe ser escogido dependiendo del tipo de agregado para determinar que composición de material abrasivo cortador es el más indicado.

SELLADO DE JUNTAS

El sellado de juntas es de suma importancia, y su objetivo es minimizar la infiltración de agua superficial y de materiales incomprensibles al interior de la junta y, por ende, al interior del pavimento y de su estructura.

Otra de las características que deben satisfacer las juntas selladas es la capacidad de resistir las repeticiones de contracción y expansión, por cambios de temperatura y humedad.

El problema que puede presentarse con la infiltración de agua al interior del pavimento es el efecto conocido como bombeo. El bombeo es la expulsión de material por agua a través de las juntas. Mientras el agua es expulsada se lleva partículas de grava, arena, arcilla, etc... resultando una progresiva pérdida de apoyo del pavimento.

Los materiales contaminantes granulares causan presiones puntuales de apoyo, que pueden llevar a depostillamientos y desprendimientos, además, al no permitir la expansión de las losas de concreto, se pueden presentar levantamientos de losa en la zona de junta.

Se propone utilizar un sello líquido, ya que pueden ser colocados en frio, con un solo componente; son autonivelables, toman la forma del depósito y dependen de gran parte de adhesión de las caras de las juntas para un sellado satisfactorio.

CONCLUSIONES

ESTUDIO DE SUELO

En general y según los resultados obtenidos de las pruebas de laboratorio, los estratos de suelos existentes a todo lo largo del camino presentan un clasificación bastante regular y homogénea, principalmente en las capas superficiales, en donde el suelo predominante es del tipo A-2-6(0) Y A-2-4(0), los que posiblemente no son suelos naturales del camino, sino que obedecen a material colocado que ha sido sometido anteriormente a mantenimiento, los cuales se encontraron a una profundidad máxima de 1.5 m.

Debido a esto, se determinó un C.B.R sobre la línea de 12.5% para el tramo en estudio, y se mejorara colocando una capa base de 6 pulg, dicho valor fue considerado, porque si se toma un valor mayor, los volúmenes de material a utilizarse se aumentarían considerablemente, y si se tomara un dato menor a este se aumentaría el espesor de la losa de concreto y ambas situaciones nos elevarían considerablemente los costos del proyecto.

El volumen aproximado de material a utilizarse es de 9,144 m3 que sería cubierto con material proveniente del banco Las Lomas #2, para cimentar la estructura de pavimento.

BANCOS DE MATERIALES

El banco cuenta con las características necesarias para poder utilizarse como una base según los criterios presentados en la NIC-2000, que estableciendo una comparación podemos concluir con lo siguiente: Desgastes de los Ángeles un 35% aplicable por un 50 % máx. estipulado en la norma, un intemperismo acelerado entre 1% y 15% aplicable a un 12 % máx. a lo que establece la norma. Con respecto al límite liquido este varía entre un 28% y un 37% comparando con lo que establece la norma este parámetro no cumpliría pero teniendo una plasticidad del material relativamente baja este no restringe la aplicación del material a su utilización.

También cumplen con los rangos granulométricos que definen una base con designación de graduación C para porcentajes de partículas que pasan por el Tamiz Nº 200 entre 5-15 % y el Nº 4 entre 30-60 %.

El banco de material tiene la capacidad necesaria en volumen de explotación ya que excede en un 30% aproximadamente, en volumen que el proyecto demanda.

ESTUDIO DE TRÁNSITO

A partir de los datos obtenidos por la empresa consultora, determinamos el TPDA para nuestro año base, de los cuales resultaron 345 vehículos por día, con dicho resultado procedimos a realizar las respectivas proyecciones con una tasa para el tráfico generado del 4% y una tasa de crecimiento del 5%, año horizonte (2035); obteniéndose los siguientes resultados; 916 vehículos por día, (Ver tabla No.20).

Se analizaron las dos estaciones de conteo, si bien tenían un volumen aproximado de vehículos variaban en el tipo de vehículos, y se determinó utilizar el volumen de la estación de conteo No.1 ya que es la que produce más daño a la vía en cuanto a porcentaje de erosión.

ESPESOR DE PAVIMENTO

Se determinó que el tránsito no produce daños por fatiga pero si produce daños por erosión, dichos daños totales son inferiores al 100%, y ya que provoca los daños más cercanos al 100% sin superar este valor, definimos un espesor de losa de concreto de 7.5 pulgadas.

Se determinó que la modulación de los tableros quedaría definida de la siguiente manera; largo 4.0 m, ancho 3.0 m, de igual manera se determinó que la profundidad de corte de la junta será de 2.5 pulgadas.

El diseño de la losa no contempla pasajuntas, puesto que el tráfico pesado excede el límite antes mencionado por 2% y considerando que el uso de

pasajuntas aumenta considerablemente el costo del proyecto, concluimos no utilizar pasajuntas, ya que la diferencia del excedente es muy poca.

Queda definida una sección transversal de 6 m. de calzada, y la utilización de hombros como soporte lateral, cuya dimensión deberá ser determinada en el diseño geométrico.

RECOMENDACIONES ESTUDIO DE SUELOS

- Consideramos necesario colocar una capa de base de 6 pulgadas de material granular proveniente del banco de material Lomas No. 2 para mejorar la calidad y la capacidad soporte del suelo existente a los largo de la vía, para disminuir el espesor de la losa de concreto y para evitar deformaciones en los suelos existente que puedan provocar daños considerables en la estructura.
- Se recomiendo bandear el Material del banco de préstamo para disminuir el riesgo del efecto de expansión y contracción a la base aplicada.
- Recomendamos escarificar y limpiar la superficie de sub-rasante al menos en 20 cm de profundidad y compactar a un mínimo de 95% Proctor Modificado.

ESTUDIO DE TRÁNSITO

- Recomendamos el control de carga, mediante puestos de control que regulen los vehículos pesados para asegurar la vida útil de la estructura de pavimento y evitar costos adicionales en el mantenimiento del mismo.
- Recomendamos colocar señalizaciones verticales y horizontales a lo largo de la vía para evitar accidentes.

ESPESORES DE PAVIMENTO

 Recomendamos garantizar los espesores de base soporte y de pavimento que se están proponiendo a su vez tener un control de la calidad del concreto hidráulico a colocar en el sitio exigiendo todas las pruebas necesarias, tales como:

Resistencia a la compresión a los 28 días de 25 MPa.

Revenimiento 40 ± 20 mm.

- Se recomienda un eficiente sistema de drenaje que evite estancamiento de aguas superficiales a lo largo de la vía, y la infiltración de las mismas en el cuerpo del pavimento, lo que podría afectar la estabilidad del proyecto durante su vida útil.
- Previo al sellado de las juntas, la abertura de la junta deberá ser limpiada, a fondo, de compuestos de curado, residuos, natas y cualquier otro material ajeno. La limpieza de las caras de la junta afecta directamente su adherencia del sellador al concreto; y una limpieza pobre decrementa su adherencia a la interface con la junta. Lo que reduce significativamente la efectividad del sellador. Se recomienda apegarse a las especificaciones del fabricante.
- Una vez construido el proyecto, se recomienda hacer programaciones para dar mantenimiento a la vía.

BIBLIOGRAFIA

- Alcaldía de El Jicaral. (Entrevistas personales con personal del Área de Planificación y Proyectos)
- Alcaldía de Santa Rosa del Peñón. (Entrevistas personales con personal del Área de Planificación y Proyectos)
- Documento de Estudios de pre factibilidad y evaluación de alternativas de ejecución del proyecto "Mejoramiento del Camino El Jicaral – Santa Rosa del Peñón" realizados por el Ministerio de transporte e infraestructura (MTI).
- Manual de Diseño y Construcción de Pavimentos. (Centro de tecnología de cemento y concreto de CEMEX, autor no especificado)
- Manual Centroamericano para Diseño de Pavimentos. (Consultor. Ing. Jorge Coronado Iturbide.)
- > Otros Documentos (Textos de clase del curso de titulación de Obras Viales)

<u>INTERNET</u>

- Banco Central de Nicaragua (B.C.N), www.bcn.gog.estadisticas
- > Fondo Monetario Internacional. www.imf.org/external/spanish/index.htm
- Instituto Nicaragüense de Energía (www.ine.gob.ni)
- www.inide.gob.ni

ANEXOS

ANEXO I

DATOS DE LABORATORIOS APLICADOS A SUELOS EXISTENTES.

