Universidad de Guayaquil

**FACULTAD DE CIENCIAS MATEMÁTICAS Y FÍSICAS
CARRERA DE INGENIERÍA CIVIL**

**TRABAJO DE TITULACION PREVIO A
LA OBTENCIÓN DEL TÍTULO DE**

INGENIERO CIVIL

VIAS

**ANÁLISIS Y DISEÑO ESTRUCTURAL DE PAVIMENTO FLEXIBLE
UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISISTA SOBRE UNA VÍA LATERAL A
LA ALTURA DEL CANTÓN ALFREDO BAQUERIZO MORENO (JUJAN),
PROVINCIA DEL GUAYAS.**

AUTORES: CRISTHIAN ARNALDO JUANAZO VILLAMAR
FREDDY GEOVANNY SALDIVIA MONSERRATE

TUTOR: ING. GUSTAVO XAVIER RAMÍREZ ZAMBRANO, Msc.

GUAYAQUIL, ABRIL 2022

Agradecimiento

En primer lugar, quiero agradecer a Dios por mantenerme sano y darme las fuerzas e inteligencia necesaria para poder culminar con éxito mi malla universitaria y así poder llegar a esta etapa muy importante de mi vida.

A mis queridos padres y hermanos que siempre estuvieron apoyándome incondicionalmente moral como económicamente.

A mi novia Lissette Torres que en mis últimos niveles de mi carrera estuvo muy cerca apoyándome y motivándome para que no me deje vencer por el peso de las asignaturas.

A mis amigos y futuros colegas por sus innumerables ayudas y reuniones que solíamos tener para comprender mejor las materias más complejas.

A mi compañero de tesis y amigo Freddy Saldivia con quien pese a la dificultad de la carrera nos apoyamos mutuamente en todo momento.

A mi respetado tutor, Ing. Gustavo Ramírez Zambrano quien estuvo guiándonos incondicionalmente en todo momento con el presente trabajo de titulación.

A mi amada Universidad de Guayaquil y a mi querida Facultad de Ciencias Matemáticas y Físicas, gracias por todas tus enseñanzas.

Cristhian Arnaldo Juanazo Villamar

Agradecimiento

Totalmente agradecido con Dios por brindarme salud y sensatez para terminar este camino universitario de la mejor manera ya que permite concluir una meta más en mi vida.

A mis padres por ese apoyo incondicional, consejos para no desistir y seguir por el camino correcto durante todo este proceso académico.

A mi compañero Crithian Juanazo que a pesar de la distancia logramos llevar a cabo un excelente trabajo de tesis.

Al Ing. Gustavo Ramírez Zambrano quien fue guía en el desarrollo del proyecto, su dedicación para estar al pendiente y corregirnos en todo momento.

Por último, a la Universidad de Guayaquil en especial a la Facultad de Ciencias Matemáticas y Físicas por formar parte de sus aulas y lograr aprender de las enseñanzas de cada uno de los distinguidos docentes.

Freddy Geovanny Saldivia Monserrate

Dedicatoria

Dedico este trabajo de investigación con mucho amor a mis queridos padres, Irene Villamar Bueno y Luis Juanazo Mendieta, ya que sin su eterno amor y apoyo no hubiese sido posible llegar a esta etapa importante de mi vida.

A mis queridos hermanos, Damian, Yaritza y Geomaly que siempre creyeron en mi capacidad de lograr todo lo que yo me proponga.

A mi novia Lissette que gracias a su amor y apoyo incondicional siempre estuvo guiándome y dándome fuerzas para lograr avanzar con éxito en mi carrera universitaria.

Cristhian Arnaldo Juanazo Villamar

Dedicatoria

Este trabajo de titulación se lo dedico a Dios que, sin su voluntad, misericordia no podría seguir adelante con mis estudios, a mis padres, Alexandra Monserrate y Freddy Saldivia, que tuvieron la paciencia suficiente para corregirme y no desviarme del camino del bien para llegar a cumplir este propósito de culminar la carrera universitaria.

Freddy Geovanny Saldivia Monserrate

Declaración Expresa

Artículo XI.- del Reglamento Interno de Graduación de la Facultad de Ciencias Matemáticas y Físicas de la Universidad de Guayaquil.

La responsabilidad de los hechos, ideas y doctrinas expuestas en este trabajo de titulación corresponden exclusivamente al autor y al Patrimonio Intelectual de la Universidad de Guayaquil.

A rectangular box containing a handwritten signature in blue ink that reads "Cristhian Juanazo V.".

Cristhian Arnaldo Juanazo Villamar

C.I. No. 0929700631

A rectangular box containing a handwritten signature in blue ink that reads "Freddy Saldivia".

Freddy Geovanny Saldivia Monserrate

C.I. No. 1207235621

Tribunal De Graduación

**JOSUE EDILBERTO
RODRIGUEZ SANTOS** Firmado digitalmente por JOSUE
EDILBERTO RODRIGUEZ SANTOS
Fecha: 2022.05.11 15:26:17 -05'00'

ING. JOSUE RODRIGUEZ SANTOS, MSc.

PRESIDENTE DE TRIBUNAL

Firmado digitalmente por:
**CHRISTIAN EDUARDO
ALMENDARIZ
RODRIGUEZ**

ING. CHRISTIAN ALMENDARIZ, MSc.

PRIMER VOCAL

Firmado digitalmente por:
**JULIO ALBERTO
VARGAS
JIMENEZ**

ING. VARGAS JIMENEZ JULIO ALBERTO, MSc.

SEGUNDO VOCAL

**ANEXO VI. - CERTIFICADO DEL DOCENTE – TUTOR DEL TRABAJO DE
TITULACION
FACULTAD DE CIENCIAS MATEMATICAS Y FISICAS
CARRERA: INGENIERIA CIVIL**

Guayaquil, 25 de marzo del 2022

Ingeniero
Guillermo Pacheco Quintana, Msc.
DIRECTOR DE LA CARRERA DE INGENIERIA CIVIL
FACULTAD DE CIENCIAS MATEMATICAS Y FISICAS
UNIVERSIDAD DE GUAYAQUIL
Ciudad. -

De mis consideraciones:

Envié a Ud. el informe correspondiente a la tutoría realizada al Trabajo de Titulación **ANÁLISIS Y DISEÑO ESTRUCTURAL DE PAVIMENTO FLEXIBLE UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTA SOBRE UNA VÍA LATERAL A LA ALTURA DEL CANTÓN ALFREDO BAQUERIZO MORENO (JUJAN), PROVINCIA DEL GUAYAS** de los estudiantes **CRISTHIAN ARNALDO JUANAZO VILLAMAR, FREDDY GEOVANNY SALDIVIA MONSERRATE** indicando que han cumplido con todos los parámetros establecidos en la normativa vigente:

- El trabajo es el resultado de una investigación.
- Los estudiantes demuestran conocimiento profesional integral.
- El trabajo presenta una propuesta en el área de conocimiento.
- El nivel de argumentación es coherente con el campo de conocimiento.

Adicionalmente, se adjunta el certificado de porcentaje de similitud y la valoración del trabajo de titulación con la respectiva calificación.

Dando por concluida esta tutoría de trabajo de titulación, **CERTIFICO**, para los fines pertinentes, que los estudiantes están aptos para continuar con el proceso de revisión final.

Atentamente,

Firmado electrónicamente por:
**GUSTAVO XAVIER
RAMIREZ
ZAMBRANO**

Ing. Gustavo Xavier Ramírez Zambrano, Msc
C.C. 0915024434
Fecha: 25/03/2022

**ANEXO VII. - CERTIFICADO PORCENTAJE DE SIMILITUD
FACULTAD DE CIENCIAS MATEMATICAS Y FISICAS
CARRERA: INGENIERIA CIVIL**

Habiendo sido nombrado **Ing. Gustavo Xavier Ramírez Zambrano, Msc**, como tutor del trabajo de titulación certifico que el presente trabajo de titulación ha sido elaborado por **CRISTHIAN ARNALDO JUANAZO VILLAMAR, FREDDY GEOVANNY SALDIVIA MONSERRATE** con mi respectiva supervisión como requerimiento parcial para la obtención del título de: INGENIERO CIVIL.

Se informa que el trabajo de Titulación “**ANÁLISIS Y DISEÑO ESTRUCTURAL DE PAVIMENTO FLEXIBLE UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTA SOBRE UNA VÍA LATERAL A LA ALTURA DEL CANTÓN ALFREDO BAQUERIZO MORENO (JUJAN), PROVINCIA DEL GUAYAS**”, ha sido orientado durante todo el periodo de ejecución en el programa anti plagio URKUND quedando el 3% de coincidencia.

Document Information

Analyzed document	tesis final v3 solo capitulos.docx (D131464955)
Submitted	2022-03-25T01:53:00.0000000
Submitted by	
Submitter email	crsthian.juanazov@ug.edu.ec
Similarity	3%
Analysis address	christian.almendarizr.ug@analysis.orkund.com

Firmado electrónicamente por:
**GUSTAVO XAVIER
RAMIREZ
ZAMBRANO**

Ing. Gustavo Xavier Ramírez Zambrano, Msc
C.C. 0915024434
Fecha: 25/03/2022

**ANEXO VIII.- INFORME DEL DOCENTE REVISOR
FACULTAD DE CIENCIAS MATEMATICAS Y FISICAS
CARRERA: INGENIERIA CIVIL**

**Ingeniero
Guillermo Pacheco Quintana, Msc.
DIRECTOR DE LA CARRERA DE INGENIERIA CIVIL
FACULTAD DE CIENCIAS MATEMATICAS Y FISICAS
UNIVERSIDAD DE GUAYAQUIL
Ciudad. -**

De mis consideraciones:

Envió a Ud. el informe correspondiente a la **REVISIÓN FINAL** del Trabajo de Titulación **ANÁLISIS Y DISEÑO ESTRUCTURAL DE PAVIMENTO FLEXIBLE UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISISTA SOBRE UNA VÍA LATERAL A LA ALTURA DEL CANTÓN ALFREDO BAQUERIZO MORENO (JUJAN), PROVINCIA DEL GUAYAS** de los estudiantes **CRISTHIAN ARNALDO JUANAZO VILLAMAR, FREDDY GEOVANNY SALDIVIA MONSERRATE**. Las gestiones realizadas me permiten indicar que el trabajo fue revisado considerando todos los parámetros establecidos en las normativas vigentes, en el cumplimiento de los siguientes aspectos:

Cumplimiento de requisitos de forma:

El título tiene un máximo de 25 palabras.

La memoria escrita se ajusta a la estructura establecida.

El documento se ajusta a las normas de escritura científica seleccionadas por la Facultad.

La investigación es pertinente con la línea y sublíneas de investigación de la carrera.

Los soportes teóricos son de máximo 15 años

La propuesta presentada es pertinente.

Cumplimiento con el Reglamento de Régimen Académico:

El trabajo es el resultado de una investigación.

El estudiante demuestra conocimiento profesional integral.

El trabajo presenta una propuesta en el área de conocimiento.

El nivel de argumentación es coherente con el campo de conocimiento.

Adicionalmente, se indica que fue revisado, el certificado de porcentaje de similitud, la valoración del tutor, así como de las páginas preliminares solicitadas, lo cual indica que el trabajo de investigación cumple con los requisitos exigidos.

Una vez concluida esta revisión, considero que los estudiantes están aptos para continuar el proceso de titulación. Particular que comunicamos a usted para los fines pertinentes.

Atentamente,

Firmado electrónicamente por:
**GINO FERNANDO
FLOR CHAVEZ**

Ing. Gino Fernando Flor Chávez, Msc
C.C. 130755414-5
Fecha: 09/03/2022

**DECLARACIÓN DE AUTORIA Y DE AUTORIZACIÓN DE LICENCIA GRATUITA
INSTRANFERIBLE Y NO EXCLUSIVA PARA EL USO NO COMERCIAL DE LA
OBRA CON FINES NO ACADEMICOS**

FACULTAD: CIENCIAS MATEMÁTICAS Y FÍSICAS

CARRERA: INGENIERIA CIVIL

Nosotros, **CRISTHIAN ARNALDO JUANAZO VILLAMAR** con C.I. 0929700631 y **FREDDY GEOVANY SALDIVIA MONSERRATE** con C.I. 1207235621, certificamos que los contenidos desarrollados en este trabajo de titulación, cuyo título es: **“ANÁLISIS Y DISEÑO ESTRUCTURAL DE PAVIMENTO FLEXIBLE UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISISTA SOBRE UNA VÍA LATERAL A LA ALTURA DEL CANTÓN ALFREDO BAQUERIZO MORENO (JUJAN), PROVINCIA DEL GUAYAS”** son de nuestra absoluta propiedad y responsabilidad, en conformidad al Artículo 114 del CÓDIGO ORGÁNICO DE LA ECONOMÍA SOCIAL DE LOS CONOCIMIENTOS, CREATIVIDAD E INNOVACIÓN*, autorizamos la utilización de una licencia gratuita e intransferible, para el uso no comercial de la presente obra a favor de la Universidad de Guayaquil.