	OT/	Ġ	Q					GRA	ANULC	METR	RIA									Ef	NSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA No.	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L%	L.P %	I. P %		cación R.B	Tipo de Suelo
1	0+000 B/Der	1	0.00 - 1.30				100	93	79	66	61	49	38	21	10	N.P	N.P	N.P	A-1-	a (0) Grav	a areno limosa color gris claro.
1	0+00(B/Der	-	1.30 a más	·	•				В	OLON	NES D	E RIO					•	-		Bolo	nes de río.
	/lzq	2	0.00 - 0.50			100	96	87	83	74	69	58	49	33	19	48	31	17	A-2-	7 (0) Grav	a areno arcillosa color rosado claro.
2	0+100 B/lzq	3	0.50 - 0.90			100	91	79	72	67	62	47	42	33	21	36	23	13	A-2-	6 (0) Grav	a areno limosa color gris claro.
	0+1	4	0.90 - 1.50								100	92	88	75	63	39	25	14	Α-6	(2) Limo	arenoso color amarillento.
3	0+200 B/Der	5	0.00 - 0.50			100	96	87	83	74	69	58	49	33	19	48	31	17	A-2-	7 (0) Grav	a areno arcillosa color rosado claro.
3	0+ B/I	6	0.50 - 1.50					100	95	91	88	73	70	52	32	35	21	14	A-2-	6 (1) Arer	a gravo limosa color café claro.
4	0+300 B/lzq	7	0.00 - 0.60			100	96	87	83	74	69	58	49	33	19	48	31	17	A-2-	7 (0) Grav	a areno arcillosa color rosado claro.
4	0+ B/	8	0.60 - 1.50				100	95	83	73	69	60	52	35	25	27	17	10	A-2-	4 (0) Grav	a areno limosa color gris claro con pintas blancas.
5	0+400 B/Der	9	0.00 - 1.50			100	96	87	83	74	69	58	49	33	19	48	31	17	A-2-	7 (0) Grav	a areno arcillosa color rosado claro.
,	0+ B/I																				
ö	110		Q						CDAN		/IETRI/	۸.									
	€	우	⊴						GRAIN	OLON	VIL IIXIA	`									ENSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA No.	PROFUNDIDAD	3"	23%	% Qu pas tam 2"	a iz 1		T	T		3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L%	L.P %	I. P %	Clasificaciói H.R.B	
		10 MUESTRA No	0.00 - 0.20		21/2	pas tam	a iz 1	1/2"	1" 3	T			No.4				L.L% 28	L.P %	I. P %		
9 SONDEO N	0+500 ESTACIONAMIEN B/12q				279	pas tam	a iz 1	1/2"	1" 3	3/4"	1/2"	3/8"		10	40	200				H.R.B A-2-6 (0)	n Tipo de Suelo
6	0+500 B/lzq	10	0.00 - 0.50		27/2	pas tam	a 1 1	½" 00	1 " 3	83	1/2"	3/8"	50	10 40	26	200 17	28	16	12	H.R.B A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro. Arcilla color rosado con pintas blancas.
		10	0.00 - 0.50 0.50 - 1.50		23/2	pas tam	a 1 1	½" 00	1 " 3	83	70 70	3/8 "	50 100	40 99	26 97	17 92	28 50	16 23	12 27	H.R.B A-2-6 (0) A-7-6 (17)	Grava areno limosa color café claro. Arcilla color rosado con pintas blancas. Grava areno limosa color café claro.
6	0+600 0+500 B/Der B/Izq	10 11 12	0.00 - 0.50 0.50 - 1.50 0.00 - 0.80		23/2	pas tam	1 1 1 1	00	1" 3 91 91	83 83	70 70	3/8 " 64 64	50 100 50	40 99 40	26 97 26	17 92 17	28 50 28	16 23 16	12 27 12	A-2-6 (0) A-7-6 (17 A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro. Arcilla color rosado con pintas blancas. Grava areno limosa color café claro. Arcilla con grava y arena color gris claro.
6	0+500 B/lzq	10 11 12 13	0.00 - 0.50 0.50 - 1.50 0.00 - 0.80 0.80 - 1.50		27/	pas tam	1 1 1 1	00	1" 3 91 91	83 83	70 70 70 70	64 64 100	50 100 50 81	40 99 40 79	26 97 26 74	17 92 17 67	28 50 28 55	16 23 16 23	12 27 12 32	A-2-6 (0) A-7-6 (17) A-2-6 (0) A-7-6 (17)	Grava areno limosa color café claro. Arcilla color rosado con pintas blancas. Grava areno limosa color café claro. Arcilla con grava y arena color gris claro. Grava areno limosa color café claro.
6 7 8	0 0+700 0+600 0+500 B/lzq	10 11 12 13 14	0.00 - 0.50 0.50 - 1.50 0.00 - 0.80 0.80 - 1.50 0.00 - 0.60		21/2	pas tam	1 1 1 1	00 00 00	1" 3 91 91	83 83 83	70 70 70 70	64 64 100 64	50 100 50 81 50	40 99 40 79 40	26 97 26 74 26	17 92 17 67	28 50 28 55 28	16 23 16 23 16	12 27 12 32 12	A-2-6 (0) A-7-6 (17 A-2-6 (0) A-7-6 (17 A-2-6 (0)	Tipo de Suelo Grava areno limosa color café claro. Arcilla color rosado con pintas blancas. Grava areno limosa color café claro. Arcilla con grava y arena color gris claro. Grava areno limosa color café claro. Arcilla con grava y arena color gris claro.
6	0+600 0+500 B/Der B/Izq	10 11 12 13 14 15	0.00 - 0.50 0.50 - 1.50 0.00 - 0.80 0.80 - 1.50 0.00 - 0.60 0.60 - 1.50		22/	pas tam	1 1 1 1	00 00 00	1" 3 91 91	83 83 83	70 70 70 70	64 64 100 64 100	50 100 50 81 50 81	40 99 40 79 40 79	26 97 26 74 26 74	17 92 17 67 17	28 50 28 55 28 55	16 23 16 23 16 23	12 27 12 32 12 32	A-2-6 (0) A-7-6 (17 A-2-6 (0) A-7-6 (17 A-2-6 (0) A-7-6 (17	Grava areno limosa color café claro. Arcilla color rosado con pintas blancas. Grava areno limosa color café claro. Arcilla con grava y arena color gris claro. Grava areno limosa color café claro. Arcilla con grava y arena color gris claro. Grava areno limosa color café claro. Grava areno limosa color café claro.
6 7 8	0 0+700 0+600 0+500 B/lzq	10 11 12 13 14 15	0.00 - 0.50 0.50 - 1.50 0.00 - 0.80 0.80 - 1.50 0.00 - 0.60 0.60 - 1.50 0.00 - 0.60		23/2	pas tam	1 1 1 1 1	000	91 91 91 91	83 83 83	70 70 70 70	64 64 100 64 100 64	50 100 50 81 50 81 50	40 99 40 79 40 79 40	26 97 26 74 26 74 26	17 92 17 67 17 67 17	28 50 28 55 28 55 28	16 23 16 23 16 23 16	12 27 12 32 12 32 12	A-2-6 (0) A-7-6 (17) A-2-6 (0) A-7-6 (17) A-2-6 (0) A-7-6 (17) A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro. Arcilla color rosado con pintas blancas. Grava areno limosa color café claro. Arcilla con grava y arena color gris claro. Grava areno limosa color café claro. Arcilla con grava y arena color gris claro. Grava areno limosa color café claro. Arcilla con grava y arena color gris claro. Grava areno limosa color café claro.

No.	ENTO	No.	AD					GRA	NULO	METR	Α								E	NSAYES ADICIONALES
SONDEON	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA N	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L %	L.P %	I.P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
11	1+000 B/Der	20	0.00 - 0.70				100	83	75	67	57	32	26	18	12	25	17	8	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color café claro.
11		21	0.70 - 1.50		100	92	73	64	58	50	43	28	23	16	11	40	22	18	A-2-6 (0)	Grava arenosa con arcilla color café rojiza
	B/Izq	22	0.00 - 0.60				100	83	75	67	57	32	26	18	12	25	17	8	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color café claro.
12	100 B	23	0.60 - 1.00			100	90	81	79	74	70	57	49	36	25	32	18	14	A-2-6 (0)	Grava areno arcillosa color café
	1+1	24	1.00 - 1.50							100	77	55	49	41	30	45	20	25	A-2-7 (2)	Grava arcillosa color gris claro
13	1+200 B/Der	25	0.00 - 1.50				100	74	56	50	46	38	32	23	16	34	23	11	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color rosado.
13	1 B																			
	-300 B/Izq	26	0.00 - 0.20				100	83	75	67	57	32	26	18	12	25	17	8	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color café claro.
14	00 B	27	0.20 - 0.70			100	94	49	42	34	31	22	16	9	7	38	21	17	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color marrón.
	1+3	-	0.70 a más																	Roca color marrón
15	+400 /Der	28	0.00 - 0.60				100	83	75	67	57	32	26	18	12	25	17	8	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color café claro.
12	1+40(B/Der	29	0.60 - 1.50							100	97	66	61	55	49	52	16	36	A-7-6 (10)	Arcilla gravosa color gris claro.

	NTO	No.	ΑD					GRA	NULO	METRI	A								E	NSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA N	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L%	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
	/lzq	30	0.00 - 0.40									100	96	88	81	55	19	36	A-7-6 (19)	Arcilla limo arenosa color café claro.
16	1+500 B/lzq	31	0.40 - 1.10									100	97	90	75	47	21	26	A-7-6 (16)	Arcilla limo arenosa color gris.
	1,5	32	1.10 - 1.50				100	95	90	78	70	54	43	32	21	38	15	23	A-2-6 (1)	Grava areno arcillosa color gris claro.
17	1+600 B/Der	33	0.00 - 1.50									100	96	88	81	55	19	36	A-7-6 (19)	Arcilla limo arenosa color café claro.
17	1+ B/[
	/Izq	34	0.00 - 0.40									100	96	88	81	55	19	36	A-7-6 (19)	Arcilla limo arenosa color café claro.
18	1+700 B/Izq	35	0.40 - 1.00									100	96	87	75	58	22	36	A-7-6 (19)	Arcilla limo arenosa color gris.
	<u>+</u>	36	1.00 - 1.50									100	90	47	20	31	17	14	A-2-6 (0)	Arena arcillosa color gris.
	/Der	37	0.00 - 0.25									100	96	88	81	55	19	36	A-7-6 (19)	Arcilla limo arenosa color café claro.
19	1+800 B/Der	38	0.25 - 1.00								100	92	64	20	13	27	18	9	A-2-4 (0)	Arena limosa con grava color gris.
	1+8	39	1.00 - 1.50					100	99	94	87	67	57	26	11	24	11	13	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café.
20	1+900 B/lzq	40	0.00 - 1.50			100	88	84	77	71	68	60	52	32	19	24	14	10	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color gris claro.
20	1+ B/																			

No.	ENTO	lo.	АБ					GRA	NULO	METR	A									ENSAYES ADICIONALES
SONDEON	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA No.	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L%	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
21	2+000 B/Der	41	0.00 - 0.50				100	75	58	47	43	33	27	19	13	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
21	2+ B/[42	0.50 - 1.50									100	98	65	21	39	19	20	A-2-6 (1)	Arena arcillosa color gris claro.
22	2+100 B/lzq	43	0.00 - 0.40				100	75	58	47	43	33	27	19	13	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
22	2+; B/	44	0.40 - 1.50									100	98	65	21	39	19	20	A-2-6 (1)	Arena arcillosa color gris claro.
	/Der	45	0.00 - 0.60				100	98	95	89	85	67	59	48	36	34	16	18	A-6 (2)	Limo arcillo arenoso color café oscuro.
23	200 B/Der	46	0.60 - 1.45				100	97	95	94	92	87	81	70	60	49	23	26	A-7-6 (13)	Arcilla limo arenosa con grava color café claro.
	2+	-	1.45 a más																	Roca color marrón.
	.300 B/Izq	47	0.00 - 0.26				100	75	58	47	43	33	27	19	13	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
24	800 B	48	0.26 - 0.64				100	98	95	89	85	67	59	48	36	34	16	18	A-6 (2)	Limo arcillo arenoso color café oscuro.
	2+3	49	0.64 - 1.50						100	90	75	9	8	7	6	45	21	24	A-2-7 (0)	Grava arcillosa color café claro.
25	2+400 B/Der	50	0.00 - 0.50				100	75	58	47	43	33	27	19	13	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
25	2+, B/[51	0.50 - 1.50									100	96	89	81	58	21	37	A-7-5 (19)	Arcilla limo arenosa color gris oscuro.

No.	ENTO	No.	AD					GRA	NULO	METR	IA								E	NSAYES ADICIONALES
SONDEO N	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA N	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L %	L.P %	I.P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
26	2+500 B/Izq	52	0.00 - 0.40				100	75	58	47	43	33	27	19	13	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
20	2+ B/	53	0.40 - 1.50									100	96	89	81	58	21	37	A-7-5 (19)	Arcilla limo arenosa color gris oscuro.
27	2+600 B/Der	54	0.00 - 1.50				100	75	58	47	43	33	27	19	13	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
27	2+i B/[
28	2+700 B/Izq	55	0.00 - 0.30				100	75	58	47	43	33	27	19	13	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
20	2+ B/	56	0.30 - 1.50				98	76	71	61	54	42	31	13	6	25	10	15	A-2-6 (0)	Grava areno arcillosa color gris claro.
29	2+800 B/Der	57	0.00 - 1.50				100	75	58	47	43	33	27	19	13	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
29	2+; B/[
30	2+900 B/Izq	58	0.00 - 0.40				100	75	58	47	43	33	27	19	13	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
30	2+ B/	59	0.40 - 1.50						100	97	92	72	53	33	23	37	20	17	A-2-6 (1)	Arena gravo limosa color gris.

٥.	ENTO	No.	AD					GRA	NULO	METR	IA								E	NSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA N	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L %	L.P %	I.P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
31	3+000 B/Der	60	0.00 - 1.50					100	94	87	84	68	54	34	25	34	19	15	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
31	3+ B/I																			
32	3+100 B/Izq	61	0.00 - 0.40					100	94	87	84	68	54	34	25	34	19	15	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
32	3+ B/	62	0.40 - 1.50						100	96	95	86	83	72	55	36	17	19	A-6 (8)	Limo arcillo arenoso con grava color café oscui
	/Der	63	0.00 - 0.12					100	94	87	84	68	54	34	25	34	19	15	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
33	3+200 B/De	64	0.12 - 0.90						100	96	95	86	83	72	55	36	17	19	A-6 (8)	Limo arcillo arenoso con grava color café oscui
	3+2	65	0.90 - 1.50									90	87	85	81	55	21	34	A-7-5 (19)	Arcilla limosa con poca grava color gris.
34	3+300 B/Izq	66	0.00 - 1.10					100	94	87	84	68	54	34	25	34	19	15	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
34	3+ B/	67	1.10 - 1.50									90	87	85	81	55	21	34	A-7-5 (19)	Arcilla limosa con poca grava color gris.
35	3+400 B/Der	68	0.00 - 1.20					100	94	87	84	68	54	34	25	34	19	15	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
33	3+ ⁶	-	1.20 a más																	Roca color café

	O L	No.	AD					GRA	NULO	METR	IA									ENSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA N	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L %	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
	500 B/Izq	69	0.00 - 0.20					100	94	87	84	68	54	34	25	34	19	15	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
36	300 E	70	0.20 - 1.10						100	97	92	72	53	33	23	37	20	17	A-2-6 (1)	Arena gravo limosa color gris.
	3+6	-	1.10 a más																	Arena compacta color marrón
37	3+600 B/Der	71	0.00 - 1.20					100	94	87	84	68	54	34	25	34	19	15	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
37	3+ B/I	-	1.20 - a más																	Roca color marrón
38	3+700 B/lzq	72	0.00 - 1.50					100	94	87	84	68	54	34	25	34	19	15	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
36	3+ B/																			
39	3+800 B/Der	73	0.00 - 0.40					100	94	87	84	68	54	34	25	34	19	15	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
39	3+0	74	0.40 - 1.50					100	98	96	95	84	82	71	50	30	15	15	A-6 (5)	Limo areno arcilloso con grava color café oscur
40	3+900 B/lzq	75	0.00 - 1.50					100	94	87	84	68	54	34	25	34	19	15	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
40	3+i																			

Ġ	NTO	No.	Q.					GRA	NULO	METR	IA								E	NSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA N	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L %	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
41	4+000 B/Der	76	0.00-1.50						100	93	87	72	60	39	23	22	14	8	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
42	4+100 B/Izq	77	0.00-1.50						100	93	87	72	60	39	23	22	14	8	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
43	4+200 B/Der	78	0.00-1.50						100	93	87	72	60	39	23	22	14	8	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
44	4+300 B/Izq	79	0.00-1.50						100	93	87	72	60	39	23	22	14	8	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
45	4+400 B/Der	80	0.00-1.50						100	93	87	72	60	39	23	22	14	8	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
46	4+500 B/Izq	81	0.00-1.50						100	93	87	72	60	39	23	22	14	8	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
47	4+600 B/Der	82	0.00-1.50						100	93	87	72	60	39	23	22	14	8	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.

ö	OTN:	No.	AD					GRA	NULO	METR	IA								E	ENSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA N	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L %	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
48	4+700 B/Izq	83	0.00-1.50						100	93	87	72	60	39	23	22	14	8	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
49	4+800 B/Der	84	0.00-1.50						100	93	87	72	60	39	23	22	14	8	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
50	4+900 B/Izq	85	0.00-1.50						100	93	87	72	60	39	23	22	14	8	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
51	5+000 B/Der	86	0.00-0.70						100	93	87	72	60	39	23	22	14	8	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
31		1	0.70 - a más																	Roca color gris claro
52	5+100 B/Izq	87	0.00-1.50				100	71	54	44	39	29	21	12	7	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
53	5+200 B/Der	88	0.00-1.50				100	71	54	44	39	29	21	12	7	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
54	5+300 B/lzq	89	0.00-1.50				100	71	54	44	39	29	21	12	7	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.

No.	ENTO	lo.	АБ					GRA	NULO	METR	Α								E	NSAYES ADICIONALES
SONDEON	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA No.	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L %	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
55	5+400 B/Der	90	0.00-1.50				100	71	54	44	39	29	21	12	7	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
33																				
	-500 B/Izq	91	0.00-0.50				100	71	54	44	39	29	21	12	7	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
56	300 E	92	0.50-1.00			100	93	76	69	56	49	33	22	13	9	31	14	17	A-2-6 (0)	Grava areno arcillosa color gris claro.
	5+6	-	1.00- a más							ROC	A CO	LOR N	1ARR	ON						Roca color marrón.
	/Der	93	0.00-0.40				100	71	54	44	39	29	21	12	7	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
57	+600 B/Der	94	0.40-1.10						100	97	93	82	77	75	64	31	21	10	A-4 (6)	Limo grava arenoso color rojizo.
	5	95	1.10-1.50						100	97	95	86	72	57	44	36	22	14	A-6 (3)	Limo arenoso con grava color café.
	700 B/Izq	96	0.00-0.35				100	71	54	44	39	29	21	12	7	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
58	700 B	97	0.35-1.10									100	80	45	23	24	12	12	A-2-6 (0)	Arena limosa compacta color café claro.
	5+7	-	1.10 a más			-		CASC	OLA:	ONS	OLIDA	DO C	OLOR	CAFÉ	osci	JRO				Cascajo consolidado color café oscuro.
59	5+800 B/Der	98	0.00-0.40				100	71	54	44	39	29	21	12	7	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
39	5+ B/[99	0.40-1.50									100	80	45	23	24	12	12	A-2-6 (0)	Arena limosa compacta color café claro.

ا .	OTN	No.	AD					GRA	NULO	METR	IA								E	NSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA N	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1⁄2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L %	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
60	5+900 B/Izq	100	0.00-0.40				100	71	54	44	39	29	21	12	7	25	12	13	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
	5+ B/	101	0.40-1.50						100	97	93	82	77	75	64	31	21	10	A-4 (6)	Limo grava arenoso color rojizo.
61	6+000 B/Der	102	0.00-1.50				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
	6+j B/I																			
62	6+100 B/lzq	103	0.00-1.50				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
02	6+ B/																			
63	6+200 B/Der	104	0.00-1.50				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
63	6+; B/I																			
	6+300 B/Izq	105	0.00-1.50				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
64	6+3 B/I																			

Ġ	NTO	No.	Φρ					GRA	NULO	METRI	A								E	NSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA N	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1⁄2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L %	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
65	+400 /Der	106	0.00-1.00				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
65	1/a +9	-	1.00 a más							воі	LONES	S COL	OR GI	RIS						Bolones color gris.
66	6+500 B/Izq	107	0.00-1.50				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
00	6+; B/																			
67	6+600 B/Der	108	0.00-0.60				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
67	6+ B/I	109	0.60-1.50								100	94	87	76	67	55	27	28	A-7-5 (16)	Arcilla limo arenosa color gris.
68	6+700 B/Izq	110	0.00-0.20				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
08	6+, B/	111	0.20-1.50								100	94	87	76	67	55	27	28	A-7-5 (16)	Arcilla limo arenosa color gris.
69	+800 /Der	112	0.00-0.20				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
69	6+800 B/Der	113	0.20-1.50								100	94	87	76	67	55	27	28	A-7-5 (16)	Arcilla limo arenosa color gris.

Ġ	OTN:	No.	AD					GRA	NULO	METR	IA								E	NSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA N	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L %	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
70	6+900 B/Izq	114	0.00-0.50				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
	6+ B/	115	0.50-1.50						100	89	77	54	45	38	31	38	14	24	A-2-6 (2)	Grava arcillo arenosa color gris.
71	+000 /Der	116	0.00-0.20				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
/1	7+ B/I	117	0.20-1.10								100	94	87	76	67	55	27	28	A-7-5 (16)	Arcilla limo arenosa color gris.
	3/Izq	118	0.00-0.30				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
72	+100 B/lzq	119	0.30-0.80								100	94	87	76	67	55	27	28	A-7-5 (16)	Arcilla limo arenosa color gris.
	7+1	120	0.80-1.50						100	89	77	54	45	38	31	38	14	24	A-2-6 (2)	Grava arcillo arenosa color gris.
73	+200 /Der	121	0.00-1.50				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
/3	7+200 B/Der																			
7.4	7+300 B/Izq	122	0.00-1.10				100	92	86	72	64	46	33	22	16	29	15	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
74	7+3 B/I	-	1.10 a más							ROC	A CO	LOR N	/ARR	ON	-	-		-		Roca color marrón.

	OTNE	No.	AD					GRA	NULO	METR	Α								E	NSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA N	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1⁄2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L %	L.P %	I.P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
75	7+400 B/Der	123	0.00 - 1.10				100	85	77	67	62	52	43	28	19	27	18	9	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color amarillento.
/3		124	1.10 - 1.50					100	88	86	83	49	46	40	34	51	24	27	A-2-7 (3)	Grava arenosa con arcilla color gris.
	-500 B/lzq	125	0.00 - 0.40				100	85	77	67	62	52	43	28	19	27	18	9	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color amarillento.
76	00 B	126	0.40 - 0.65					100	88	86	83	49	46	40	34	51	24	27	A-2-7 (3)	Grava arenosa con arcilla color gris.
	7+5	127	0.65 - 1.50							100	98	77	76	70	57	51	25	26	A-7-6 (12)	Arcilla grava arenosa color gris claro.
77	'+600 /Der	128	0.00 - 1.50					100	91	83	77	58	52	41	33	37	18	19	A-2-6 (2)	Grava areno arcillosa color amarillento claro.
''	7+600 B/Der	-																		
78	7+700 B/Izq	129	0.00 - 0.75				100	85	77	67	62	52	43	28	19	27	18	9	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color amarillento.
/8	7+7	130	0.75 - 1.50							100	97	81	76	67	54	43	18	25	A-7-6 (10)	Arcilla arenosa con grava color gris claro.
79	+800 /Der	131	0.00 - 0.90				100	85	77	67	62	52	43	28	19	27	18	9	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color amarillento.
/9	7+800 B/Der	132	0.90 - 1.50							100	97	81	76	67	54	43	18	25	A-7-6 (10)	Arcilla arenosa con grava color gris claro.
	0																			AVES ADJOINANTS