Cristhian Arnaldo Juanazo Villamar

C.C. 0929700631

Freddy Geovanny Saldivia Monserrate

C.C 1207235621

ÍNDICE GENERAL

CAPÍTULO I

Generalidades

1.1.	Introducción.....	1
1.2.	Situación Problemática	2
1.3.	Objetivos	3
1.3.1.	Objetivo General.....	3
1.3.2.	Objetivos Específicos:	3
1.4.	Delimitación	3
1.5.	Justificación	4
1.6.	Ubicación de proyecto	5

CAPÍTULO II

Marco Teórico

2.1.	Antecedentes	6
2.2.	Bases teórico-científicas.....	7
2.2.1.	Clasificación de las vías	7
2.2.2.	Estudios de tránsito para diseño de pavimentos.....	8
2.2.3.	Funciones de un pavimento.....	12
2.2.4.	Componentes de un pavimento.	12
2.2.5.	Clasificación de los pavimentos.....	17
2.2.6.	Funciones de las capas de un pavimento.....	18
2.2.7.	Factores para considerar en el diseño de pavimentos.....	20

2.2.8.	Daños en la estructura del pavimento flexible.....	22
2.2.9.	Análisis y composición del tráfico.	25
2.2.10.	Estabilización de suelos.	26
2.2.11.	Método Racional Mecanicista.	27
2.3.	Definición de términos básicos	31
2.3.1.	Tráfico	31
2.3.2.	Tránsito	31
2.3.3.	Ingeniería de tránsito.....	31
2.3.4.	Método Mecanicista.....	32
2.3.5.	Pavimento	32
2.3.6.	TPDA.....	32
2.3.7.	Subrasante	32

CAPÍTULO III

Marco Metodológico

3.1.	Tipo de Investigación.....	33
3.1.1.	Nivel de Investigación.....	33
3.2.	Población, Muestra y Muestreo	33
3.3.	Métodos, Técnicas e Instrumentos	34
3.3.1.	Análisis de resultados del Tráfico	34
3.3.2.	Método Racional Mecanicista.....	39
3.3.3.	Variables para considerar en el Diseño de Pavimentos por el Método Racional Mecanicista.....	39
	Uso del software CEDEM	46

3.4.	Plan de procesamiento y análisis	50
------	--	----

CAPÍTULO IV

Desarrollo

4.1	Diseño de la Estructura del Pavimento mediante el Método Racional Mecanicista	52
4.1.2	Tránsito Promedio de Vehículos Pesados Diario Anual	52
4.1.3	Número Acumulado de Vehículos Pesados	52
4.1.4	Clasificación del Tránsito	53
4.1.5	Cálculo de NE	53
4.1.6	Riesgo	53
4.1.7	Fatiga	53
4.1.8	Deformaciones Admisibles	54
4.1.9	Utilización del Software CEDEM	59
	Modelados y diseños de espesores	61
	Tabla de resultados	73

CAPÍTULO V

Conclusiones y Recomendaciones

5.1.	Conclusiones	76
5.2.	Recomendaciones	76

Bibliografía

Anexos

Índice de Ilustraciones

Ilustración 1. Ubicación del Proyecto	5
Ilustración 2. Eje simple	9
Ilustración 3. Eje tándem.....	9
Ilustración 4. Eje trídem	9
Ilustración 5. Estructura de un pavimento.	13
Ilustración 6. Fisura Transversal	22
Ilustración 7. Falla por piel de cocodrilo	23
Ilustración 8. Disgregación de la capa asfáltica.....	24
Ilustración 9. Parche deteriorado	24
Ilustración 10. Baches en el pavimento.....	25
Ilustración 11. Sistema de Multicapa Elástico para el Análisis de Pavimentos	28
Ilustración 12. Formato para el conteo de vehículos	35
Ilustración 13. Espesores recomendados considerando materiales granulares.	59
Ilustración 14. Información de la estructura.....	60
Ilustración 15. Diseño #1 con materiales granulares.	61
Ilustración 16. Resultados del diseño #1.....	62
Ilustración 17. Diseño #2 con materiales granulares.	63
Ilustración 18. Resultados del diseño #2.....	64
Ilustración 19. Diseño #3 con materiales granulares y base asfáltica.....	65
Ilustración 20. Resultados del diseño #3.....	66

Ilustración 21. Diseño #4 con materiales granulares y base asfáltica.....	67
Ilustración 22. Resultados del diseño #4.....	68
Ilustración 23. Diseño #5 con materiales granulares y base asfáltica.....	69
Ilustración 24. Resultados del diseño #5.....	70
Ilustración 25. Diseño #6 con materiales granulares y base de cemento.	71
Ilustración 26. Resultados del diseño #6.....	72
Ilustración 27. Sección del diseño de pavimento flexible.....	75

Índice de Tablas

Tabla 1. Coordenadas UTM.	5
Tabla 2. Clasificación Funcional de las Vías Según TPDA Proyectado	7
Tabla 3. Clasificación del Tránsito Promedio Diario (TPD)	10
Tabla 4. Granulometría de Materiales Base.	14
Tabla 5. Granulometría de Materiales Sub-base.	15
Tabla 6. Clasificación de los Suelos de la Subrasante.	16
Tabla 7. Factor de ajuste mensual por provincias.....	36
Tabla 8. Factor de ajuste diario	37
Tabla 9. Clase de Tránsito para Calzadas Separadas.....	40
Tabla 10. Clasificación de Tránsito del Número Acumulado de Vehículos Pesados.	42
Tabla 11. Coeficiente De Agresividad Media	43
Tabla 12. Módulo para capas granulares no tratadas.....	43
Tabla 13. Valores para módulos de capa de rodadura y base asfáltica	44
Tabla 14. Valores para módulo de Poisson de capa de rodadura y base asfáltica ..	44
Tabla 15. Grados de Probabilidad de Falla recomendados	45
Tabla 16. Tránsito pesado diario anual.....	52
Tabla 17. Características de los materiales bituminosos en fatiga.....	54
Tabla 18. Valores recomendados para el parámetro Sh	54
Tabla 19. Caracterización de materiales bituminosos.....	55
Tabla 20. Factor de seguridad fráctil.	56
Tabla 21. Características de los materiales bituminosos en fatiga.....	56
Tabla 22. Resumen de diseños de espesores.....	73

Tabla 23. Resumen de diseños con espesores óptimos.....	73
Tabla 24. Longitud de la vía, según el diseño geométrico.	74
Tabla 25. Resumen de costos del diseño #5.....	74
Tabla 26. Resumen de costos del diseño #6.....	75

RESUMEN DEL TRABAJO DE TITULACIÓN (ESPAÑOL)

FACULTAD: CIENCIAS MATEMATICAS Y FÍSICAS

CARRERA: INGENIERÍA CIVIL

Título Del Trabajo De Titulación: ANÁLISIS Y DISEÑO ESTRUCTURAL DE PAVIMENTO FLEXIBLE UTILIZANDO EL MÉTODO MECANICISTA SOBRE UNA VÍA LATERAL A LA ALTURA DEL CANTÓN ALFREDO BAQUERIZO MORENO (JUJAN), PROVINCIA DEL GUAYAS.

**Autores: Cristhian Arnaldo Juanazo Villamar, Freddy Geovanny Saldivia
Monserate**

Tutor: Ing. Gustavo Xavier Ramírez Zambrano, Msc.

RESUMEN

El correcto diseño de vías de comunicación es de vital importancia ya que sin ellas la comunicación entre dos o más poblaciones no sería posible y con esto el desarrollo, progreso y comercio de ellas no podrían crecer, es por eso por lo que tener una vía segura, cómoda, duradera y económica es de vital importancia para las poblaciones. Este trabajo de investigación tiene como objetivo ser una guía para todas aquellas personas que pretendan interesarse por el diseño de pavimentos flexibles por un método mucho más conservador como es el método mecanicista que a diferencia de los métodos tradicionales este se basa en los esfuerzos y deformaciones que son causados por las cargas del tránsito a lo largo de su vida útil, variables que los métodos tradicionales no lo consideran. Al mismo tiempo el método mecanicista considera los cambios climáticos como la temperatura.

PALABRAS CLAVES: MECANICISTA, DISEÑO, ESFUERZO, PAVIMENTO, FLEXIBLE.

**RESUMEN DEL TRABAJO DE TITULACIÓN (INGLÉS)
FACULTAD: CIENCIAS MATEMATICAS Y FÍSICAS
CARRERA: INGENIERÍA CIVIL**

Title Of The Degree Project: **ANALYSIS AND STRUCTURAL DESIGN OF FLEXIBLE PAVEMENT USING THE MECHANISTIC METHOD ON A SIDE ROAD AT THE HEIGHT OF THE ALFREDO BAQUERIZO MORENO CANTON (JUJAN), PROVINCE OF GUAYAS.**

Authors: **Cristhian Arnaldo Juanazo Villamar, Freddy Geovanny Saldivia
Monserate**

Advisor: **Ing. Gustavo Xavier Ramírez Zambrano, Msc.**

ABSTRACT

The correct design of communication routes is of vital importance since without them the communication between two or more populations would not be possible and with this the development, progress and trade of them could not grow, that is why having a safe, comfortable route, durable and economical is of vital importance for the populations. This research work aims to be a guide for all those people who want to be interested in the design of flexible pavements by a much more conservative method such as the mechanistic method, which, unlike traditional methods, is based on the efforts and deformations that they are caused by traffic loads throughout their useful life, variables that traditional methods do not consider. At the same time, the mechanistic method considers climatic changes such as temperature.

KEY WORDS: MECHANICIST, DESIGN, EFFORT, PAVEMENT, FLEXIBLE.

CAPÍTULO I

Generalidades

1.1. Introducción

La perspectiva en que se basa los diferentes avances en el área de investigación con respecto a los pavimentos de carreteras, incorporando el progreso, manejo de la guía de diseño del método mecanicista, son aplicables a las diferentes vías urbanas, rurales y ferroviarias. Abarcando las diferentes conformaciones de las carreteras ya sea por su calzada, carriles o varios sentidos de circulación mediante la finalidad con la que fue construida.

En los últimos tiempos algunas ciudades del país tienen sus vías principales en saturación lo que provocan congestionamiento, esto implica que su demanda vehicular es mayor a la oferta vial lo cual no favorece al ámbito social, por esta razón es necesario la construcción de carreteras alternas para que el flujo del tráfico y los niveles de operación sean aceptables.

La práctica del diseño de pavimentos se somete en gran medida a los métodos empíricos, uno de los más utilizados en nuestro país es la metodología AASHTO 93, interviniendo el tráfico, las características de los materiales, clima y el rendimiento de las secciones del pavimento. Todos estos datos formaron la base para el desarrollo y calibración del primer borrador con respecto al mecanismo empírico.

El diseño de pavimentos empírico-mecanicista se basa en identificar el origen de ciertas fallas mecánicas, como el agrietamiento y la deformación por flexión en la parte

inferior del asfalto, esta metodología trata de cartografiar los resultados críticos a la acumulación de daños obtenidos en el rendimiento.

1.2. Situación Problemática

En el cantón Alfredo Baquerizo Moreno existe un congestionamiento vehicular en su vía principal (E25) desde hace mucho tiempo lo que produce un desgaste rápido en el pavimento ocasionando deterioros y malestar a los usuarios por los diferentes baches que se presentan y consecuentemente perjudica la economía y el desarrollo del cantón.

Como solución al problema, en el año 2021 se desarrolló el proyecto de tesis denominado “PROPUESTA DE TRAZADO GEOMETRICO VIAL, COMO ALTERNATIVA PARA OPTIMIZAR LA CIRCULACION VEHICULAR EN LA VIA, GUAYAQUIL – BABAHOYO, A LA ALTURA DE LA POBLACION DEL CANTON ALFREDO BAQUERIZO MORENO, PROVINCIA DEL GUAYAS” cuyos autores son “ANTHONY MAURICIO PENDOLEMA VALLEJO y CARLOS JAHIR ZUÑIGA COLOMA” en la cual se realizó el diseño geométrico de la vía, quedando por determinar los espesores de las diferentes capas que forman el sistema estructural del pavimento flexible, el cual es el objetivo general de este proyecto.

1.3. Objetivos

1.3.1. Objetivo General.

Diseñar los espesores de la estructura del pavimento flexible utilizando el método de diseño mecanicista para la vía lateral a la altura del cantón Alfredo Baquerizo Moreno (Jujan), Provincia del Guayas.

1.3.2. Objetivos Específicos.

- Realizar un estudio de tráfico vehicular en la vía E25 del cantón Alfredo Baquerizo Moreno (Jujan) mediante el sistema de conteo de cámaras de video para obtener el número de vehículos que transitan por dicha vía.
- Determinar las admisibilidades máximas permitidas para el diseño óptimo de la estructura de pavimento.
- Diseñar los diferentes espesores de la estructura del pavimento a partir del software de Diseño Mecanicista Empírico para Pavimentos Flexibles CEDEM.

1.4. Delimitación

El presente trabajo englobará teorías utilizadas para predecir respuestas críticas del pavimento (deformaciones, tensiones, deflexiones, etc.), prácticas de caracterización de materiales y el vínculo definido entre el parámetro decisivo de respuesta del pavimento y la inquietud observada en el campo debido a las cargas de tráfico aplicadas, basándonos en un proyecto anterior de tesis denominado "PROPUESTA DE TRAZADO GEOMETRICO VIAL, COMO ALTERNATIVA PARA OPTIMIZAR LA CIRCULACION VEHICULAR EN LA VIA, GUAYAQUIL – BABAHOYO, A LA ALTURA DE LA POBLACION DEL CANTON ALFREDO BAQUERIZO MORENO, PROVINCIA DEL

GUAYAS” cuyos autores son “ANTHONY MAURICIO PENDOLEMA VALLEJO y CARLOS JAHIR ZUÑIGA COLOMA” propondremos el análisis y diseño de los diferentes espesores que formaran el paquete estructural de pavimento flexible para una vía lateral en el cantón Alfredo Baquerizo Moreno (Jujan).

1.5. Justificación

Actualmente en el Ecuador beneficiarse con infraestructuras viales adecuadas y funcionales es de vital relevancia para el desarrollo socioeconómico, lo que determina garantizar un funcionamiento adecuado del pavimento. Las constantes investigaciones en la ingeniería de pavimentos con la ayuda de computadoras modernas han impulsado el desarrollo de la utilización de los métodos empíricos mecanicista.

Debido a esto se planteó en un trabajo anterior de tesis denominada “**PROPUESTA DE TRAZADO GEOMETRICO VIAL, COMO ALTERNATIVA PARA OPTIMIZAR LA CIRCULACION VEHICULAR EN LA VIA, GUAYAQUIL – BABAHOYO, A LA ALTURA DE LA POBLACION DEL CANTON ALFREDO BAQUERIZO MORENO, PROVINCIA DEL GUAYAS**” una vía alterna en la cual se realizó el diseño geométrico horizontal y vertical, cuyos autores son “**ANTHONY MAURICIO PENDOLEMA VALLEJO y CARLOS JAHIR ZUÑIGA COLOMA**” y con el presente trabajo se pretende diseñar la estructura del pavimento usando el método mecanicista a partir de las siguientes bases del proyecto anterior detalladas a continuación: Diseño geométrico de la vía, estudios de suelo, estudios hidrológicos e hidráulicos para una longitud de 3,81 Km en la vía Jujan.

Con esta propuesta se logrará obtener los espesores óptimos de la estructura de pavimento flexible para una vía segura y con un tiempo de vida considerable.

1.6. Ubicación de proyecto

El proyecto se realiza en el cantón Alfredo Baquerizo Moreno (Jujan), provincia del Guayas a 56,80 Km cuya distancia es medida con navegador GPS desde la cabecera cantonal de Guayaquil, en la vía Guayaquil – Babahoyo por E25.

Ilustración 1. Ubicación del Proyecto
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Tabla 1. Coordenadas UTM.

Descripción	Coordenadas UTM	
	Este	Sur
Inicio 0+000	660040,189 m	9789183.249 m
Fin 3+460	660099.65 m	9791693.61 m

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

CAPÍTULO II

Marco Teórico

2.1. Antecedentes

El correcto diseño de una vía es de vital importancia ya que ella ayuda al progreso, comunicación, comercialización e interrelación de la población entre dos o más localidades. Desde inicio del siglo XIX aparecieron los primeros diseños de pavimentos los cuales eran muy inseguros, inestables e ineficientes por sus características geológicas y geomorfológicas del suelo. (Correia & Ojeda, 2021)

La piedra fue utilizada en aquellos tiempos como el material principal de la construcción de vías por su gran aporte de resistencia a la compresión debido a ello paso a ser un agregado principal en la fabricación de hormigones ya sean hidráulico o asfáltico. (Nardiz, 1973).

El método mecanicista o racional apareció cuando se empezó a someter a cargas a la estructura de pavimento y consideraciones ambientales de variación de clima con el fin de obtener los esfuerzos a cualquier profundidad ya que este método ve a la estructura de pavimento como un medio elástico en la cual se coloca una carga vehicular que transmite un esfuerzo en la carpeta asfáltica y mediante un modelado elástico lineal se obtienen las deformaciones, esfuerzos horizontales y verticales que se presentaran en cada una de las capas de la estructura del pavimento. (Correia & Ojeda, 2021)

La metodología empírica mecanicista a diferencia de las metodologías tradicionales está compuesta por un prototipo de respuesta y comportamiento con el objetivo de diagnosticar la respuesta del paquete estructural al superponer una carga sobre la

superficie para obtener las deformaciones y que cuyo valor sea inferior a los admitidas por el tipo de tráfico. (Morales, y otros, 2020)

El enfoque de esta metodología es puramente científico y es el más usado y recomendado para el diseño de pavimentos flexibles, debido a que el pavimento está sometido a un análisis que pueda ocurrir por las condiciones climáticas y del tránsito vehicular. El primer parámetro que esta metodología considera es el Módulo Resiliente debido a que se correlaciona con el ensayo de Californian Bearing Ratio (CBR) más no como una característica mecánica básica del material granular. (Ursangila, 2009)

2.2. Bases teórico-científicas

1.6.1. Clasificación de las vías.

Por su capacidad.

Las vías por su capacidad se clasifican según el volumen de tráfico promedio diario anual (TPDA). (Montejo Fonseca, 2010)

Tabla 2. Clasificación Funcional de las Vías Según TPDA Proyectado

Tipo de carretera	TPDA proyectado
RI o RII	>8000
I	3000 - 8000
II	1000 - 3000
III	300 - 1000
IV	100 - 300
V	<100

Fuente: (MTOF, 2002)

Por su importancia.

Corredores arteriales: Conectan grandes recorridos por ser de grandes jerarquías generan seguridad y son muy eficientes. (Montejo Fonseca, 2010)

Vías colectoras: Sirven para recorridos más cortos que los corredores arteriales y son de mediana jerarquía. (Montejo Fonseca, 2010)

Caminos vecinales: Generalmente se encuentran que zonas rurales como pueblos, son más usadas para el uso agrícola y zonas de turismo. (Montejo Fonseca, 2010)

Por sus condiciones orográficas.

Relieve llano: Son carreteras con una inclinación media menor o igual al 5%. (Montejo Fonseca, 2010)

Relieve ondulado: Son carreteras con una inclinación media mayor al 5% y menor o igual al 15%. (Montejo Fonseca, 2010)

Relieve accidentado: Son carreteras con una inclinación media mayor al 15% y menor o igual al 25%. (Montejo Fonseca, 2010)

Relieve muy accidentado: Son carreteras con una inclinación media mayor al 25%. (Montejo Fonseca, 2010)

1.6.2. Estudios de tránsito para diseño de pavimentos.**Eje sencillo.**

Es un eje cuyos extremos solo lleva una o dos ruedas sencillas. (Reyes Lizcano, 2003)

Ilustración 2. Eje simple
Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Eje tándem.

Es un eje que está formado por dos ejes simples o sencillos con dobles ruedas en sus extremos. (Reyes Lizcano, 2003)

Ilustración 3. Eje tándem
Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Eje trídem.

Es un eje que está formado por tres ejes sencillos con ruedas dobles. (Reyes Lizcano, 2003)

Ilustración 4. Eje trídem
Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Vehículo ligero.

El vehículo ligero es aquel que su capacidad es menor a 5 toneladas como autos, camionetas, etc. (Reyes Lizcano, 2003)

Vehículo comercial.

Son los vehículos cuya capacidad es mayor a 5 toneladas como buses, camiones, volquetes, tráiler, etc. (Reyes Lizcano, 2003)

Volumen de tránsito.

Es la cantidad de vehículos que pasan por ambos sentidos de la vía en tiempo específico, este puede ser medido en horas, días, semanas, etc. (Reyes Lizcano, 2003)

Tránsito Promedio Diario (TPD).

El tránsito promedio diario por sus siglas TPD es la intensidad máxima promediada a 15 años de vida útil de la vía, en la cual se incluyen los diferentes tipos de vehículos que por ella transitan. (Reyes Lizcano, 2003)

Tabla 3. Clasificación del Tránsito Promedio Diario (TPD)

Clasificación del tránsito	Número de vehículos por día
T1	Menos de 300
T2	Entre 300 y 1000
T3	Entre 1000 y 3000
T4	Entre 3000 y 6000
T5	Entre 6000 y 12000

Fuente: (Reyes Lizcano, 2003)

Tránsito Generado.

Es aquel tránsito compuesto por los vehículos que se han desviado a la nueva vía por cualquier circunstancia o por agrado de esta. Las tasas oscilan entre el 5% y el 25% del

tránsito actual y este se puede generar en periodos de uno a años posterior. (Cal y Mayor, 2016)

Tránsito Desarrollado.

El tránsito desarrollado es el aumento del tránsito cuando se produce mejoras en el suelo cercano de la vía. Este se diferencia del tránsito generado ya que sigue continuando por varios años después que ha sido puesta en servicio la vía. (Cal y Mayor, 2016)

Tránsito Proyectado.

Es aquel tránsito que se logra por medio del tránsito asignado haciendo una proyección del tránsito para pavimentos de concretos asfálticos en un rango de tiempo de 10 a 20 años. Este tránsito se lo obtiene con la siguiente ecuación. (Rondón & Reyes, 2015)

$$T_p = T_a (1 + i)^n$$

Ecuación 1. Tráfico proyectado
Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Siendo,

T_p = Tráfico proyectado o tráfico futuro

T_a = Tráfico asignado.

i = Tasa de incremento de tráfico.

n = número de años a proyectar.

Tránsito existente.

Es un tránsito que presenta la carretera antes de ser construida o pavimentada. (Cal y Mayor, 2016)

Tránsito atraído.

Como su nombre lo indica es un tránsito atraído de otras vías existentes de una o varias vías cercanas sin que afecte su origen ni destino. (Cal y Mayor, 2016)

Nivel de servicio.

Sirve para medir la calidad el flujo vehicular de la carretera considerando la velocidad, tiempo de recorrido, seguridad, costo de operación entre otras variables. (Cal y Mayor, 2016)

Capacidad vial.

Es la cantidad máxima de vehículos que pueden circular por la vía sin que estos se vean afectados por demoras ni restricciones en su recorrido. (Cal y Mayor, 2016)

1.6.3. Funciones de un pavimento.

La finalidad de una estructura de pavimento es de brindar una superficie de rodamiento que sea segura y cómodo para los vehículos que transitan sobre ellas a las velocidades establecidas bajo cualquier condición climática. Además, deberá también ser económico y duradero, poseer un color adecuado para que no ocasione ceguera ni reflejos al conductor. (Cal y Mayor, 2016)

1.6.4. Componentes de un pavimento.

Según (Reyes Lizcano) en la siguiente ilustración se muestra la estructura de un pavimento de concreto asfáltico, consideremos que toda estructura de un pavimento está conformada por un conjunto de capas superpuestas una encima de la otra, cabe

mencionar que dependiendo de las condiciones se puede aumentar o quitar alguna o algunas capas granulares en caso de que se realice una estabilización de algunas de ellos o de la subrasante.

Ilustración 5. Estructura de un pavimento.
Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

1.- Capa de rodadura. - Es la estructura que se encuentra en contacto directo con los neumáticos de los vehículos, esta puede ser tratamientos superficiales, arena-asfalto, concretos bituminosos, lechadas y micro aglomerados en frío. (Reyes Lizcano, 2003)

2.- Base de agregados. - Son materiales granulares que se apoyan sobre las subbases, las bases pueden ser cribados o triturados estabilizados con materiales finos provenientes de trituraciones. Su CBR no deberá ser menor que 80 con un Proctor Modificado del 95% de su densidad máxima. (MTO, 2002)

Según el Ministerio de Transporte y Obras Públicas (MTO) clasifica a las bases en cuatro tipos:

Base clase 1: Son bases que están compuestas por materiales gruesos y finos mezclados en una planta central.

Base clase 2: Estas bases deberán contener más del 50% de materiales triturados que deberán ser procesados en una planta central.

Base clase 3: Estas bases deberán contener al menos el 25% de triturados mezclados en una planta central.

Base clase 4: Son bases que los materiales son obtenidos mediante el proceso de cribado de grava o piedras.

Tabla 4. Granulometría de Materiales Base.

TAMIZ	Porcentaje en peso que pasa a través de los tamices de malla				
	CLASE 1		CLASE 2	CLASE 3	CLASE 4
	A	B			
3" (76.20 mm.)	--	--	--	--	--
2" (50,40 mm.)	100	--	--	--	100
1 1/2 (38.10 mm.)	70 - 100	100	--	--	--
1" (25.40 mm.)	55 - 85	70 - 100	100	--	60 - 90
3/4" (19.00 mm.)	50 - 80	60 - 90	70 - 100	100	--
3/8" (9.50 mm.)	35 - 60	45 - 75	50 - 80	--	20 - 50
N° 4 (4.75 mm.)	25 - 50	30 - 60	35 - 65	45- 80	--
N° 10 (2.00 mm.)	20 - 40	20 - 50	25 - 50	30 - 60	--
N° 40 (0,425 mm.)	10 - 25	10 - 25	15 - 30	20 - 35	--
N° 200 (0,075 mm.)	2 - 12	2 - 12	3 - 15	3 - 15	0 - 15

Fuente: (MTOPI, 2002)

3.- Sub-base. - Son materiales granulares que se encuentra por debajo de las capas bases su CBR no debe ser inferior de 30 con un Proctor Modificado del 95% de su densidad máxima. (Reyes Lizcano, 2003)

Según el Ministerio de Transporte y Obras Públicas (MTO) clasifica a las subbases en tres tipos:

Sub-base clase 1: Son materiales que deberán tener por lo menos el 30% del agregado deber ser por el proceso de trituración ya sean gravas o rocas.

Sub-base clase 2: Estos materiales pueden ser obtenidos ya sean por cribaos o trituración, pero también deberá cumplir con el 30% mínimo de agregados triturados.

Sub-base clase 3: Son bases que constan de materiales graduados uniformemente naturales y procesados.

Tabla 5. Granulometría de Materiales Sub-base.