		· ·	9					GRA	NULO	METRI	Α									ENSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA No.	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L%	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
	B/Izq	133	0.00 - 0.80				100	85	77	67	62	52	43	28	19	27	18	9	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color amarillento.
80	900 E	134	0.80 - 1.20						100	93	81	55	52	34	24	32	14	18	A-2-6 (1)	Grava areno limosa color gris.
	7+9	-	1.20 a más						RC	CA C	OLOR	GRIS								Roca color gris.
81	+000 'Der	135	0.00 - 0.90				100	87	80	68	63	50	44	32	23	28	19	9	A-2-4 (0)	Grava arenosa con limo color amarillento.
81	8+I B/[136	0.90 - 1.50					100	94	88	82	66	61	47	32	37	19	18	A-2-6 (1)	Grava arenosa con limo color gris claro.
82	+100 /Izq	137	0.00 - 0.45					100	94	88	82	66	61	47	32	37	19	18	A-2-6 (1)	Grava arenosa con limo color gris claro.
82	8 A	-	0.45 a más						ROC	A COL	OR M	IARRO	N							Roca color marrón.
83	8+200 B/Der	138	0.00 - 1.50			100	90	75	70	63	59	51	48	39	23	36	17	19	A-2-6 (1)	Grava arenosa con arcilla color gris oscuro, pinta blanca.
84	3+300 B/Izq	139	0.00 - 0.65				100	94	84	77	74	63	56	43	30	44	22	22	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
84	8+8 B/I	140	0.65 - 1.50				100	96	94	91	83	51	48	42	32	45	20	25	A-2-7 (3)	Grava arenosa con arcilla color gris con pintas

No.	ENTO	10.	AD					GRA	NULO	METRI	Α									ENSAYES ADICIONALES
SONDEO N	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA No.	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L%	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
85	8+400 B/Der	141	0.00 - 0.80				100	94	84	77	74	63	56	43	30	44	22	22	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
85	8+40(B/Der	142	0.80 - 1.50				100	96	94	91	83	51	48	42	32	45	20	25	A-2-7 (3)	Grava arenosa con arcilla color gris con pintas blancas.
86	8+500 B/Izq	143	0.00 - 0.70				100	94	84	77	74	63	56	43	30	44	22	22	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
86	8+ B/	144	0.70 - 1.50					100	92	89	85	61	58	52	44	45	19	26	A-7-6 (7)	Arcilla gravo arenosa color negro con pintas amarillenta y
87	8+600 B/Der	145	0.00 - 0.55				100	94	84	77	74	63	56	43	30	44	22	22	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
87	8+I B/C	146	0.55 - 1.50					100	92	89	85	61	58	52	44	45	19	26	Ι Δ-7-6 (7)	Arcilla gravo arenosa color negro con pintas amarillenta y
88	+700 1/Izq	147	0.00 - 0.40				100	94	84	77	74	63	56	43	30	44	22	22	l .	Grava arenosa con arcilla color café claro.
00	8+ B/	148	0.40 - 1.50					100	92	89	85	61	58	52	44	45	19	26	A-7-6 (7)	Arcilla gravo arenosa color negro con pintas amarillenta y
89	8+800 B/Der	149	0.00 - 1.50				100	94	84	77	74	63	56	43	30	44	22	22	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
00	8+900 B/Izq	150	0.00 - 0.45				100	94	84	77	74	63	56	43	30	44	22	22	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
90	8+! B/I	151	0.45 - 1.50					100	92	89	85	61	58	52	44	45	19	26	A-7-6 (7)	Arcilla gravo arenosa color negro con pintas amarillenta y

	OT NI	· o	AD					GRA	NULO	METR	IA									ENSAYES ADICIONALES
SONDEO No.	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA No.	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L%	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
91	9+000 B/Der	152	0.00 - 0.75				100	90	72	63	58	50	43	30	21	32	18	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
	9+ B/I	153	0.75 - 1.50					100	94	83	78	62	56	45	38	40	25	15	A-6 (2)	Grava limo arenosa color café con pintas grises.
	bz	154	0.00 - 0.30				100	81	74	61	54	39	32	21	14	29	17	12	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color rosado (Bolones de Río).
92	0 B/Izq	155	0.30 - 0.90					100	94	83	78	62	56	45	38	40	25	15	A-6 (2)	Grava limo arenosa color café con pintas grises.
92	+100	156	0.90 - 1.50					100	98	93	89	69	62	47	30	28	21	7	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color negro.
	6	-	1.50						SE E	NCO	NTRO	AGUA	۸.							Se encontro agua.
93	9+200 B/Der	157	0.00 - 1.20				100	90	72	63	58	50	43	30	21	32	18	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
	9+ B/I	158	1.20 - 1.50					100	98	93	89	69	62	47	30	28	21	7	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color negro.
94	9+300 B/Izq	159	0.00 - 0.48				100	90	72	63	58	50	43	30	21	32	18	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
54	9+ B/	160	0.48 - 1.50									100	98	94	88	59	22	37	A-7-5 (19)	Arcilla limosa con poca arena color negro.
95	+400 /Der	161	0.00 - 1.50				100	90	72	63	58	50	43	30	21	32	18	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
	9+ B/I																			
96	9+500 B/Izq	162	0.00 - 0.90				100	90	72	63	58	50	43	30	21	32	18	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
96	9+ B/	-	0.90 a más						ı	вого	NES R	ios						-		Bolones ríos.

No.	IENTO	No.	DAD					GRA	NULO	METR	Α									ENSAYES ADICIONALES
SONDEO	ESTACIONAMIENTO	MUESTRA	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No.4	No. 10	No. 40	No. 200	L.L%	L.P %	I. P %	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
97	9+600 B/Izq	163	0.00 - 0.70				100	90	72	63	58	50	43	30	21	32	18	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
97	9+(B/	-	0.70 a más						В	OLON	IES DE	RIO		-						Bolones de Río.
98	+700 /Der	164	0.00 - 0.90				100	90	72	63	58	50	43	30	21	32	18	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
96	9+, B/[-	0.90 a más						ROCA	BOL	ONES	DE RI	os		•					Roca bolones de ríos.
99	9+800 B/Der	165	0.00 - 0.30				100	90	72	63	58	50	43	30	21	32	18	14	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
99	9+8 B/[166	0.30 - 1.50						100	98	97	92	90	81	63	30	14	16	A-6 (2)	Limo areno arcillosa con poca grava color café oscuro.
100	9+900 B/Izq	167	0.00 - 0.45				100	94	87	82	79	69	67	61	51	28	18	10	A-4 (0)	Limo gravo arenoso color café oscuro.
100	9+6 B/I	168	0.45 - 1.50						100	98	97	92	90	81	63	30	14	16	A-6 (2)	Limo areno arcillosa con poca grava color café oscuro.
101	10+000 B/Der	169	0.00 - 0.45				100	94	87	82	79	69	67	61	51	28	18	10	A-4 (0)	Limo gravo arenoso color café oscuro.

ANEXO II INFORMES DE ENSAYOS DE SUELO CBR

Jo.	MIEN	No.	ЭАБ	NOIC	C.B.R a Penetración de		
SONDEO No.	ESTACIONAMIEN TO	MUESTRA No.	PROFUNDIDAD	% DE COMPACTACION REPRODUCIDO	0.1"	Clasificación H.R.B	Tipo de Suelo
1	0+000 B/Der	1	0.00 - 1.30	95	19.2	A-1-a (0)	Grava areno limosa color gris claro.
2	0+100 B/Izq	2	0.00 - 0.50	95	14	A-2-7 (0)	Grava areno arcillosa color rosado claro.
3	0+900 B/1zd 0+800 B/Dex 0+700 B/1zd 0+600 B/Dex 0+500 B/1zd 0+400 B/Dex 0+300 B/1zd 0+200 B/Dex	5	0.00 - 0.50	95	14	A-2-7 (0)	Grava areno arcillosa color rosado claro.
4	0+300 B/Iza	7	0.00 - 0.60	95	14	A-2-7 (0)	Grava areno arcillosa color rosado claro.
5	0+400 B/Der	9	0.00 - 1.50	95	14	A-2-7 (0)	Grava areno arcillosa color rosado claro.
6	0+500 B/lzc	10	0.00 - 0.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
7	0+600 B/Der	12	0.00 - 0.80	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
8	0+700 B/lzq	14	0.00 - 0.60	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
9	0+800 B/Der	16	0.00 - 0.60	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
10	0+900 B/Iza	18	0.00 - 0.85	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
11	1+200 B/Der 1+100 B/1zq 1+000 B/Der	20	0.00 - 0.70	95	19.2	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color café claro.
12	1+100 B/lzc	22	0.00 - 0.60	95	19.2	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color café claro.
13	1+200 B/Der	25	0.00 - 1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color rosado.
14	1+300 B/lzq	26	0.00 - 0.20	95	19.2	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color café claro.
1-4		27	0.20 - 0.70	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color marrón.
15	1+400 B/De	28	0.00 - 0.60	95	19.2	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color café claro.
16	1+500 B/lzd	30	0.00 - 0.40	95	2	A-7-6 (19)	Arcilla limo arenosa color café claro.
17	1+700 B/lzq 1+600 B/Der 1+500 B/lzd 1+400 B/De	33	0.00 - 1.50	95	2	A-7-6 (19)	Arcilla limo arenosa color café claro.
18	1+700 B/Iza	34	0.00 - 0.40	95	2	A-7-6 (19)	Arcilla limo arenosa color café claro.
19	1+800 B/Der	37	0.00 - 0.25	95	2	A-7-6 (19)	Arcilla limo arenosa color café claro.
19		38	0.25 - 1.00	95	19.2	A-2-4 (0)	Arena limosa con grava color gris.
20	1+900 B/Izc	40	0.00 - 1.50	95	19.2	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color gris claro.

21	2+000 B/Der	41	0.00 - 0.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
22	2+100 B/Izd	43	0.00 - 0.40	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
23	2+200 B/Der 2+100 B/1zq 2+000 B/Der	45	0.00 - 0.60	95	4.2	A-6 (2)	Limo arcillo arenoso color café oscuro.
		47	0.00 - 0.26	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
24	2+300 B/lzq	48	0.26 - 0.64	95	4.2	A-6 (2)	Limo arcillo arenoso color café oscuro.
25	2+600 B/Del 2+500 B/Izd 2+400 B/Der	50	0.00 - 0.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
26	12+500 B/Izc	52	0.00 - 0.40	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
27		54	0.00 - 1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
28	2+700 B/Izq	55	0.00 - 0.30	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
20		56	0.30 - 1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno arcillosa color gris claro.
29	3+100 B/1zd 3+000 B/Den 2+900 B/1zd 2+800 B/Der	57	0.00 - 1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
30	2+900 B/Izq	58	0.00 - 0.40	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava limosa color café claro.
31	3+000 B/Der	60	0.00 - 1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
32	3+100 B/lzc	61	0.00 - 0.40	95	11.8	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
	.00 er	63	0.00 - 0.12	95	11.8	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
33	3+200 B/Der	64	0.12 - 0.90	95	4.2	A-6 (8)	Limo arcillo arenoso con grava color café oscuro.
34	3+300 B/Izd	66	0.00 - 1.10	95	11.8	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
35	3+400 B/Der 3+300 B/Izc	68	0.00 - 1.20	95	11.8	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
36	3+500 B/lzq	69	0.00 - 0.20	95	11.8		Arena gravo limosa color café oscuro.
		70	0.20 - 1.10	95	11.8	A-2-6 (1)	Arena gravo limosa color gris.
37	3+600 B/D _k	71	0.00 - 1.20	95	11.8	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
38	3+700 B/Izc	72	0.00 - 1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
39	3+900 B/1zq 3+800 B/Der 3+700 B/1zq 3+600 B/Der	73	0.00 - 0.40	95	11.8	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.
40	3+900 B/Izc	75	0.00 - 1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Arena gravo limosa color café oscuro.

	0 .						I
41	4+000 B/Der	76	0.00-1.50	95	19.2	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
42	4+100 B/Izq	77	0.00-1.50	95	19.2	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
43	4+200 B/Der	78	0.00-1.50	95	19.2	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
44	4+300 B/Izq	79	0.00-1.50	95	19.2	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
45	4+400 B/Der	80	0.00-1.50	95	19.2	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
46	4+500 B/Izq	81	0.00-1.50	95	19.2	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
47	4+600 B/Der	82	0.00-1.50	95	19.2	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
48	4+700 B/Izq	83	0.00-1.50	95	19.2	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
49	4+800 B/Der	84	0.00-1.50	95	19.2	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
50	4+900 B/Izq	85	0.00-1.50	95	19.2	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
51	5+000 B/Der	86	0.00-0.70	95	19.2	A-2-4 (0)	Arena gravo limosa color café claro.
52	5+100 B/Izq	87	0.00-1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
53	5+200 B/Der	88	0.00-1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
54	5+300 B/Izq	89	0.00-1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
55	5+400 B/Der	90	0.00-1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
56	5+500 B/Izq	91	0.00-0.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
57	5+600 B/Der	93	0.00-0.40	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
58	5+700 B/12q 5+600 B/Der 5+500 B/12q 5+400	96	0.00-0.35	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
59	5+900 B/lzd 5+800 B/Der	98	0.00-0.40	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
60	5+900 B/Izc	100	0.00-0.40	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.

61	6+000 B/Der	102	0.00-1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
62	6+100 B/Izd	103	0.00-1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
63	6+400 D/Der 6+300 B/Izd 6+200 B/Der 6+100 B/Izd 6+000 B/Der	104	0.00-1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
64	6+300 B/Izd	105	0.00-1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
65	6+400 D/Der	106	0.00-1.00	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
66	6+600 B/Der 6+500 B/Izd	107	0.00-1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
67	6+600 B/Der	108	0.00-0.60	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
	_	110	0.00-0.20	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
68	6+700 B/Izq	111	0.20-1.50	95	2	A-7-5 (16)	Arcilla limo arenosa color gris.
	:00 er	112	0.00-0.20	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
69	6+800 B/Der	113	0.20-1.50	95	2	A-7-5 (16)	Arcilla limo arenosa color gris.
70	6+900 B/Iza	114	0.00-0.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
71	7+000 B/Der	116	0.00-0.20	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
/ 1		117	0.20-1.10	95	2	A-7-5 (16)	Arcilla limo arenosa color gris.
72	200 B/Der 7+100 B/Iza	118	0.00-0.30	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
73	7+200 B/Der	121	0.00-1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
74	7+300 B/Izd	122	0.00-1.10	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café claro.
75	7+400 B/Der	123	0.00 - 1.10	95	19.2	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color amarillento.
76	7+500 B/Izd	125	0.00 - 0.40	95	19.2	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color amarillento.
77	7+600 B/Der	128	0.00 - 1.50	95	11.8	A-2-6 (2)	Grava areno arcillosa color amarillento claro.
78	7+900 B/Izq 7+800 B/Del 7+700 B/Izq 7+600 B/Del 7+500 B/Izd 7+400 B/Del 7+300 B/Izd 7+	129	0.00 - 0.75	95	19.2	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color amarillento.
79	7+800 B/Der	131	0.00 - 0.90	95	19.2	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color amarillento.
80	7+900 B/Izq	133	0.00 - 0.80	95	19.2	A-2-4 (0)	Grava areno limosa color amarillento.

81	8+100 B/lzd8+000 B/Del	135	0.00 - 0.90	95	19.2	A-2-4 (0)	Grava arenosa con limo color amarillento.
82	8+100 B/lzc	137	0.00 - 0.45	95	11.8	A-2-6 (1)	Grava arenosa con limo color gris claro.
83	8+200 B/Der	138	0.00 - 1.50	95	11.8	A-2-6 (1)	Grava arenosa con arcilla color gris oscuro, pinta blanca.
84	8+300 B/Izc	139	0.00 - 0.65	95	14	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
85	9+100 B/12d 9+000 B/Der 8+900 B/12d 8+800 B/Der 8+700 B/12d 8+600 B/Der 8+500 B/12d 8+400 B/Der 8+300 B/12d	141	0.00 - 0.80	95	14	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
86	8+500 B/Izc	143	0.00 - 0.70	95	14	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
87	8+600 B/Der	145	0.00 - 0.55	95	14	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
88	8+700 B/Izc	147	0.00 - 0.40	95	14	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
89	8+800 B/Der	149	0.00 - 1.50	95	14	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
90	8+900 B/lzc	150	0.00 - 0.45	95	14	A-2-7 (2)	Grava arenosa con arcilla color café claro.
91	9+000 B/Der	152	0.00 - 0.75	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
92	9+100 B/lzc	154	0.00 - 0.30	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color rosado (Bolones de Río).
93	9+200 B/Der	157	0.00 - 1.20	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
94	B/Izc	159	0.00 - 0.48	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
95	9+400 B/Der	161	0.00 - 1.50	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
96	-800 B/Der 9+700 B/Der 9+600 B/Izd 9+500 B/Izd 9+400 B/Der 9+300	162	0.00 - 0.90	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
97	9+600 B/Izd	163	0.00 - 0.70	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
98	9+700 B/Der	164	0.00 - 0.90	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.
99	+800 B/Der	165	0.00 - 0.30	95	11.8	A-2-6 (0)	Grava areno limosa color café con pintas blancas.

Fuente: Estudio Geotécnico, Lamsa Ingenieros Consultores.

ANEXO III

CALCULO DE CBR DE DISEÑO

CBR	FRECUENCUA DE CBR	NUMERO DE VALORES IGUALES O MAYORES	% DE VALORES IGUALES O MAYORES
2	7	101	100
4.2	3	94	93.07
11.8	55	91	90.10
14	13	36	35.64
19.2	23	23	22.77

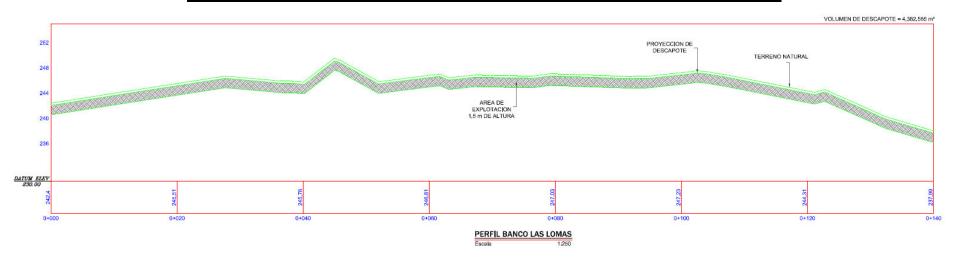


ANEXO IV

TABLA DE DATOS DE CALICATAS REALIZADAS EN BANCO LAS LOMAS Nº 2.

	200	BANCO DE MA	TERIALES LAS	S LOMAS Nº2	
CALICATA	COORDENADAS	PROFUNDIDAD	LITOLOGIA	DESCRIPCION	CLASIFICACION
1	X: 565127 Y: 1410478	0.00 - 1.25		Grava areno limosa café ciaro.	A-1-a (0)
		1.25 - 1.47		Grava arenosa (basalto) color cafe.	A-2-4 (0)
(2)		1.47 a mas		Macizo rocoso.	
2	X: 565128 Y: 1410411	0.00 - 0.40		Grava arenosa con arcilia y material vegetal color gris claro.	A-2-6 (0)
		0.40 - 1.20		Grava arenosa con arcilia y limo gris ciaro y marrón.	A-2-6 (0)
		1.20 - 3.00		Grava arenosa con limo arcilloso color gris ciaro.	A-2-7 (0)
3	X: 565031 Y: 1410502	0.00 - 0.55		Grava arenosa con arcilla y material vegetal color gris ciaro.	A-2-6 (0)
		0.55 - 1.10		Grava arenosa con limo y arcilia cafe.	A-2-6 (0)
-		1.10 - 2.45		Arena gravosa con ilmo arcilioso cafe ciaro.	A-2-6 (0)
		2.45 - 2.65		Grava arenosa con ilmo color café ciaro.	A-2-4 (0)

PERFIL DE POSIBLE CORTE EN EXPLOTACION DE BANCO LAS LOMAS Nº 2.



Fuente: Estudio Geotécnico, Lamsa Ingenieros Consultores.

ANEXO V

TABLA DE DATOS DE ENSAYOS DE LABORATORIOS DEL BANCO DE MATERIAL LAS LOMAS Nº 2.

							GR/	ANULO	METR	IA														ENSAYE	S ADIC	IONALE	S		
Ā	No.	IDAD			0/ 0														P. Estái	ndar	P. Modif			Peso Vol.	ural	Los	mo	Śn	
CALICATA	MUESTRA No.	PROFUNDIDAD	3"	2½"	% Que pasa tamiz 2"	1 ½"	1"	3/4"	1/2"	3/8"	No. 4	No. 10	No. 40		L.L %	L.P %	I.P %	Clasificación H.R.B	Peso Vol. Máximo kg/m³	Humedad Optima %	Peso Vol. Máximo kg/m³		_	Seco compacto kg/m ³	Humedad Natur %	% Desgaste Angeles	% Intemperismo	% Absorción	Tipo de Suelo
															O LAS LOI														
	1	0.00 - 1.25			98	92	68	54	36	28	15	7	2	1	28	22	6	A-1-a (0)	1,568	19.2	1,823	10.2	1,412	1,598	3.02	39.2	10.19	1.72	Grava areno limosa café claro.
1	2	1.25 - 1.47			96	82	48	35	21	15	9	4	2	1	36	28	8	A-2-4 (0)	1,868	20.4	1,868	14.1	1,372	1,501	0.54	20.4	6.26	1.30	Grava arenosa (basalto) color café.
	-	1.47 a más					MAG	CIZO R	ROCO	so																16.6	1.0	0.99	Macizo rocoso.
	3	0.00 - 0.40			94	88	67	54	40	31	16	10	7	5	38	21	17	A-2-6 (0)	1,694	16.2	1,815	17.3	1,302	1,525	3.21			5 21	Grava arenosa con arcilla y material vegetal color gris
2	4	0.40 - 1.20			98	86	57	43	27	20	11	7	4	2	37	25	12	A-2-6 (0)	1,501	16.8	1,893	8.7	1,332	1,569	1.53			4.24	Grava arenosa con arcilla y limo gris claro y marrón.
	5	1.20 - 3.00			98	94	59	40	20	14	6	3	2	1	48	27	21	A-2-7 (0)	1,449	16.7	1,670	13.0	1,404	1,610	0.49				Grava arenosa con limo arcilloso color gris claro.
	6	0.00 - 0.55			94	88	67	54	40	31	16	10	7	5	38	21	17	A-2-6 (0)	1,694	16.2	1,815	17.3	1,302	1,525	3.21			5 21	Grava arenosa con arcilla y material vegetal color gris
3	7	0.55 - 1.10			100	93	75	68	57	50	35	30	23	16	35	24	11	A-2-6 (0)	1,830	14.3	2,005	9.9	1,389	1,599	3.6	45.0	13.0		Grava arenosa con limo y arcilla café.
٦	8	1.10 - 2.45			100	94	69	58	40	32	19	12	8	6	34	21	13	A-2-6 (0)	1,570	19.0	1,821	13.0	1,342	1,579	1.63			4.21	Arena gravosa con limo arcilloso café claro.
	9	2.45 - 2.65			100	92	68	55	37	28	14	6	3	2	37	27	10	A-2-4 (0)	1,650	18.8	2,001	10.1	1,312	1,578	0.91	4.67	15.30	3.99	Grava arenosa con limo color café claro.