TAMIZ	Porcentaje en peso que pasa a través de los tamices de malla cuadrada		
	CLASE 1	CLASE 2	CLASE 3
3" (76.2 mm.)	--	--	100
2" (50,4 mm.)	--	100	--
1 1/2 (38.1 mm.)	100	70 - 100	--
Nº 4 (4.75 mm.)	30 - 70	30 - 70	30 - 70
Nº 40 (0,425 mm.)	10 - 35	15 - 40	--
Nº 200 (0,075 mm.)	0 - 15	0 - 20	0 - 20

Fuente: (MTO, 2002)

4.- Material de mejoramiento. - Son materiales de suelo granulares, rocosos a una mezcla de ambos, sin la presencia de material orgánico y escombros, tendrá un índice de plasticidad no mayor que 9 y con CBR mayor que 20, Estos materiales se asientan debajo de la capa de la subbase y deberá tener un Proctor Modificado del 95% de su densidad máxima. Su granulometría debe pasar por el tamiz de 4" (100 MM) y máximo

un 20% de la malla #200 (0,075 mm), el material que pase la malla # 40 (0,425 mm) su límite líquido será máximo 35% (MTO, 2002)

5.- Subrasante. - Es la superficie de una carretera terminada al nivel de corte y relleno o la superficie superior de la obra básica sobre la cual se colocarán las diferentes capas que formarán el paquete estructural de la vía. Deberá soportar todas las cargas de tránsito en última instancia y presentar una conducta ideal ante la acción del medio ambiente. (Rondón & Reyes, 2015)

Las funciones principales de la subrasante son las siguientes:

- 1.- Resistir las cargas transmitidas por los vehículos que transitan a lo largo de la vía.
- 2.- Proporcionar una apropiada cimentación a las demás capas.
- 3.- Tener buenas propiedades físicas y químicas que no varíen demasiado en el tiempo. En el diseño de vías es necesario conocer la capacidad portante y su potencial expansivo, en función del CBR podemos clasificar los suelos de la subrasante de la siguiente manera:

Tabla 6. Clasificación de los Suelos de la Subrasante.

Clasificación de los suelos de la subrasante	
Subrasante	CBR en %
S 1	2
S 2	3 - 5
S 3	6 - 10
S 4	11 - 20
S 5	Mayor a 20

Fuente: (Montejo Fonseca, 2010)

6.- Sub-drenaje longitudinal. - Son obras que permiten evacuar el agua interna y externa a la que está sometida la estructura del pavimento. Su objetivo principal es de proteger a la subrasante de que el agua llegue a ella, para así reducir los efectos desfavorables de la estabilidad de toda la estructura de pavimento. (Montejo Fonseca, 2010)

7.- Bermas o espaldones. - Son aquellas partes de la corona del pavimento y se encuentran a los costados de la calzada. Su objetivo principal es proporcionar un espacio adecuado para el uso de los vehículos en caso de requerirse una detención por alguna situación de emergencia que el conductor requiera. El ancho mínimo esta desde los 50 cm hasta los 2,00 metros los cuales varían dependiendo de la importancia y uso del a carretera. (Montejo Fonseca, 2010)

1.6.5. Clasificación de los pavimentos.

Pavimentos flexibles.

Son aquellos pavimentos que constan de una capa de concreto asfáltico sobre una base de material granular y tienen una baja resistencia a la tensión en comparación con los pavimentos rígidos por lo cual este tipo de pavimentos transmite las cargas de tránsito a la capa de la subrasante. La capa de rodadura y la base granular son capaces de absorber los esfuerzos verticales de tensión y se las adhiere utilizando riego de imprimación. (Montejo Fonseca, 2010)

Pavimentos rígidos.

Son aquellos pavimentos cuya superficie de rodadura es una losa de concreto de cemento Portland, esta capa de rodadura es capaz de absorber las tensiones para no transferirlas a las capas subyacentes debido a su gran resistencia a la flexión, esto aporta

a que la capa inmediatamente inferior pueda ser una Sub-base por esta razón pueden emplearse materiales granulares de capacidad de soporte más baja a la requerida en los pavimentos flexible. (Montejo Fonseca, 2010)

Pavimentos semi-rígidos.

Este tipo de pavimentos es una combinación entre el pavimento flexible y rígido, normalmente la capa de concreto de cemento Portland se encuentra por debajo de la capa de concreto asfáltico. En este tipo de pavimento una de sus capas se encuentra rigidizada con algún compuesto ya sea cal, asfalto, emulsiones o cemento los cuales tienden a mejorar la capacidad de soporte o las propiedades mecánicas de los materiales granulares. (Montejo Fonseca, 2010)

Pavimentos articulados.

Este tipo de pavimentos se usa generalmente por su gran facilidad y colocación de adoquines de concreto prefabricado ya que son muy económicos y por su aporte arquitectónico, normalmente se usa para tráfico liviano (puede ser peatonal o vehículo ligero) en urbanizaciones y zonas regeneradas, Estos bloques de concretos se asientan sobre una capa de arena que puede estar apoyada sobre una base granular o también sobre la subrasante. (Montejo Fonseca, 2010)

1.6.6. Funciones de las capas de un pavimento.

Pavimento flexible.

Por economía. - A diferencia del pavimento a base del cemento portland este es más económico en relación 1:3 debido a que su espesor es mucho menor ya que transmite

los esfuerzos a las capas de base y subbase, no obstante deber ser construido con materiales de alta calidad. (Montejo Fonseca, 2010)

Capa de transición. - La subbase es capaz de impedir que se mezclen los materiales que conforman la base con la subrasante y viceversa, en otras palabras, actúa como un filtro. (Montejo Fonseca, 2010)

Disminuye las deformaciones. - La subbase es capaz de absorber los pequeños cambios volumétricos que puedan ocasionar las variaciones de humedad en la subrasante y así impedir que se reflejen en la capa de rodadura. (Montejo Fonseca, 2010)

Impermeabilidad. - Deberá impedir la filtración del agua al interior del paquete estructural y a su vez interrumpir la labor del bombeo en las grietas, juntas y bordes del pavimento. (Montejo Fonseca, 2010)

Pavimento rígido.

- A diferencia del pavimento flexible la función más relevante del pavimento rígido es detener la acción del bombeo en todas las juntas, grietas y bordes del pavimento para evitar la evacuación de material fino de la subrasante a la superficie, efecto que es causado por la presión de los vehículos a través de la capa de rodadura a base de cemento portland. (Montejo Fonseca, 2010)

- Ayudar en las labores de pavimentación.
- Aumentar la capacidad de soporte de la subrasante.
- Reduce y controla los cambios de volumen de la subrasante y así evitar los posibles cambios en la rasante.

Pavimento articulado.

- La cama de arena se coloca directamente sobre un material de base, esta cama servirá como filtro del agua que pueda ingresar en las juntas de los adoquines.
- La cama de arena sirve de asiento para los adoquines. (Montejo Fonseca, 2010)

1.6.7. Factores para considerar en el diseño de pavimentos.**El tránsito.**

Sin duda alguna el tránsito es una de las variables más importantes a considerar en el diseño de pavimentos, ya que a través de él se logrará determinar el espesor de las diferentes capas que forman el paquete estructural dependiendo del número de vehículos y ejes (simple, tándem o trídem) que transitarán por la vía. (Montejo Fonseca, 2010)

La subrasante.

Dicho espesor también dependerá de la capacidad de soporte de la subrasante y de resistencia a la deformación por corte ante las cargas de tránsito en la superficie de rodadura, para ello se deberá evaluar el suelo en condiciones de humedad, suelos expansivos y de ser necesario estabilizar el suelo con los medios necesarios. (Montejo Fonseca, 2010)

El clima.

En nuestro medio los cambios ambientales tienen un gran aporte en la afectación del diseño de pavimentos, como es la lluvia y la variación de temperatura.

Las lluvias afectan a la resistencia, compresibilidad y la variación de volumen de la subrasante debido a la elevación del nivel freático, además de afectar en las obras de

construcción de movimientos de tierra y compactación de las capas granulares y asfálticas.

La variación de temperatura afecta a la capa de rodadura de pavimento rígido causan grandes esfuerzos y en muchos casos superan a los esfuerzos transmitidos por las cargas de los vehículos.

Para el caso de los pavimentos flexibles por ser muy susceptible a los cambios de temperatura puede ocasionar variación en el módulo de elasticidad que podrían afectar al nivel de servicio de la vida debido a la provocación de grietas o deformaciones. (Montejo Fonseca, 2010)

Ensayo del CBR (Californian Bearing Ratio).

El ensayo del CBR o California Bearing Ratio es un ensayo que fue desarrollado por el Departamento de Transportes de California (EE. UU.) antes de la segunda guerra mundial, consiste en la compactación de una muestra de suelo en un molde para luego ser saturados y aplicar un punzonamiento sobre la muestra con embolo.

Este ensayo sirve para estudiar la capacidad portante de los suelos compactados, se rige por la Norma ASTM 1883 y es expresada en porcentaje. (Montejo Fonseca, 2010)

El módulo resiliente (Mr).

Este parámetro indica la rigidez del material que está sometido a una carga repetida tipo elástica la cual tiene un tiempo de descanso entre cada aplicación.

Se lo realiza mediante el ensayo triaxial dinámico el cual consiste en construir una probeta de forma cilíndrica de suelo alterado o no alterado, luego se ingresa en una celda triaxial que aplicara varias presiones a la muestra con el fin de simular las cargas que

estará sujeto el suelo de la estructura de pavimento para así determinar las deformaciones que en este se puedan generar. (Guzmán Suárez & Higuera Sandoval, 2016)

El Módulo Resiliente de alguna forma se correlaciona con el CBR mediante varias ecuaciones presentadas a continuación:

$$Mr (MPa) = 5 * CBR$$

Ecuación 2. Caracterización de la subrasante.

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

1.6.8. Daños en la estructura del pavimento flexible.

Fisuras: Son aberturas de tamaños pequeños iguales o menor a 3mm que se forman debido a las tensiones mayores que la capacidad de soporte del pavimento y existen dos tipos, las longitudinales y las transversales. Las longitudinales proceden en el sentido de circulación de los vehículos y las transversales perpendicular al flujo vehicular. (Lozada Díaz, 2018)

Ilustración 6. Fisura Transversal

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Piel de cocodrilo: Conocida también como agrietamiento y son un grupo de fisuras unidas por la fatiga y sucede cuando la capa de rodadura esta impuesta a cargas repetitivas constantes ocurridas por el tráfico es decir cuando los valores del esfuerzo de la tensión incrementan y por consiguiente las deformaciones unitarias. Este agrietamiento tiene la forma de líneas en sentido de la circulación de vehículos o longitudinales en paralelo con dimensiones menores a 50 cm de longitud. (Lozada Díaz, 2018)

Ilustración 7. Falla por piel de cocodrilo
Fuente: (Lozada Díaz, 2018)

Desintegración: Es la descomposición, disgregación o desprendimiento progresivo de los distintos materiales que componen la carpeta asfáltica o capa de rodadura producido ya sea por el envejecimiento del material o el bajo contenido de cemento asfáltico. Este desprendimiento de los ligantes puede ocurrir por la acción del agua o por elementos mecánicos. (Lozada Díaz, 2018)

Ilustración 8. Disgregación de la capa asfáltica
Fuente: (Lozada Díaz, 2018)

Parches deteriorados: Es la superficie donde se ha retirado el material del pavimento primario el cual fue sustituido por un material igual o distinto con el objeto de restaurar la estructura. Entre las causas más probables de los parches deteriorados tenemos juntas defectuosas, mala construcción o reposición del parche, ineficiencia en la construcción, subrasante insuficiente para el parcheo estructural, el espesor de la capa de rodadura fue insuficiente, la calidad de la mezcla asfáltica fue permeable, el riego de liga o imprimación no fue suficiente o la compactación no fue adecuada. (Lozada Díaz, 2018)

Ilustración 9. Parche deteriorado
Fuente: (Lozada Díaz, 2018)

Bache: Es la descomposición total de la capa de rodadura y que puede llegar a expandir hasta las otras capas del paquete estructural con profundidades discontinuas o variables formando brechas de bordes. Estos baches se forman por la composición de

varias causas que pueden ser, ineficiencia en la construcción, capas inseguras e inestables, carpeta asfáltica, embotellamiento del agua en huecos o grietas. (Lozada Díaz, 2018)

Ilustración 10. Baches en el pavimento
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

1.6.9. Análisis y composición del tráfico.

En el diseño de pavimentos la consideración más importante es el número de ejes equivalentes acumulados (N) o ESALs “Equivalent Simple Axial Load” es la cantidad de un pronóstico de repeticiones del eje de 18 kips (8.16 ton = 80 kN) que es la carga equivalente para un ciclo establecido. (Lázares, 2016)

Variaciones de tráfico.

La variación del tráfico son los factores que permiten relacionar observaciones presentes y puntuales de tráfico de muestras estadísticas de lo sucedido precedentemente para así obtener el Tráfico Promedio Diario Anual (TPDA) del año en que se realiza el estudio. (MTOP, 2002)

1.6.10. Estabilización de suelos.

El objetivo principal de la estabilización de un suelo es mejorar las condiciones físicas, mecánicas y fisicoquímicas del suelo como son la resistencia, durabilidad, compresibilidad, permeabilidad y estabilidad volumétrica a corto y largo plazo en los diferentes escenarios climáticos. (Montejo Fonseca, 2010)

La Resistencia. - La resistencia de un suelo es inversamente proporcional a la humedad de este, es decir que si un suelo tiene un gran contenido de humedad su resistencia será baja.

La arcilla obtiene una resistencia muy elevada cuando están secas como es el caso de lo ladrillos y tabiques que una vez seco se los calienta a grandes temperaturas. Existen casos en donde la arcilla al disminuir su húmedas pierde resistencia y han provocado deslizamientos por efecto de los agrietamientos, provocando que sea un suelo friccionante debido a su comportamiento. (Montejo Fonseca, 2010)

La durabilidad. – Se refiere a los factores de la resistencia al intemperismo, desgaste del tráfico vehicular, por tal forma que los problemas de durabilidad están ligados a los suelos que están muy cerca de la superficie de rodadura, ya que dicho problema puede afectar a los suelos naturales o aquellos estabilizados.

La compresibilidad. - Esta hace que se modifique la permeabilidad debido a que altera las fuerzas existentes en magnitud y sentido provocando susceptibilidad al deslizamiento, por lo tanto, para el caso de arcillas saturadas de debe considerar minuciosamente el drenaje para permitir la consolidación adecuada del suelo. (Montejo Fonseca, 2010)

La permeabilidad. - Se lo puede lograr mediante el proceso de compactación e inyección. El uso de defloculantes también puede reducir considerablemente la permeabilidad para el caso de los suelos arcillosos. (Montejo Fonseca, 2010)

La estabilidad volumétrica. – Las rupturas y deformaciones en las estructuras de pavimento son ocasionadas por la variación de la humedad, por ello para evitar esas variaciones volumétricas en suelos expansivos existe un procedimiento que es ingresar agua al suelo de manera cíclica, también emplear cargas que contrarresten la presión de la expansión, utilización de geotextil impermeables. (Montejo Fonseca, 2010)

Según Alfonso Montejo Fonseca (2010) en su libro Ingeniería de pavimentos indica que las propiedades de los suelos se pueden modificar por los siguientes procedimientos: Por medios mecánicos, por drenaje, por medios eléctricos, por empleo de calor y calcinación y por medios químicos.

Estabilización mecánica: El método más conocido es la compactación.

Estabilización por drenaje: Consiste en diseñar obras de subdrenajes que puedan mantener alejada o encauzar el agua mediante sistemas a gravedad y así poder disminuir a las presiones más bajas. (Montejo Fonseca, 2010)

Estabilización por medios químicos: Se logra por la mezcla de agentes estabilizadores como son la cal, cemento y asfalto. (Montejo Fonseca, 2010)

1.6.11. Método Racional Mecanicista.

Este método se diferencia de los demás métodos ya que toma en cuenta los esfuerzos y las deformaciones que perciben las diferentes capas que conforman el paquete estructural, generalmente se requieren programas (softwares) para su cálculo desde los

años setenta, donde se ingresan la carga, presión de contacto, el módulo resiliente, relación de Poisson y el espesor de las capas para así poder adquirir los esfuerzos y las deformaciones para luego ser analizados y contrastados con los recomendados para la vida útil de la estructura proyectada. (Coria, Hernandez, & Garnica, 2018)

Coria, Hernández & Garnica (2018) indican que este tipo de metodología al igual que los demás métodos el pavimento falla por el aumento de deformaciones a tensión en la región inferior de la calzada (carpeta asfáltica) causados por las fases de carga y descarga sin embargo omite la deformación vertical en las capas granulares Base y Sub-base no estabilizadas de manera que solo considera dichas deformaciones en la subrasante.

El problema radica en esta metodología que el cálculo de los esfuerzos y las deformaciones se lo desarrolla considerando que es pavimento es flexible en una estructura de varias capas (multicapas) elástico lineal formado por tres capas; capa de rodadura asfáltica, capa granular no estabilizada y la subrasante como se observa en la ilustración siguiente:

Ilustración 11. Sistema de Multicapa Elástico para el Análisis de Pavimentos
Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Ventajas del método mecanicista.

Permite valorar las consecuencias de la variación de los materiales en el cumplimiento del pavimento mediante la relación especificaciones técnicas, métodos de construcción y el diseño de la estructura de pavimento, también ese encarga de examinar el envejecimiento de los materiales por cada mes a lo largo de su vida útil estimada. (Reyes Lizcano, 2003)

Desventajas del método mecanicista.

Este método asume que los materiales del paquete estructural son homogéneos e isotrópicos, mediante la utilización de softwares de diseño no consideran las diferentes formas que se pueden presentar en el paquete estructural puesto que no consideran las propiedades mecánicas de los materiales causadas por el efecto del medio ambiente y en el caso de las capas de asfalto de poco espesor se pueden generar valores irreales al utilizar ecuaciones elásticas. (Rondón & Reyes, 2015)

Etapas del proceso de análisis del método mecanicista.

Según (Correia & Ojeda) se presenta el procedimiento básico para el diseño de pavimentos flexibles por la metodología empírica mecanicista:

1.- Elección de la estrategia para el diseño de demostración. – El objetivo es determinar la sección transversal del diseño demostrativo por lo que se recomienda utilizar la Guía AASHTO 93.

2.- Elección de las valoraciones adecuadas de desempeño, para los índices y nivel de confiabilidad de diseño de proyecto. – Estas valoraciones o criterios deberán comprender la proporción de los principales daños como fatiga y regularidad superficial

del pavimento (IRI), los mismos que son los promotores de la reconstrucción o rehabilitación de las vías.

3.- Adquisición de todos los datos de entrada para el diseño demostrativo del pavimento bajo consideración. – Estos datos son los siguientes: la información del proyecto, las normas o criterios de diseño, el tráfico, el clima, las diferentes capas de la estructura del pavimento y las propiedades mecánicas de los materiales.

4.- Utilización de un programa de computación para el análisis mecánico. – Existen muchos softwares en el mercado para el diseño, para nuestro caso utilizaremos el software CEDEM, lo importante es verificar el ingreso correcto de los datos y la evaluación correspondiente a los índices de desempeño.

5.- Revisión del diseño demostrativo. – Si es necesario hacer una revisión del diseño de prueba por si llegase a tener anomalías o errores en la entrada de datos, comportamientos de los materiales, etc.

Predimensionamiento.

Se puede hacer una estimación de la capa de rodadura para el pre-dimensionamiento con los datos obtenidos de alguna otra vía o una metodología que se suele aplicar al este diseño. (Reyes Lizcano, 2003)

Cálculo de la estructura de pavimento.

Una vez que se tiene el pre-dimensionamiento se procederá a obtener las posibles deformaciones que se puedan generar por los esfuerzos con relación al eje de 13 toneladas, presión de 0,662 MPa producida por cada semi-eje de neumáticos idénticos de dos anillos con diámetro de 25 cm distanciados a 37,50 cm entre ejes. (Reyes Lizcano, 2003)

Comprobación de fatiga en la estructura.

Se deberá realizar una comprobación de las deformaciones producidas por los esfuerzos obtenidos con resultados adecuados los cuales podrían depender del tránsito acumulado sobre la etapa de diseño, del riesgo permitido en esta fase, producto de la temperatura y de los datos de percepción de la conducta de capas de rodaduras del mismo modelo.

Ajustes de los espesores de las capas.

Reyes (2015) indica que los espesores tienen que ser adecuados para garantizar un correcto apoyo de las capas considerando las fisuras debido a que no pueden ser establecidas por el prototipo matemático y reducir el peligro de falla de la liga que se localicen entre las interfaces para disminuir la cantidad de capas en el diseño.

2.3. Definición de términos básicos

1.6.12. Tráfico.

Es el flujo de vehículos por la calzada de las vías y el tránsito de personas. (Cal y Mayor, 2016)

1.6.13. Tránsito.

Corresponde a la acción de transitar. Ir de un lugar a otro. (Cal y Mayor, 2016)

1.6.14. Ingeniería de tránsito.

Rama de la ingeniería que realiza análisis de las operaciones más minuciosas de los sistemas viales con el fin de estructurar los proyectos aptos, prácticos y mediatos para así mejorar la estabilidad, seguridad y movilidad de la circulación vehicular. (Cal y Mayor, 2016)

1.6.15. Método Mecanicista.

Según Menéndez José (2016) indica que el método mecanicista es un método empírico de diseño de pavimentos flexibles que utiliza modelos matemáticos ya que es más realista que otras metodologías empíricas tradicionales con la finalidad de obtener las tensiones que delimitan la vida útil de la estructura del pavimento mediante la presentación de los resultados que fueron alcanzados a través de modelos por el método de elementos finitos.

1.6.16. Pavimento.

Un pavimento es una estructura conformada por varias capas de distintos espesores superpuestas con el objeto de resistir las cargas cíclicas del tránsito en la capa de la superficie durante su vida útil permitiendo una circulación de condición de seguridad, confort y comodidad al usuario en cualquier situación climática. (NEVI-12, 2013)

1.6.17. TPDA.

Es el volumen de tráfico registrado a lo largo del año en una sección de un camino o vía también conocido como TMD (Tránsito Medio Diario Anual) el cual es requerido para los estudios viales. (Ogoño Aguinosa & Orozco Calva, 2020)

1.6.18. Subrasante.

Es el suelo donde se colocarán todas las capas que conformaran la estructura de pavimento ya sea suelo de fundación o con material de préstamo seleccionado el mismo que deberá ser compactado a una densidad establecida para así dar apoyo a las diferentes cargas de tránsito que serán transmitidas desde la capa de rodadura. (AASHTO, 1993)

CAPÍTULO III

Marco Metodológico

3.1. Tipo de Investigación

Este proyecto de investigación tiene como objetivo realizar un diseño de pavimentos flexible que se manifiesta a partir de métodos convencionales ya que no consideran el posible comportamiento de los distintos materiales granulares, asfálticos y/o cementicios del sector del proyecto. Conforme lo expuesto, según el propósito la investigación es aplicada y por el tipo de datos usados es cuantitativa ya que se utilizarán fórmulas matemáticas, información de datos estadísticos, proyecciones algebraicas y cuantificación de materiales y con todas estas variables así poder establecer los distintos espesores que formarán el paquete estructural.

1.6.19. Nivel de Investigación.

Nuestro nivel de investigación será el descriptivo debido a que evaluaremos el comportamiento de las diferentes capas que conformarán el paquete estructural del diseño de pavimento flexible planteado en este proyecto de tesis.

3.2. Población, Muestra y Muestreo

La población que consideraremos en este proyecto son las estructuras viales que presentan congestionamientos (similar a E25) de la provincia del Guayas, la muestra que tomaremos es una vía lateral en el Cantón Alfredo Baquerizo Moreno (Jujan) y el tipo será no probabilístico por cuotas ya que se pretende medir el tránsito actual que circula por la vía clasificando los vehículos en livianos buses y pesados.

3.3. Métodos, Técnicas e Instrumentos

Debido a que tomaremos datos de campo como estudios de suelos podemos decir que el método a utilizar es el deductivo. La técnica que usaremos será la observación directa ya que nos servirá para realizar conteos vehiculares de sitio mediante cámaras de videos y los instrumentos a utilizar serán los estudios de suelos realizados en campo y los registros del levantamiento del flujo vehicular.

1.6.20. Análisis de resultados del Tráfico.

Se realizó un conteo del flujo vehicular en la zona de estudio mediante el sistema de videos por cámaras digitales desde el lunes 10 de enero del 2022 hasta el domingo 16 de enero del 2022 desde las 00:00 hasta las 24:00 horas, además se consideró que por cada 3 motocicletas transitadas por la vía equivalen a 1 vehículo liviano según la norma. Considerando que el conteo del flujo vehicular en unos de los datos más importantes para el cálculo de los espesores de la estructura de pavimento se procedió a realizar los respectivos análisis.

Tráfico Promedio Diario Anual (TPDA)

Es la unidad de medida que sirve para medir la cantidad de vehículos que transitan en una vía o una parte de ella y el cual se lo debe afectar por un factor de ajuste diario y mensual.

CONTEO DE TRAFICO
VARIACION HORARIA DEL VOLUMEN DE TRANSITO

ESTACION 1: DIRECCION:		DIA CONTEO: MIERCOLES		FECHA: 12/1/2022									
HORA	LIVIANOS		BUSES		CAMIONES							TOTAL	
	Automóvil	Camioneta	Buseta	Bus	C2P	C2G	C3	C3-51	C2-51	C2-52	C3-52		C3-53
00:00-01:00													0
01:00-02:00													0
02:00-03:00													0
03:00-04:00													0
04:00-05:00													0
05:00-06:00													0
06:00-07:00													0
07:00-08:00													0
08:00-09:00													0
09:00-10:00													0
10:00-11:00													0
11:00-12:00													0
12:00-13:00													0
13:00-14:00													0
14:00-15:00													0
15:00-16:00													0
16:00-17:00													0
17:00-18:00													0
18:00-19:00													0
19:00-20:00													0
20:00-21:00													0
21:00-22:00													0
22:00-23:00													0
23:00-24:00													0
Suman	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Ilustración 12. Formato para el conteo de vehículos
Fuente: (Autores, 2022)

Tráfico Promedio Diario Semanal (TPDS)

Es la relación entre de todos los vehículos transitados por la vía y el número de días correspondiente a una semana, es decir 7 como se muestra en la ecuación siguiente.

$$TPDS = \frac{5}{7} \sum \frac{Dn}{m} + \frac{2}{7} \sum \frac{De}{m}$$

Ecuación 3. Ecuación del TPDS
Fuente: (Montejo Fonseca, 2010)

En donde:

TPDS: Tránsito promedio diario semanal.