DEPENDENCIA DE ESTACIONES



MINISTERIO DE TRANSPORTE E INFRAESTRUCTURA DIVISION GENERAL DE PLANIFICACION DIVISION ADMINISTRACION VIAL OFICINA DE DIAGNOSTICO Y EVALUACION DE PAVIMENTOS

DEPENDENCIA DE ESTACIONES 2014

ESTACION DE MAYOR COBERTURA	NIC	Nº ESTACION	TIPO	Pkm	NOMBRE DEL TRAMO
	NIC-1	108	ECD	119.5	Emp. San Isidro - La Trinidad
	NIC-1	109	ECD	129.1	La Trinidad - Emp. San Nicolás
	NIC-1	142	ECD	140.0	Emp. San Nicolás - Estelí
	NIC-4	405	ECD	65.0	Emp. Guanacaste - Emp. Nandaime
	NIC-4B	434	ECD		Rtda Tisma - Rtda. Las Flores (circunvalacion)
107	NIC-11A	1100	ECD	38.0	Emp. Coyotepe - Emp. Zambrano
Sébaco - Emp.	NIC-11A	1101	ECD	46.1	Emp. Zambrano - Tipitapa (Inter NIC-1)
San Isidro	NIC-15	1501	ECD	223.5	Yalagüina - Ocotal
	NIC-19B	720	ECS	120.0	Emp.Santa Rosa (Inter NIC-7) - Comalapa
	NIC-20A	126	ECD	18.3	Proincasa - Cofradia
	NIC-35C	2605	ECS	166.0	El Jicaral - Santa Rosa del Peñón
	NIC-52	5201	ECD	65.0	Emp. Puerto Sandino - Puerto Sandino
	NN-202	2004A	ECD	19.4	Sabana Grande - Proinco

Fuente: Anuario de Aforos de Tráfico Año 2014 (MTI)

ANEXO VII

Oficina de Diagnóstico y Eraluación de Favimentos y Fuentes División de Administración Vial

237



MINISTERIO DE TRANSPORTE E INFRAESTRUCTURA DIVISION GENERAL DE PLANIFICACION DIVISION DE ADMINISTRACION VIAL OFICINA DE DIAGNOSTICO Y EVALUACION DE PAVIMENTOS



ESTACION DE MAYOR COBERTURA 107 SEBACO - EMPALME SAN ISIDRO FACTORES - 2014

Factores del primer cuatrimestre del año Enero - Abril

Descripción	Moto	Carro	Jeep	Camioneta	Micro Bus	Mini Bus	Bus	Liv. 2-5 t.	CZ	С3	Tx- Sx<=4	Tx- Sx=>5	Cx- Rx=<4	Cx- Rx=>5	V.A	v.c	Otros
Factor Día	1.24	1.23	1.31	1.27	1.33	1.40	1.17	1.36	1.38	1.46	1.40	1.63	1.00	2.00	1.00	1.17	1.27
Factor Semana	0.97	1.03	1.01	0.96	1.04	1.17	0.98	0.89	0.91	0.84	0.83	0.90	1.00	1.00	1.00	1.00	1.06
Factor Fin de Semana	1.07	0.94	0.98	1.12	0.92	0.73	1.05	1.46	1.33	1.86	2.00	1.39	1.00	1.00	1.00	1.00	0.88
Factor Expansión a TPDA	1.03	0.94	0.98	1.03	1.14	0.92	1.01	1.17	0.94	1.23	1.00	1.11	1.00	1.00	1.89	0.52	1.11

Factores del segundo cuatrimestre del año Mayo - Agosto

Descripción	Moto	Carro	Jeep	Camioneta	Micro Bus	Mini Bus	Bus	Liv. 2-5 t.	C2	СЗ	Tx- Sx<=4	Tx- Sx=>5	Cx- Rx=<4	Cx- Rx=>5	V.A	v.c	Otros
Factor Día	1.28	1.26	1.28	1.30	1.28	1.28	1.18	1.33	1.48	1.53	1.00	1.52	1.00	1.00	1.10	1.00	1.18
Factor Semana	1.00	0.99	0.98	0.92	0.99	1.10	0.98	0.88	0.88	0.85	1.00	0.88	1.00	1.00	0.87	1.00	0.96
Factor Fin de Semana	1.01	1.03	1.06	1.26	1.03	0.82	1.07	1.55	1.48	1.76	1.00	1.49	1.00	1.00	1.61	1.00	1.11
Factor Expansión a TPDA	1.07	0.90	1.14	1.01	0.89	1.05	1.03	0.99	1.12	1.01	1.00	0.93	1.00	1.00	0.67	1.22	0.96

Factores del tercer cuatrimestre del año septiembre - Diciembre

Descripción	Moto	Carro	Jeep	Camioneta	Micro Bus	Mini Bus	Bus	Liv. 2-5 t.	C2	С3	Tx- Sx<=4	Tx- Sx=>5	Cx- Rx=<4	Cx- Rx=>5	V.A	v.c	Otros
Factor Día	1.22	1.28	1.33	1.26	1.29	1.21	1.17	1.34	1.48	1.45	1.00	1.63	1.00	2.00	1.00	1.00	1.14
Factor Semana	0.98	1.02	0.98	0.94	1.04	1.05	0.96	0.90	0.90	0.87	1.43	0.94	1.00	1.00	0.76	1.00	1.03
Factor Fin de Semana	1.05	0.94	1.04	1.19	0.91	0.90	1.11	1.40	1.36	1.56	0.57	1.18	1.00	1.00	4.95	1.00	0.93
Factor Expansión a TPDA	0.91	1.22	0.91	0.95	1.00	1.03	0.97	0.88	0.95	0.84	1.00	0.98	1.00	1.00	1.02	3.67	0.95

Fuente: Anuario de Aforos de Tráfico Año 2014 (MTI)

ANEXO VIII

CLASIFICACION FUNCIONAL DE LA RED VIAL BASICA EN NICARAGUA.

MINISTERIO DE TRANSPORTE E INFRAESTRUCTURA CLASIFICACION FUNCIONAL DE LA RED VIAL BASICA DE NICARAGUA

LISTADO DE TRAMOS NO PAVIMENTADOS

Código Anterior	Nombre del Tramo	Longitud Kms.	Tipo Carretera	Tipo Superficie	Clasificación Revisión DGP-PMS
NIC-35B	Lim. Dptal. Estelí/Jinotega - San Sebastián de Yalí (Emp. Quiatas)	6.12	No Pavimentada	Todo Tiempo	Colectora Secundaria
NIC-35C	El Jicaral - Lim. Mcpal. El Jicaral/Sta. Rosa del Peñón	4.48	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-35C	Lim. Mcpal. El Jicaral/Sta. Rosa del Peñón - Sta. Rosa del Peñón	5.77	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-35D	San Sebastián de Yalí - La Rica	26.21	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-37A	Las Lajitas - Cuapa	21.17	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-37B	Juigalpa - Puerto Díaz	27.50	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-38	El Sauce - Río Grande	13.05	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-38	Río Grande - Achuapa	10.21	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-38	Achuapa - Las Brisas (Lim. Dptal. León/Estelí)	10.06	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-38	Las Brisas (Lim. Dptal. León/Estelí) - San Juan de Limay	6.43	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-38	San Juan de Limay - Lim. Mcpal. Sn. Juan de Limay/Pueblo Nuevo	18.37	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-38	Lim. Mcpal. Sn. Juan de Limay/Pueblo Nuevo - Paso Hondo	12.06	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-38	Paso Hondo - Pueblo Nuevo	5.50	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-40	Emp. El Tránsito - El Tránsito	12.48	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-40	El Tránsito - La Gloria	10.25	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-41	Emp. San Gabriel - Sisle	5.57	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-41	Sisle - La Porrita	6.42	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-41	La Porrita - Emp. Las Cruces	13.16	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-44	León - Chacaraseca	5.55	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-44	Chacaraseca - Lim. Mcpal. León/La Paz Centro	2.05	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-44	Lim. Mcpal. León/La Paz Centro - Las Sabanetas(Inter Nic-22)	19.58	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-47	Ciudad Darío - Terrabona	18.49	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-49A	El Triángulo - Emp. Mayocunda	14.19	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-49A	Emp. Mayocunda - La Garza (Lim. Dptal. Chinandega/León)	11.79	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-5	La Dalia - Cementerio Cerro Verde	8.73	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-5	Cementerio Cerro Verde - El Comején	25.85	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria
NIC-5	El Comején - Waslala	32.64	No Pavimentada	Revestida	Colectora Secundaria

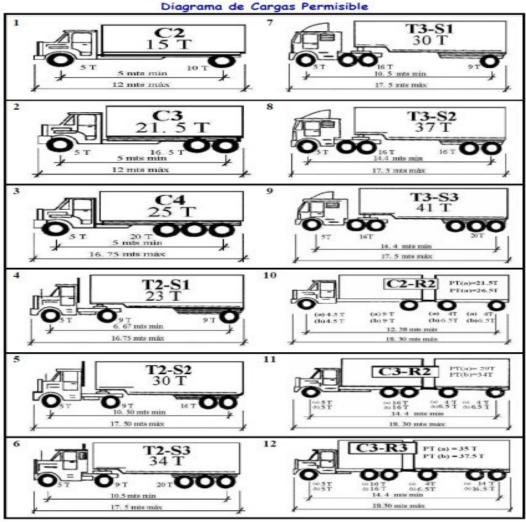
Fuente: Revista de Red vial de Nicaragua, 2010

ANEXO IX

DIAGRAMA DE CARGAS PERMISIBLES.

MINISTERIO DE TRANSPORTE E INFRAESTRUCTURA DIRECCIÓN GENERAL DE VIALIDAD

Departamento de Pesos y Dimensiones



Nota: El Pesos máximo permisible será el mesor entre el especificado por el fabricante y el contenido en esta columna.

Fuente: Dirección General de vialidad, MTI

⁽a): Eje sencillo, llanta sencilla.

⁽b): Eje sencillo, llanta doble

^{*} Según vehículo cargado o descargado excederá en: Ancho: 2.60 mts, Alto 4.15 mts, Largo. 2 ejes 12 mts, 3 ejes 12 mts, semiremolque 17.50 mts, otras combinaciones desde 18.30 mts hasta 23 mts máximo.

^{*} Para los ejes dobles (tandem) y triple la separación de centros coprendidos entre las ruedas es entre 1.0 y 1.30 mts.