Dn: Días correspondientes de lunes a viernes.

De: Fines de semana (sábado y Domingo)

M: La cantidad de días en que se realizó el conteo, es decir los 7 primeros días.

Factor de ajuste mensual (Fm)

Este factor de ajuste es un valor que lo provee el Ministerio de Transporte y Obras Públicas (MTO) de acuerdo con estudios de flujos vehiculares realizados como lo muestra la tabla No. 7

Tabla 7. Factor de ajuste mensual por provincias.

Provincia	Enero	Febrero	Marzo	Abril	Mayo	Junio	Julio	Agosto	Septiembre	Octubre	Noviembre	Diciembre
Azuay	1,0470	1,1122	1,0110	1,0203	1,0130	0,9863	0,9581	1,0062	0,9890	0,9491	1,0082	0,9314
Bolívar	1,0540	1,0514	1,0690	1,0537	0,9791	0,9928	0,9509	0,9689	0,9947	0,9509	1,0292	0,9300
Cañar	1,0203	1,1560	1,0714	1,0356	1,0469	0,9830	0,9442	0,9329	0,9614	0,9556	1,0041	0,9347
Carchi	0,8686	1,1116	0,9899	0,9860	1,0260	0,9768	0,9600	1,0696	1,0445	1,0654	0,9966	0,9522
Chimborazo	1,0620	1,1179	0,9999	1,0283	1,0695	0,9918	0,9430	1,0024	0,9702	0,9635	0,9920	0,8981
Cotopaxi	1,0606	1,1419	1,0260	1,0505	1,0272	1,0053	0,9750	0,9551	0,9799	0,9285	0,9803	0,9122
El Oro	0,9961	1,1682	1,0413	0,9998	1,0134	0,9950	0,9678	0,9714	0,9999	0,9654	1,0045	0,9144
Esmeraldas	1,0559	1,1580	1,0886	1,0619	1,0366	1,0163	0,9398	0,9037	0,9788	0,9421	0,9889	0,8965
Galápagos	0,9547	1,1157	0,9821	0,8423	0,9765	1,2131	0,8931	0,8954	1,3885	0,9604	1,1761	0,8665
Guayas	1,0627	1,2339	1,1146	1,0647	1,0255	0,9984	0,9330	0,9345	0,9647	0,9298	0,9756	0,8647
Imbabura	1,0515	1,1084	0,9599	1,0110	1,0289	1,0076	0,9895	0,9895	0,9932	0,9868	0,9924	0,9071
Loja	0,9866	1,1261	1,0705	1,0504	1,0414	0,9992	0,9523	0,9325	0,9596	0,9356	1,0554	0,9343
Los Ríos	1,2600	1,2935	1,1865	1,0885	0,9718	0,9607	0,9612	0,9674	0,9622	0,9091	0,9422	0,8723
Manabí	1,0153	1,1726	1,0930	1,0518	1,0668	1,0078	0,9564	0,9479	0,9822	0,9194	0,9869	0,8716
Morona Santiago	1,0430	1,0519	0,9797	0,9759	0,9995	1,0009	0,9484	0,9941	1,0229	1,0655	1,0025	0,9332
Napo	1,0585	1,0440	0,9765	1,0265	0,9710	1,0029	0,9635	0,9819	0,9919	1,0182	1,0167	0,9597
Orellana	1,3053	0,9858	1,1007	0,9813	0,9404	0,9531	1,0412	1,0872	1,0122	1,0122	0,9005	0,8246
Pastaza	1,0578	1,1169	1,0128	1,0141	0,9714	1,0300	0,9689	0,9543	0,9827	0,9839	0,9865	0,9378
Pichincha	1,0359	1,1212	1,0024	1,0168	0,9949	0,9969	0,9820	1,0174	1,0006	0,9516	0,9959	0,9110
Santa Elena	0,9404	0,9637	0,9571	0,9748	1,0930	1,0822	0,9931	1,0026	1,1000	1,0257	1,0498	0,8707
Santo Domingo de los Tsáchilas	1,1134	1,2393	1,0854	1,0632	1,0223	0,9951	0,9555	0,9508	0,9517	0,9094	0,9415	0,8779
Sucumbios	1,0512	1,1011	0,9894	1,0086	0,9737	1,0079	1,0187	1,0592	1,0014	0,9648	0,9393	0,9143
Tungurahua	1,0487	1,0856	0,9962	1,0328	0,9977	0,9986	0,9822	0,9926	1,0072	0,9653	0,9986	0,9144
Zamora Chinchipe	1,1591	1,1798	0,9950	1,0698	1,0006	0,9535	0,9434	1,0028	0,9641	0,9267	1,0338	0,8615
Nacional	1,0379	1,1567	1,0494	1,0366	1,0168	0,9975	0,9598	0,9726	0,9851	0,9465	0,9890	0,8965

Fuente: (MTO, 2002)

Factor de ajuste diario (Fd)

Este factor es el resultado de la relación entre el Tránsito Promedio Diario Semanal y el Tránsito Diario obtenidos del conteo de flujo vehicular y se lo expresa mediante la siguiente ecuación:

$$Fd = \frac{TPDS}{TD}$$

Ecuación 4. Factor de ajuste diario

Fuente: (Montejo Fonseca, 2010)

La Tabla No. 8 (Factor de ajuste diario) muestra el factor de ajuste diario del proyecto de los 7 días de la semana.

Tabla 8. Factor de ajuste diario

DIAS DE LA SEMANA	TD (Veh/día)	FACTOR DIARIO
		Fd=(TPDS/TD)
LUNES	23571	0,927
MARTES	22332	0,978
MIÉRCOLES	20379	1,072
JUEVES	23003	0,950
VIERNES	24279	0,900
SÁBADO	21321	1,025
DOMINGO	18044	1,211
Total	152929	1,00888

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Tráfico Futuro (Tf)

El tráfico futuro corresponde al volumen de flujo vehicular que se obtendrá para ciertos años de proyección como muestra la ecuación siguiente:

$$Tf = T_{asignado}(1 + i)^n$$

Ecuación 5. Tráfico Futuro
Fuente: (Montejo Fonseca, 2010)

Donde:

Tf = Tráfico futuro.

T_{asignado} = Tráfico asignado.

i = Tasa de crecimiento.

n = Años de proyección.

Se deberá considerar además el tráfico asignado (normalmente es el 25% del TPDA existente) más el tráfico desarrollado (normalmente el 5% del TPDA existente), la siguiente ecuación muestra el tráfico asignado:

$$T_{asignado} = TPDA_{existente} + TG + TD$$

Ecuación 6. Tráfico asignado.
Fuente: (Montejo Fonseca, 2010)

En donde:

TG = Es el tráfico generado normalmente es el 25% de TPDA existente.

TD = Es el tráfico desarrollado normalmente es el 5% de TPDA existente.

Crecimiento Normal del Tráfico

Este tráfico se puede definir como la cantidad o flujo vehicular de una vía antes de su mejoramiento o aquel flujo que actualmente se encuentra en circulación de la vía nueva

que está al servicio de los usuarios. El crecimiento normal del tráfico considera dos volúmenes vehiculares muy importantes:

El tráfico existente. - Se lo obtiene mediante el sistema de conteo de flujo vehicular realizado en el sitio del proyecto siendo aquel volumen vehicular de la vía antes de su mejoramiento.

El tráfico desviado. – Corresponde aquel tráfico que es absorbido de otras vías o cualquier medio de transporte cercano al sitio del proyecto y que se encuentre en estado de servicio como justificativo de precio, duración y recorrido.

1.6.21. Método Racional Mecanicista.

El método racional mecanicista se sustenta en los principios de fatiga, el módulo resiliente y de elasticidad que son comportamientos de los materiales los cuales servirán para la respectiva evaluación de la subrasante. (Rondón & Reyes, 2015)

1.6.22. Variables para considerar en el Diseño de Pavimentos por el Método Racional Mecanicista.

La Subrasante. – Según Reyes (2015) sugiere que mediante la siguiente ecuación 2 (Caracterización de la subrasante) se evalúe a la subrasante.

El Tránsito. – Se puede evaluar mediante el flujo vehicular en un periodo de diseño para un número de ejes equivalentes de 13 ton (28,66 kips = 127,49 kN). Un vehículo se considera como pesado cuando su carga útil no es menor que 50 kN (5 ton). (Rondón & Reyes, 2015)

Clase de Tránsito. – Para la caracterización de la clase de tránsito, se considerará solo el tránsito promedio diario (TPD) del carril más cargado de la vía de los vehículos pesados que circula en ambos sentidos. Si una vía es de 2 carriles (uno en cada sentido) y con un ancho menor a 6 metros incluyendo las bermas se obtendrá el TPDA de la siguiente manera:

- Para anchos menores a 5 m se considerará el 100% del tránsito total de la vía.
- Para anchos entre 5 y 6 m se considerará el 75% del tránsito total de la vía.

Cuando las calzadas se encuentran distanciadas se considerará el carril más cargado que es el generalmente el de flujo lento. Para el caso de no tener información sobre la distribución del flujo por carriles se establecerá así:

Tabla 9. Clase de Tránsito para Calzadas Separadas

TIPO DE CALZADA	4 CARRILES	6 CARRILES
CALZADA RURAL	90% de los vehículos pesados del carril considerado	80% en la vía lenta
	10% del carril más rápido	20% de la vía media
		0% de la vía rápida
PERIMETRO URBANO	Se hará un estudio particular	65% de la vía lenta
		30% de la vía media
		5% de la vía rápida

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Tránsito Equivalente. – En el diseño de la estructura de pavimento, el tránsito se manifiesta mediante el número de ejes equivalentes del flujo de los vehículos pesados en la vida útil.

Se toma como referencia un eje simple con carga de 130 kN. Los ESAL's dependerán de los valores del conteo de tránsito del año que está en servicio la vía, también de la rata (tasa de crecimiento) y del origen de las diferentes capas del paquete estructural. Se obtiene mediante la siguiente ecuación:

$$NE = N * CAM \text{ (factor camión)}$$

Ecuación 7. Número de ejes equivalentes
Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

En donde NE representa el número de ejes equivalentes, N representa la cantidad acumulada de vehículos pesados para el ciclo de P años, CAM representa la agresividad media de los vehículos pesados en relación con el eje de referencia. (Rondón & Reyes, 2015). Para calcular N usaremos la siguiente ecuación:

$$N = 365 * MJA * C$$

Ecuación 8. Número acumulado de vehículos pesados
Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

En donde C es un factor acumulado de proyección en el periodo de diseño y MJA es el TPDA (Tránsito promedio diario anual) de los vehículos pesados.

Cuando se trate de n años con tasa de crecimiento geométrica constante i se obtendrá el valor de C con la siguiente ecuación:

$$C = \frac{[(1 + i)^n - 1]}{i}$$

Ecuación 9. Factor de proyección acumulado

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Tabla 10. Clasificación del Tránsito a partir del Número Acumulado de Vehículos Pesados.

Clasificación del Tránsito	Número Acumulados de Vehículos Pesados
T1	Menor de 500 000
T2	Entre 500 000 y 1.500 000
T3	Entre 1.500 000 y 4.000 000
T4	Entre 4.000 000 y 10.000 000
T5	Más de 10.000 000

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Valor del Coeficiente de Agresividad Media (CAM). – Cuando un vehículo transita por una vía este transmite una carga a la estructura de pavimento produciendo deterioro por conducta de fatiga, el coeficiente de agresividad media (CAM) mide la agresividad de dicha conducta por fatiga la misma que está vinculada a las propiedades mecánicas de los materiales generando una afectación diferente según sea el vehículo que transite por la calzada de la carretera. (Rondón & Reyes, 2015)

Este coeficiente CAM se lo puede encontrar en tablas y también clasificando el tránsito de acuerdo con el número acumulado de vehículos de categoría pesada. La siguiente tabla muestra los valores del coeficiente CAM para todos los materiales con un bajo tránsito.

Tabla 11. Coeficiente De Agresividad Media Para Todos Los Materiales Y Tránsito Bajo.

Tipo de tránsito	T1	T2	T3	T4
Coeficiente de agresividad media CAM	0,40	0,50	0,70	0,80

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Características Mecánicas de los Materiales. – Reyes (2015) indica que se pueden obtener los esfuerzos y deformaciones de los materiales mediante sistemas informáticos los cuales asumen una conducta elástica lineal, dichos parámetros son el coeficiente de Poisson y el Módulo Resiliente. Las consideraciones que debe tener el Módulo Resiliente según el tipo de vía son la temperatura del sector y la velocidad de flujo libre de los vehículos que transitan por la vía. A continuación, se muestra una tabla con los diferentes módulos para los diferentes tipos de materiales granulares.

Tabla 12. Módulo para capas granulares no tratadas

Pavimentos con bajo nivel de tráfico (T1 y T3)		
Base	E = 600 MPa	Autovías y Autopistas
	E = 400 MPa	Arterias principales
	E = 200 MPa	Vías locales
	E1 = K x E	
Ei = K x E (i – 1)		
K está en función del tipo de material		
Subbase	K = 3.00	Autovías y Autopistas
	K = 2.50	Arterias principales
	K = 2.00	Vías locales
	E < 360 MPa	
Pavimentos con alto nivel de tráfico (T4 y T5)		
Base	E = 600 MPa	Autovías y Autopistas

	$E = 400 \text{ MPa}$	Arterias principales
	$E = 200 \text{ MPa}$	Vías locales
	$E1 = K \times E$	Autovías y Autopistas
Subbase	$Ei = K \times E (i - 1)$	Arterias principales
	$E < 360 \text{ MPa}$	Vías locales

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

La siguiente tabla muestra los valores recomendados para módulos en capa de rodadura y bases asfálticas.