ANEXO X

MODULO DE REACCIÓN (K) DE LA SUB-RASANTE

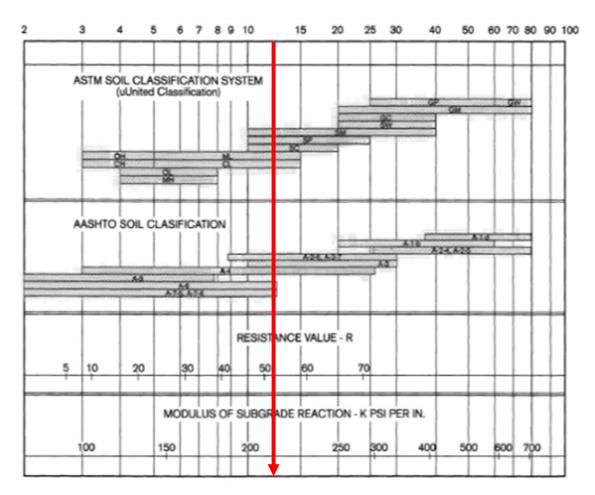
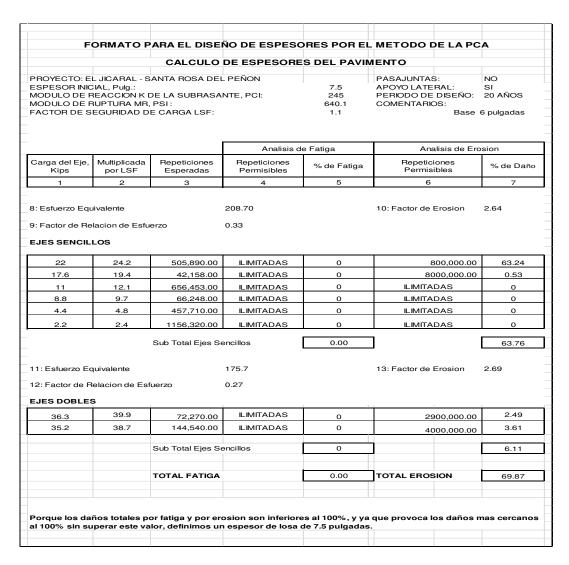


Figura 2.5-3 Relación aproximada entre las clasificacioes del suelo y sus valores de resistencia.

215PCI

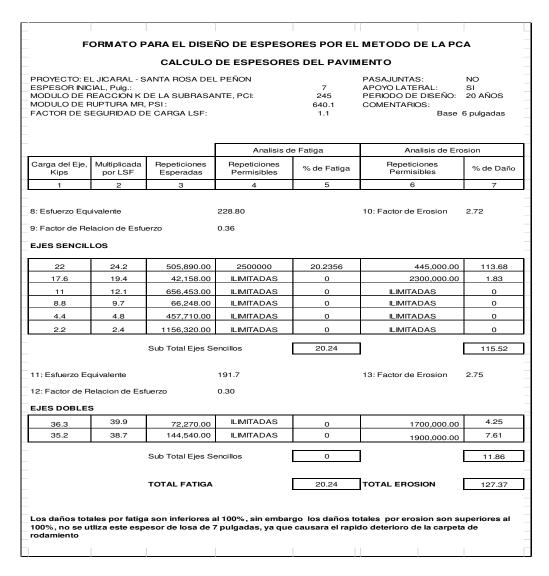
Fuente: Manual C.A para diseños de Pavimentos.

ANEXO XI





ANEXO XII





ANEXOXIII

FORMATO PARA EL DISEÑO DE ESPESORES POR EL METODO DE LA PCA CALCULO DE ESPESORES DEL PAVIMENTO PROYECTO: EL JICARAL - SANTA ROSA DEL PEÑON ESPESOR INICIAL, Pulg.: MODULO DE REACCION K DE LA SUBRASANTE, PCI: MODULO DE RUPTURA MR, PSI: FACTOR DE SEGURIDAD DE CARGA LSF: PASAJUNTAS: NO APOYO LATERAL: SI PERIODO DE DISEÑO: 20 AÑOS COMENTARIOS: Rase 6 pulgadas 245 640.1 Base 6 pulgadas Analisis de Fatiga Analisis de Erosion Multiplicada por LSF Carga del Eje, Kips Repeticiones Esperadas Repeticiones Permisibles Repeticiones Permisibles % de Fatiga % de Daño 8: Esfuerzo Equivalente 191.60 10: Factor de Erosion 2.56 9: Factor de Relacion de Esfuerzo 0.30 **EJES SENCILLOS** 505,890.00 ILIMITADAS О 1900,000.00 26.63 22 24.2 17.6 19.4 42,158.00 ILIMITADAS О 60000,000.00 0.07 11 12.1 656,453.00 ILIMITADAS o ILIMITADAS o 8.8 9.7 66,248.00 ILIMITADAS o ILIMITADAS 457,710.00 ILIMITADAS ILIMITADAS o 4.8 О 4.4 2.2 2.4 1156,320.00 ILIMITADAS О ILIMITADAS О 0.00 Sub Total Ejes Sencillos 26.70 11: Esfuerzo Equivalente 162.15 13: Factor de Erosion 2.64 12: Factor de Relacion de Esfuerzo 0.25 EJES DOBLES 39.9 ILIMITADAS 1.47 72,270.00 36.3 О 4900,000.00 38.7 144,540.00 ILIMITADAS 2.22 35.2 О 6500,000.00 Sub Total Ejes Sencillos О 3.70 TOTAL FATIGA 0.00 TOTAL EROSION 30.39 En este ejecicio los daños totales por fatiga y por erosion son inferiores al 100%, pero no es este espesor de 8 pulgadas el que provoca los daños mas cercanos al 100%.

BS-PCA - DISEÑO PAVIMENTOS RIGIDOS PCA	_ 🗆 ×
Opciones Sensibilidad Terminar	
Resistencia K del Apoyo : 245 Espesor de la Losa : 8 pulgadas Módulo de Rotura Losa : 640.1 PSI (Ib/pulg2) Con Bermas Con Pasadores	<u>C</u> argar <u>G</u> yardar
TRANSITO Factor de Seguridad Carga : 1.1 Factor de Mayoración de Repeticiones : 1	Calcular
Ejes <u>Sencillos</u> Ejes <u>T</u> andem Ejes T <u>r</u> idem	<u>Imprimir</u>
Total Consumo Esfuerzo (%):	
Total Consumo Erosión (%): 29.8956	Sa <u>li</u> r

ANEXO XIV

ESFUERZO EQUIVALENTE PARA PAVIMENTOS CON APOYO LATERAL.

Esfuerzo Equivalente- Con apoyo Lateral Eje Sencillo / Eje Tandem / Eje Tridem

Espesor de									k de	la sı	ıbras	sante	, pci								
Losa,		50			100			150			200			300			500			700	
(pulgadas)	Sen	Tán	Tri	Sen	Tán	Tri	Sen	Tán	Tri	Sen	Tán	Tri	Sen	Tán	Tri	Sen	Tán	Tri	Sen	Tán	Tri
4.0	640	534	431	559	468	392	517	439	377	489	422	369	452	403	362	409	388	360	383	384	359
4.5	547	461	365	479	400	328	444	371	313	421	356	305	390	338	297	355	322	292	333	316	291
5.0	475	404	317	417	349	281	387	323	266	367	308	258	341	290	250	311	274	244	294	267	242
5.5	418	360	279	368	309	246	342	285	231	324	271	223	302	254	214	276	238	208	261	231	206
6.0	372	325	249	327	277	218	304	255	204	289	2**	00	000	005	400	040	040	180	234	203	178
6.5	334	295	225	294	251	196	274	230	183	260	2	K=24	. •		. 2	00 7		159	212	180	156
7.0	302	270	204	266	230	178	248	210	165	236	1	inte	rpol	acio	n=20	J8.7		142	192	162	138
7.5	275	250	187	243	211	162	226	193	151	215	182	143	201	168	135	185	155	127	176	148	124
8.0	252	232	172	222	196	149	207	179	138	197	168	131				135	11:				
8.5	232	216	159	205	182	138	191	166	128	182	156	12	K=2			,		70	150	125	102
9.0	215	202	147	190	171	128	177	155	119	169	146	111	Inte	erpo	lacı	ón=í	1/5.	70	139	116	94
9.5	200	190	134	176	160	120	164	146	111	157	137	105	147	126	98	136	114	91	129	108	87
10.0	186	179	127	164	151	112	153	137	104	146	129	98	137	118	91	127	107	84	121	101	81
10.5	174	170	119	154	143	105	144	130	97	137	121	92	128	111	86	119	101	79	113	95	76
11.0	164	161	111	144	135	99	135	123	92	129	115	87	120	105	81	112	95	74	106	90	71
11.5	154	153	104	136	128	93	127	117	86	121	109	82	113	100	76	105	90	70	100	85	67
12.0	145	146	97	128	122	88	120	111	82	114	104	78	107	95	72	99	86	66	95	81	63
12.5	137	139	91	121	117	83	113	106	78	108	99	74	101	91	68	94	82	63	90	77	60
13.0	130	133	85	115	112	79	107	101	74	102	95	70	96	86	65	89	78	60	85	73	57
13.5	124	124	80	109	107	75	102	97	70	97	91	67	91	83	62	85	74	57	81	70	54
14.0	118	122	75	104	103	71	97	93	67	93	87	63	87	79	59	81	71	54	77	67	51

Fuente: Manual C.A para diseños de pavimentos

ANEXO XV

FACTORES DE EROSIÓN PARA PAVIMENTOS SIN PASAJAUNTAS Y CON APOYO LATERAL.

Factores de Erosión - Sin Pasajuntas - Con Apoyo Lateral Eje Sencillo / Eje Tandem / Eje Tridem