Tabla 13. Valores para módulos de capa de rodadura y base asfáltica

Capa	Temperatura (°C)						
	-10	0	10	15	20	30	40
	Módulo calculado en una frecuencia de carga de 10 Hz (Mpa)						
Rodadura	14800	12000	7200	5400	3600	1300	1000
Base asfáltica	23000	18800	12300	9300	6300	2700	1000

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Se pueden estimar valores del Coeficiente de Poisson para objeto de diseño como se muestra en la siguiente tabla.

Tabla 14. Valores sugeridos para módulo de Poisson de capa de rodadura y base asfáltica

Material	Rango	Valor Estimado
Concreto asfáltico	0,35 – 0,40	0,35
Base granular o subbase	0,30 – 0,40	0,35
Material granular tratado con cemento	0,10 – 0,20	0,15
Suelos finos mezclados con granulares	0,30 – 0,50	0,40
Arcilla común	0,42	0,42

Material mejorado con cal	0,10 – 0,25	0,20
Hormigón, cemento	0,12 – 0,20	0,15

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

La probabilidad de Falla (P_f). – En la fase de evaluación de las variables a considerar en el diseño de pavimento flexible se deberá considerar el nivel de fallo que puede ocurrir, es por eso, por lo que se deberá considerar un factor de seguridad en el diseño. Cuando tenemos una probabilidad de falla menor al 50% se deberá considerar los siguientes factores de seguridad de diseño.

Tabla 15. Grados de Probabilidad de Falla recomendados

Tránsito	P_f (Para pavimentos flexibles)	Factor de seguridad (u)
T-1	50%	0
T-2	25%	-0,674
T-3	12%	-1,1175
T-4	5%	-1,645
T-5	2%	-2,054

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Las Tolerancias en las Deformaciones. – Es importante contar con un software computacional que permita obtener las deformaciones, esfuerzos y el comportamiento de la estructura de pavimento ya que en ello se basan los diseños mecanicistas el mismo que deberá ser igual o inferior a las admisibilidades máximas permitidas para la capa de rodadura asfáltica, granulares asfálticas y la subrasante.

Uso del software CEDEM

Existen una gran variedad de software para obtener dichos valores, en nuestro caso procederemos a obtenerlas mediante el software CEDEM que fue desarrollado por el ingeniero Jairo A Delgado E en la Universidad de los Andes Colombia en el año 2000 el cual obtiene las deformaciones y esfuerzos mediante el método de elementos finitos e iterando hasta cumplir con las admisibilidades permitidas, y como primer apunte se procede a ingresar la cantidad de capas que formaran el pavimento para nuestro caso serían 5; la capa asfáltica o de rodadura, la base, subbase, el mejoramiento y la subrasante. El segundo paso o apunte será ingresar el valor de la carga, el radio de la carga es 12,5 cm, el espacio entre los ejes de las ruedas es de 37,5 cm y la presión de contacto de las llantas y el pavimento es de 0,662 MPa todos estos valores son predeterminados para el programa ya que con ellos fueron desarrollados. (Rondón & Reyes, 2015)

Una vez obtenido los valores de los cálculos, se procederá a verificar con los valores permitidos para un diseño óptimo del pavimento durante el ciclo de su vida útil, tomando en consideración un procedimiento de ensayo y falla de error para los distintos espesores de las capas y así dimensionar todo el paquete estructural.

Para un pavimento de hormigón asfáltico los sistemas de falla a considerar son por fatiga y ahuellamiento, pues la falla por fatiga es contrastada por la deformación a tracción máxima ε_t que será estudiada en su nervio inferior de la carpeta asfáltica y por otro lado el ahuellamiento será manipulada por la deformación vertical ε_z causada en la capa de a subrasante para así obtener las siguientes ecuaciones:

$$\varepsilon_t = \varepsilon_6(10^\circ\text{C}, 25\text{Hz}) * \left(\frac{NE}{10^6}\right)^6 * \sqrt{\frac{E(10^\circ\text{C})}{E(\theta_{eq})}} * k_c k_r k_s$$

Ecuación 10. Deformación por tracción

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

$$\varepsilon_z = 0,016 * (NE)^{-0,222}$$

Ecuación 11. Deformación vertical en la subrasante para T1 y T2

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

$$\varepsilon_z = 0,012 * (NE)^{-0,222}$$

Ecuación 12. Deformación vertical en la subrasante para T4 y T5

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Donde,

ε_6 = Deformación a 1 millón de solicitaciones con la mitad de la carga a una temperatura de 10° Celsius y frecuencia de 25 Hz.

NE = Cantidad de ejes equivalentes.

E = Módulo elástico.

k_c = Coeficiente de ajuste de calibración.

k_r = Coeficiente por ajuste de riesgo.

k_s = Coeficiente por ajuste de la subrasante.

θ_{eq} = Valor de la temperatura de diseño.

Los valores de k_c pueden variar dependiendo, para las capas de rodadura y bases asfálticas se utilizará un valor de 1,1 y para materiales estabilizados con cemento

portland k_c esta entre 1,4 y 1,5, mientras que el valor de k_s considera la resistencia a la fatiga o agotamiento y así dependerá de la rigidez de la capa de apoyo, esto quiere decir que a mayor rigidez menor se deformará a tracción y por consecuente le será más difícil agrietarse y sus valores estarán sujetos a estas circunstancias, para módulos de resiliente de la subrasante de 20 y 50 MPa el k_s será 1/1,2 y si dicho módulo esta entre 50 y 120 MPa k_s será 1/1,3 y si es mayor a 120 MPa será igual a 1. (Rondón & Reyes, 2015)

Por otro lado k_r es el coeficiente que se adapta al número permitido a la deformación de riesgo encontrado anteriormente y está relacionado con los factores de dispersión sobre el espesor y resultados de los ensayos de fatiga como se muestra en la ecuación siguiente:

$$k_r = 10^{-ub\delta}$$

Ecuación 13. Coeficiente k_r
Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Donde u es un valor variado correlacionada al riesgo en la Tabla 11 (Grados de Probabilidad de Falla recomendados), el valor de b es el valor de la pendiente de la ley de fatiga del material y δ es la desviación estándar manifestada por esta ecuación:

$$\delta = \sqrt{S_N^2 + S_H^2 * \left(\frac{0,02}{b}\right)^2}$$

Ecuación 14. Desviación estándar
Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

La desviación estándar del principio por fatiga del material esta expresada por S_N en logaritmo decimal del número de fases y S_H es la desviación estándar de los espesores del material colocados en el sitio. Comúnmente se suele despreciar el valor de la ley por fatiga en temperaturas promedios de 10°C y 25 Hz de frecuencia. (Rondón & Reyes, 2015)

Las Capas Granulares. – Se puede considerar una capa granular no tratada y un espesor reducido de capa de rodadura sobre la granular siempre y cuando se tenga un tránsito acumulado inferior a 250 000 ejes estándar aplicando el correspondiente procedimiento de obtención para dicho material de la capa.

Las Capas Asfálticas Gruesas. – Los prototipos de 2 capas admiten disponer de la preferencia de alteración que la importancia del espesor, radio de carga y el vínculo del módulo y las capas, esta metodología comprende los dimensionamientos del pavimento flexible y bituminoso de gran espesor, en donde la estructura del pavimento está interpretada por un patrón de multicapas las mismas que se encuentran ligadas entre ellas. Reyes (2015) plantea la siguiente teoría para este modelo:

- Todas las capas se emplean como un cuerpo elástico.
- Se puede utilizar para las situaciones donde existen un sistema compuesto de capas.
- Se pueden analizar 2 casos, cuando las interfaces entre las distintas capas están unidas o separadas.

Calzadas con Bajo Tránsito. – Son calzadas con un espesor reducido en la capa de rodadura y se encuentra encima de una capa de grava que no está tratada y cuyo tránsito no es mayor a 250 000 ejes estándar. Se puede hacer un tratamiento superficial siempre

y cuando la capa de rodadura tenga un tránsito menor a 100 000 se optará por un espesor mínimo de 40 milímetros y la capa de base no tratada con un espesor mínimo de 150 milímetros y este se definirá acorde al ahuecamiento del suelo de apoyo.

Calzadas Flexibles o Bituminosas con gran espesor. – Cuando se trate de calzadas donde la subrasante sea de grava no tratada se podrá definir el espesor de la capa mediante la importancia de la plataforma en el suelo de la subrasante, mediante la verificación de la rotura por fatiga en la base de la capa bituminosa. Se tendrá que verificar que las deformaciones ε_t ε_z estén por debajo del valor permitido.

La deformación permitida ε_t se la puede obtener con la siguiente expresión:

$$\varepsilon_{t,admissible} = \varepsilon (NE, \theta_{eq}, f) * k_c k_r k_s$$

Ecuación 15. Deformación admisible
Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

$\varepsilon (NE, \theta_{eq}, f)$ es la deformación por la cual la rotura por flexión se logra al terminar de los NE fases con la mitad de posibilidad de falla a la temperatura y frecuencia exigida a la capa a examinar.

3.4. Plan de procesamiento y análisis

El procesamiento de los datos se lo realizó mediante el sistema de conteo manual de vehículos transitados por el sistema de videos de cámaras con 24 horas de duración desde el lunes 10 de enero del 2022 hasta el domingo 16 de enero del 2022.

Para el análisis de la información se continuo con la obtención del Tránsito promedio Diario Anual (TPDA) calculado en hoja electrónica en Microsoft Excel que se encuentran anexados al presente proyecto de tesis.

Posteriormente se procederá a ingresar las variables de diseño al software CEDEM y así obtener los distintos espesores que formaran el paquete estructural con sus espesores.

Capítulo IV

Desarrollo

4.1 Diseño de la Estructura del Pavimento mediante el Método Racional Mecanicista

1.6.23. Tránsito Promedio de Vehículos Pesados Diario Anual.

Una vez terminado el conteo de vehículos se procede a determinar el cálculo de tráfico de los vehículos pesados mayores a 5 toneladas de peso.

Tabla 16. Tránsito pesado diario anual

Vehículos pesados	TPDA
Buses	1463
Pesados	9117
Total	10580

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

1.6.24. Número Acumulado de Vehículos Pesados.

Las variables de cálculo para establecer este factor, a través de la ecuación 9, fueron los siguientes: tráfico promedio diario (MJA) correspondiente a 10580 vehículos/días y el valor acumulado en el periodo de diseño a 20 años conseguido mediante la ecuación 17.

$$GF = \frac{(1 + 1,84/100)^{20} - 1}{1,84/100} = 23,91$$

Ecuación 16. Factor de crecimiento
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Entonces obtenemos que N es igual a;

$$N = 365 * 10580 * 23,91 = 92.333.247 \text{ Vehículos Pesados}$$

1.6.25. Clasificación del Tránsito.

Una vez se obtiene el número acumulado de vehículos pesados se determina la clasificación de tránsito la cual es del tipo T5 ya que es mayor a 20.000 000,00 de vehículos pesados acumulados como se muestra en la Tabla #10 (Clasificación del Tránsito a partir del Número Acumulado de Vehículos Pesados).

1.6.26. Cálculo de NE.

Esta variable se determina a través del CAM de acuerdo con la clasificación de tránsito obtenida y el número acumulado de vehículos pesados, tomando en cuenta los valores de la Tabla #11 (Coeficiente De Agresividad Media Para Todos Los Materiales Y Tránsito Bajo) resultó un valor de 0,8.

$$NE = 92.333.247 * 0,8 = 73.866.597,60$$

Ejes equivalentes de vehículos pesados.

1.6.27. Riesgo.

Mediante el tipo de tráfico se obtiene el valor del riesgo, a través de la Tabla 15 (Grados de Probabilidad de Falla recomendados) se obtuvo el resultado de 2%.

1.6.28. Fatiga.

Este factor se determina al cargar sobre la probeta $1 * 10^6$ ciclos a una temperatura de 10°C con una frecuencia de 10 Hz admitiendo el valor de $150 * 10^6$ para la capa de rodadura y $90 * 10^6$ para la base asfáltica, como se demuestra en la siguiente tabla.

Tabla 17. Características de los materiales bituminosos en fatiga

Mezcla Asfáltica	Pendiente de la ley normal de fatiga (-1/b)	SN	Deformación al millón de repeticiones	Coefficiente de ajuste Kc
BBSG (Carpeta Asfáltica)	5	0,25	100	1,1
Grava asfáltica GB1	5	0,40	70	1,3
Grava asfáltica GB2	5	0,30	80	1,3
Grava asfáltica GB3	5	0,30	90	1,3
Mezcla asfáltica de alto módulo EME1	5	0,30	100	1,0
Mezcla asfáltica de alto módulo EME2	5	0,25	130	1,0
Carpeta Asfáltica - Francia	5	0,25	150	1,1

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

Tabla 18. Valores recomendados para el parámetro Sh (dispersión del espesor del pavimento)

h (m)	Sh (m)
menor o igual a 0,10	0,010
mayor o igual a 0,15	0,025
está entre 0,10 y 0,15	0,01+0,3(h-0,1)

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

1.6.29. Deformaciones Admisibles.

Los cálculos de las deformaciones admisibles se determinaron por medio de la ecuación 12 (deformación vertical en la subrasante para T4 y T5) para la subrasante, base, y carpeta asfáltica respectivamente como se muestra a continuación:

Admisibilidad de la Subrasante:

$$\varepsilon_z = 0,012 * 73.866.597,60^{-0,222} = 214,97 * 10^{-6} \text{ mm}$$

Admisibilidad de la Base Asfáltica GB3

$\varepsilon_6(10^\circ\text{C}, 25\text{Hz}) = 90 * 10^{-6}$ Según **Tabla 19.** Caracterización de materiales bituminosos.