Espesor de							ı	de la	subi	asant	te, pc							
Losa,		50			100			200			300			500			700	
(pulgadas)	Sen	Tán	Tri	Sen	Tán	Tri	Sen	Tán	Tri	Sen	Tán	Tri	Sen	Tán	Tri	Sen	Tán	Tri
4.0	3.46	3.49	3.50	3.42	3.39	3.38	3.38	3.32	3.30	3.36	3.29	3.25	3.32	3.26	3.21	3.28	3.24	3.16
4.5	3.32	3.39	3.40	3.28	3.28	3.28	3.24	3.19	3.18	3.22	3.16	3.13	3.19	3.12	3.08	3.15	3.09	3.04
5.0	3.20	3.30	3.32	3.16	3.18	3.19	3.12	3.09	3.08	3.10	3.05	3.03	3.07	3.00	2.97	3.04	2.97	2.93
5.5	3.10	3.22	3.26	3.05	3.10	3.11	3.01	3.00	3.00	2.99	2.95	2.94	2.96	2.90	2.87	2.93	2.86	2.83
6.0	3.00	3.15	3.20	2.95	3.02	3.05	2.90	2 92	2 92	2.88	2.87	2.86	2,86	2.81	2.79	2.83	2.77	2.74
6.5	2.91	3.08	3.41	2.86	2.96	2.99	2.8 1	2 K	(=24	5			76	2.73	2.72	2.74	2.68	2.67
7.0	2.83	3.02	3.09	2.77	2.90	2.94	2. 3	2	nterp	oolac	ión=	2.64	68	2.66	2.65	2.65	2.61	2.0
7.5	2.76	2.97	3.05	2.70	2.84	2.89	2.65	2.72	2.75	2.62	2.66	2.67	2.60	2.59	2.59	2.57	2.54	2.54
8.0	2.69	2.92	3.01	2.60	2.79	2.84	2.57	2.67	2.70	2.55	261	2.62	2.52	2.53	2.54	2.50	2.48	2.48
8.5	2.63	2.88	2.97	2.56	2.74	2.80	2.51	2.62							2.43	2.43	2.43	
9.0	2.57	2.83	2.94	2.50	2.70	2.77	2.44	2.57	2.6	Inte	rpola	ción	=2.69	3	2.44	2.36	2.38	2.38
9.5	2.51	2.79	2.91	2.44	2.65	2.73	2.38	2.53	2.58	2.36	2.46	2.49	2.33	2.38	2.40	2.30	2.33	2.34
10.0	2.46	2.75	2.88	2.39	2.61	2.70	2.33	2.49	2.54	2.30	2.51	2.46	2.27	2.34	2.36	2.24	2.28	2.29
10.5	2.41	2.72	2.85	2.33	2.58	2.67	2.27	2.45	2.51	2.24	2.38	2.42	2.21	2.30	2.32	2.19	2.24	2.26
11.0	2.36	2.68	2.83	2.28	2.54	2.65	2.22	2.41	2.48	2.19	2.34	2.39	2.16	2.26	2.29	2.14	2.20	2.22
11.5	2.32	2.65	2.80	2.24	2.51	2.62	2.17	2.37	2.45	2.14	2.31	2.36	2.11	2.22	2.26	2.09	2.16	2.19
12.0	2.28	2.62	2.78	2.19	2.48	2.59	2.13	2.34	2.54	2.10	2.27	2.33	2.06	2.19	2.23	2.01	2.13	2.16
12.5	2.24	2.59	2.76	2.15	2.45	2.57	2.09	2.31	2.40	2.05	2.24	2.31	2.02	2.15	2.20	1.99	2.10	2.13
13.0	2.20	2.56	2.74	2.11	2.42	2.55	2.04	2.28	2.38	2.01	2.21	2.28	1.98	2.15	2.17	1.95	2.06	2.10
13.5	2.16	2.53	2.72	2.08	2.39	2.53	2.00	2.25	2.35	1.97	2.18	2.26	1.93	2.09	2.15	1.91	2.03	2.07
14.0	2.13	2.51		2.04	2.36	2.51	1.97	2.23	2.33	1.93	2.15	2.24	1.89	2.06	2.12	1.87	2.00	2.05

Fuente: Manual C.A para diseños de pavimentos

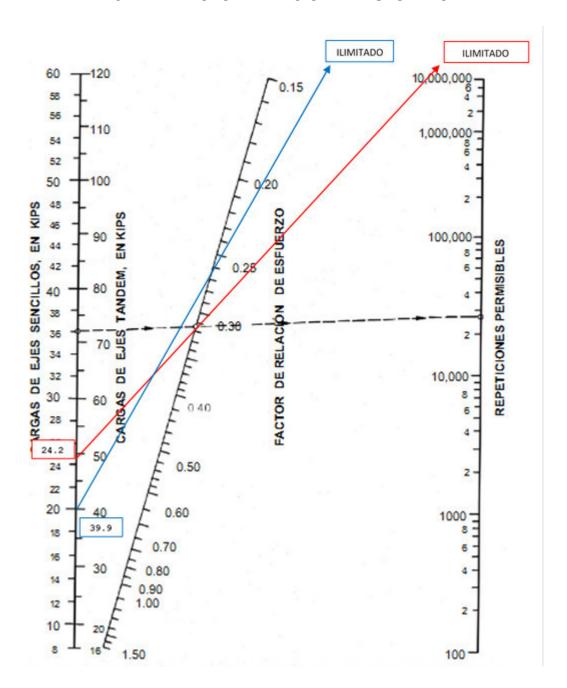
ANEXO XVI

CALCULO DE INTERPOLACIÓN

			INTERI	POLACION	EJES SENCILLO	os	
	FATI	GA				ERG	OSION
	EJES SENC	ILLOS	7.5		EJE:	S SEI	NCILLOS 7.5
X=	245	Y=	208.70	X=	245	Υ=	2.64
X0=	200	Y0=	215	X0=	200	Y0=	2.65
X1=	300	Y1=	201	X1=	300	Y1=	2.62
			INTE	RPOLACIO	N EJES DOBLES	5	
	FATI	GA				ERO	OSION
	EJES DOE	BLES 7	.5		EJ	ES D	OBLES 7.5
X=	245	Y=	175.70	X=	245	Y=	2.69
X0=	200	Y0=	182	X0=	200	Y0=	2.72
X1=	300	Y1=	168	X1=	300	Y1=	2.66

ANEXO XVII

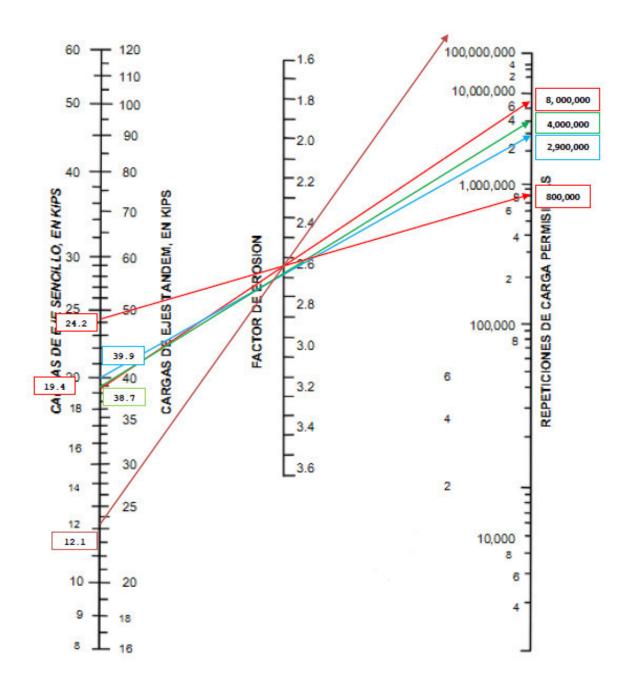
DIAGRAMA FACTOR RELACIÓN DE ESFUERZO.



Fuente: Manual C.A para diseños de pavimentos

ANEXO XVIII

DIAGRAMA DE RELACIÓN DE FACTOR DE EROSIÓN.



Fuente Manual C. A pará diserios de paville entos en el factor de erosión, con apoyo lateral).

ANEXO XIX

CEMENTO PORTLAND.

CUADRO 1001-1 TIPOS DE CEMENTO

Tipo	Especificación
Cemento Portland	AASHTO M 85
Cemento hidráulico mezclado	AASHTO M 240
Cemento para Mampostería	ASTM C 91

Fuente: Manual C.A para diseños de pavimentos

ANEXO XX

Agregado Fino.

ANEXO XXI

Agregado Grueso.

1003.02 Material Grueso para Concreto de Cemento Portland.- De acuerdo con AASHTO M80, Clase A, excepto las enmiendas o suplementos siguientes:

- (a) Desgaste de Los Ángeles, AASHTO T 96......40% máx.
- (b) Adherencias FLHT 512......1.0% máx.

Para las graduaciones aceptables aparecen en el cuadro 1003-2.

Para losas de puentes o capas superficiales, no usar agregado del que se sepa que se pule o agregados carbonatados que contengan menos del 25.0%, en peso, de residuo insoluble, determinado de acuerdo con AASHTO D 3042.

Para agregados gruesos de peso liviano, cumplir con AASHTO M 195

Anexo XXII

Elaboración de concreto hidráulico.

El concreto se recomienda que sea premezclado profesionalmente, de resistencia a la flexión S" c O" módulo de ruptura igual a la especificada en el proyecto.

El revenimiento apropiado para la colación de concreto con cimbra fija es: En Superficies planas con pendientes ligeras 10+- 2cm.

En superficies con pendientes mayores al 8% 8+-1cm.

Es importante garantizar la calidad del concreto y que el suministro sea constante y continuo para mantener homogeneidad del pavimento, se recomienda que entre el tendido de una olla mezcladora y otra no transcurra más de 25 minutos, aunque de preferencia este tiempo deberá ser menor.

Especificaciones de Materiales

Se describen las especificaciones que deben cumplir los materiales que serán utilizados en la composición del concreto y del pavimento rígido.

Cemento: El Cemento a utilizarse para la elaboración del concreto será preferentemente Portland de marca aprobada oficialmente, el cual deberá cumplir lo especificado en las normas NIC – 2000.

Agregado Fino: El agregado fino a utilizarse no deberá tener un tamaño máximo de 9.51mm, será el agregado fino para concreto de Cemento Portland, especificado por la NIC – 2000.

Agregado Grueso: El Agregado grueso será grava triturada totalmente con un tamaño máximo de 38 mm, la grava a utilizar será de acuerdo a las especificaciones de la NIC – 2000, para material grueso para concreto de Cemento Portland. El contenido de sustancia perjudicial en este no deberá exceder los porcentajes máximos permitidos.

Agua: El agua utilizada para la mezcla y curado del concreto, deberá estar limpia y exenta de material vegetal o cualquier otra sustancia química perjudicial para el correcto fraguado de la mezcla de modo que disminuya la resistencia del concreto.

Concreto: El diseño de la mezcla utilizando los materiales provenientes de los bancos ya tratados, serán responsabilidad del productor de concreto quien tiene la obligación de obtener la resistencia y todas las demás características para el concreto fresco y endurecido así como las características adecuadas para elaborar los acabados del Pavimento. Durante la construcción la dosificación de la mezcla de concreto hidráulico se hará en peso y su control durante la elaboración se hará bajo la responsabilidad exclusiva del proveedor, es conveniente que el suministro se realice por proveedores profesionales del concreto.

ANEXO XXIII TABLA DE COMPARACIÓN DE COSTOS CON Y SIN PASAJUNTAS.

SIN PASAJUNTAS									
Item	Descripcion	Espesor de losa (pulg)	Ancho (m)	Largo (m)	U/M	Cantidad	Costo estimado C\$	Total C\$	Total \$
1	Concreto	7.5	6	10000	m³	11430	4800	54864,000.00	1959428.571
CON PASAJUNTAS									
Item	Descripcion	Espesor de losa (pulg)	Ancho (m)	Largo (m)	U/M	Cantidad	Costo estimado C\$	Total C\$	Total \$
1	Concreto	7	6	10000	m³	10668	4800	51206,400.00	1828800
Diametro de 1pulg, largo de 0.46 m y separacion de 0.30ml									
		Recorrido de							
Item	Descripcion	pasajunta	Recorrido de	Cantidad de	Acero(ml)	Acero (kg)	Costo estimado C\$	Total C\$	Total \$
		longitudinal(ml)	pasajunta (ml)	pasajuntas					
2	Acero #8	10000	25000	83333.33	38333.33	152336.67	44.19	6731757.30	240419.9036
3	Acero #2		144166.6649		144166.66	35897.5	39.08	1402874.283	50102.65296
TOTAL								59341,031.58	2119322.557
TOTAL SIN PASAJUNTAS								54864,000.00	1959428.571
TOTAL CON PASAJUNTAS								59341,031.58	2119322.557
DIFERENCIA								C\$ (4477,031.58)	\$ (159,893.99)

FUENTE: ELABORACION PROPIA

COMPROBACIÓN CON EL PROGRAMA NO USANDO PASAJUNTAS



COMPROBACIÓN CON EL PROGRAMA USANDO PASAJUNTAS