Temperatura equivalente a 25°C y 10°C Según **Tabla 19**. Caracterización de materiales bituminosos.

1, $E (25^{\circ}\text{C}) = 4500 \text{ MPa}$ para una GB 3

2. $E (10^{\circ}\text{C}) = 12300 \text{ MPa}$ para una GB 3

Tabla 19. Caracterización de materiales bituminosos.

Módulo de elasticidad E (Θ °C, 10 Hz) MPa							E (15°C)	Relación de
Θ (°C)	-10	0	10	20	30	40	MPa	Poisson ν
Material de la Capa								
BBSG	14800	12000	7200	3600	1300	1000	5400	0,35
Grava Asfáltica GB 1	18000	14000	9000	5000	2000	800	7000	0,35
Grava Asfáltica GB 2	23000	18800	12300	6300	2700	1000	9300	0,35
Grava Asfáltica GB 3	23000	18800	12300	6300	2700	1000	9300	0,35
Mezcla Asfáltica de alto módulo EME 1	30000	24000	17000	11000	6000	3000	14000	0,35
Mezcla Asfáltica de alto módulo EME 2	30000	24000	17000	11000	6000	3000	14000	0,35

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

$K_S = \frac{1}{1,2}$ El Módulo Resiliente de la subrasante está entre 20 y 50 Mpa

$K_C = 1,3$ Según **Tabla 17**. Características de los materiales bituminosos en fatiga

$$K_r = 10^{-(u*b*\delta)}$$

$b = -0,2$ Constante, $u = -2,054$

Según **Tabla 20**. Factor de seguridad fractil.

Tabla 20. Factor de seguridad fractil.

Tránsito	Probabilidad de falla en pavimentos flexibles (%)	Factor de seguridad, fractil (u)
T1	50	0
T2	25	-0,674
T3	12	-1,175
T4	5	-1,645
T5	2	-2,054

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

SN = 0,30 Según **Tabla 17.** Características de los materiales bituminosos en fatiga

C = 0,02 Coeficiente constante que relaciona la parte aleatoria del espesor.

SH = 2,5 cm Según **Tabla 17.** Características de los materiales bituminosos en fatiga

Tabla 21. Características de los materiales bituminosos en fatiga.

Capa de material	Deformación al millón de repeticiones ϵ_6 (10°C,25Hz) x 10 ⁻⁶	Pendiente de la Ley de la Fatiga -1/b	SN	Coeficiente de Dispersión del espesor Sh	Coeficiente de ajuste K _c
BBSG	100	5	0,25	(3)	1,1
Grava Asfáltica GB 1	70	5	0,40	(3)	1,3
Grava Asfáltica GB 2	80	5	0,30	(3)	1,3
Grava Asfáltica GB 3	90	5	0,30	(3)	1,3
Mezcla Asfáltica de alto módulo EME 1	100	5	0,30	(3)	1,0
Mezcla Asfáltica de alto módulo EME 2	130	5	0,25	(3)	1,0

Fuente: (Rondón & Reyes, 2015)

(3) Sh depende del espesor puesto en obra:

$$Sh = 0,010 \text{ m si } h \leq 0,10 \text{ m}$$

$$Sh = 0,025 \text{ m si } h \geq 0,15 \text{ m}$$

$$Sh = 0,01 + 0,3(h-0,10) \text{ si } 0,10 \text{ m} \leq h \leq 0,15 \text{ m}$$

$$\delta = \sqrt{(0,30)^2 + \left(0,02 * \frac{2,5}{-0,2}\right)^2} = 0,391$$

$$K_r = 10^{-((-2,054)*(-0,2)*(0,391))} = 0,691$$

$$\begin{aligned} \varepsilon_{t_{base\ asfáltica}} &= 90 * 10^{-6} * \left(\frac{73.866.597,60}{10^6}\right)^{-0,2} * \sqrt{\frac{12300}{4500}} * 1,3 * 0,691 * 0,83 \\ &= 47,124 * 10^{-6} \text{ mm} \end{aligned}$$

Carpeta Asfáltica

$\varepsilon_6(10^\circ\text{C}, 25\text{Hz}) = 150 * 10^{-6}$ Según **Tabla 19**. Caracterización de materiales bituminosos.

Temperatura equivalente a 25°C y 10°C según **Tabla 19**. Caracterización de materiales bituminosos.

3. $E(25^\circ\text{C}) = 2450 \text{ MPa}$ para una BBSG

4. $E(10^\circ\text{C}) = 7200 \text{ MPa}$ para una BBSG

$K_S = \frac{1}{1,2}$ El Módulo Resiliente de la sub-rasante está entre 20 y 50 Mpa

$K_{C1} = 1,1$ Según la **Tabla 17**. Características de los materiales bituminosos en fatiga

$$K_r = 10^{-(u*b*\delta)}$$

$b = -0,2$ Constante

$u = -2,054$ Según **Tabla 20**. Factor de seguridad fractil.

$SN = 0,25$ Según **Tabla 17**. Características de los materiales bituminosos en fatiga

$C = 0,02$ Coeficiente constante que relaciona la parte aleatoria del espesor.

$SH = 2,5$ Según **Tabla 21**. Características de los materiales bituminosos en fatiga.

$$\delta = \sqrt{(0,25)^2 + \left(0,02 * \frac{2,5}{-0,2}\right)^2} = 0,354$$

$$K_{r1} = 10^{-((-2,054)*(-0,2)*(0,354))} = 0,716$$

$$\begin{aligned} \varepsilon_{t_{carpeta\ asfáltica}} &= 150 * 10^{-6} * \left(\frac{73.866.597,60}{10^6}\right)^{-0,2} * \sqrt{\frac{7200}{2450}} * 1,1 * 0,716 * 0,83 \\ &= 71,36 * 10^{-6} \text{ mm} \end{aligned}$$

1.6.30. Utilización del Software CEDEM.

Diseño considerando materiales granulares

Paso 1.- Ingresar espesores aleatorios y permitidos mínimos para el diseño racional y el número de capas necesarias en el Software.

Ilustración 13. Espesores recomendados considerando materiales granulares.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Paso 2.- Procedemos a ingresar los datos de la información de la estructura, como son radio de carga, presión de contacto y distancia entre ejes de llantas (datos por defecto del programa).

Paso 3.- Procedemos a ingresar en cada una de las capas las siguientes variables:

Módulo de elasticidad en (MPa)

Relación de Poisson (μ)

Espesor de cada capa en metros (H)

Y si está ligada o no ligada, (para nuestro caso se considera que todas las capas están ligadas entre sí)

The screenshot shows the CEDEM software interface with the following data:

Número de Capas : 4

Radio de la Carga (a) : 0.125 [m]

Presión de Contacto (q) : 0.662 [MPa]

Distancia entre Ejes de Llantas (D) : 0.375 [m]

Capa N°	E [MPa]	μ []	H [m]	Ligada / No ligada
1				N
2				N
3				N
4				
5				
6				

Buttons: Calcular..., Insertar capa..., Eliminar capa...

Ilustración 14. Información de la estructura.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Modelados y diseños de espesores

Diseño #1.- Materiales granulares.

Capa 1. Sera la carpeta asfáltica de h mínimo = 15 cm.

Capa 2. Será la base granular h mínimo = 20 cm.

Capa 3. Será la Sub-base granular h mínimo = 30 cm.

Capa 4. Será el mejoramiento h mínimo = 45 cm.

Capa 5. Será la subrasante (CBR de diseño = 29,55 MPa redondeamos a 30 MPa)

The screenshot shows the CEDEM software interface with the following data:

Número de Capas : 5

Radio de la Carga (a) : 0.125 [m]

Presión de Contacto (q) : 0.662 [MPa]

Distancia entre Ejes de Llantas (D) : 0.375 [m]

Capa N°	E [MPa]	μ []	H [m]	Ligada / No ligada
1	2450	0.35	0.15	L
2	400	0.35	0.20	L
3	250	0.35	0.30	L
4	80	0.35	0.45	L
5	30	0.35		
6				

Ilustración 15. Diseño #1 con materiales granulares.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Verificación. Calculamos y verificamos los resultados de los materiales bituminosos y la subrasante.

Capa N°	Z [m]	Epsilon T	Sigma T [MPa]	Epsilon Z	Sigma Z [MPa]
1 <i>Ligada</i>	0.00	240.0E-6	1.1930	-137.0E-6	0.6618
	0.15	<u>-197.0E-6</u>	-0.5710	229.0E-6	0.2039
2 <i>Ligada</i>	0.15	-197.0E-6	-0.0033	494.0E-6	0.2039
	0.35	-170.0E-6	-0.0558	262.0E-6	0.0724
3 <i>Ligada</i>	0.35	-170.0E-6	-0.0203	330.0E-6	0.0724
	0.65	-161.0E-6	-0.0481	218.0E-6	0.0221
4 <i>Ligada</i>	0.65	-161.0E-6	-0.0073	335.0E-6	0.0221
	1.10	-119.0E-6	-0.0102	188.0E-6	0.0080
5	1.10	-119.0E-6	-0.0011	<u>292.0E-6</u>	0.0080
6					

Deflexión : 74.61 [mm/100]

Radio de Curvatura : 253.22 [m]

Ilustración 16. Resultados del diseño #1.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Tabla 18. Verificación de datos para aceptación del diseño

# de Capa	Capa	Admisibilidad (10 ⁻⁶) mm teórico	Admisibilidad (10 ⁻⁶) mm por CEDEM	Estado
1	Capa Asfáltica	71,36	197,00	No cumple
2	Base granular	x	x	
3	Sub-base granular	x	x	
4	Mejoramiento	x	x	
5	Subrasante	214,97	292,06	No cumple

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Materiales Granulares.

Capa 1. Sera la carpeta asfáltica h mínimo = 18 cm.

Capa 2. Sera la base granular h mínimo = 25 cm.

Capa 3. Sera la Sub-base granular h mínimo = 35 cm.

Capa 4. Sera el mejoramiento h mínimo = 50 cm.

Capa 5. Será la subrasante (CBR DE DISEÑO = 29,55 redondeamos a 30 MPa)

The screenshot shows the CEDEM software interface with the following data:

Input Parameters:

- Número de Capas : 5
- Radio de la Carga (a) : 0.125 [m]
- Presión de Contacto (q) : 0.662 [MPa]
- Distancia entre Ejes de Llantas (D) : 0.375 [m]

Layer Properties Table:

Capa N°	E [MPa]	μ []	H [m]	Ligada / No ligada
1	2450	0.35	0.18	L
2	400	0.35	0.25	L
3	250	0.35	0.35	L
4	80	0.35	0.50	L
5	30	0.35		
6				

Buttons: Calcular..., Insertar capa..., Eliminar capa...

Ilustración 17. Diseño #2 con materiales granulares.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldívia

Verificación. Calculamos y verificamos los resultados de los materiales bituminosos y la subrasante.

Capa N°	Z [m]	Epsilon T	Sigma T [MPa]	Epsilon Z	Sigma Z [MPa]
1 <i>Ligada</i>	0.00	199.0E-6	1.0503	-115.0E-6	0.6618
	0.18	<u>-166.0E-6</u>	-0.4823	190.0E-6	0.1642
2 <i>Ligada</i>	0.18	-166.0E-6	-0.0049	404.0E-6	0.1642
	0.43	-126.0E-6	-0.0426	203.0E-6	0.0549
3 <i>Ligada</i>	0.43	-126.0E-6	-0.0156	254.0E-6	0.0549
	0.78	-116.0E-6	-0.0351	159.0E-6	0.0158
4 <i>Ligada</i>	0.78	-116.0E-6	-0.0054	242.0E-6	0.0158
	1.28	-87.7E-6	-0.0075	138.0E-6	0.0059
5	1.28	-87.7E-6	-0.0008	<u>215.0E-6</u>	0.0059
6					

Deflexión : 64.66 [mm/100]
Radio de Curvatura : 318.65 [m]

Ilustración 18. Resultados del diseño #2.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Tabla 19. Verificación de datos para aceptación del diseño #2

# de Capa	Capa	Admisibilidad (10 ⁻⁶) mm teórico	Admisibilidad (10 ⁻⁶) mm por CEDEM	Estado
1	Capa Asfáltica	71,36	166	No cumple
2	Base granular	x	x	
3	Sub-base granular	x	x	
4	Mejoramiento	x	x	
5	Subrasante	214,97	215	No cumple

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Diseño #3.- Materiales granulares con base asfáltica.

Capa 1. Sera la carpeta asfáltica h mínimo = 15 cm.

Capa 2. Sera la base asfáltica (GB2) h mínimo = 20 cm.

Capa 3. Sera el mejoramiento h mínimo = 35 cm.

Capa 4. Será la subrasante (CBR DE DISEÑO = 29,55 redondeamos a 30 MPa)

The screenshot shows the CEDEM software interface with the following data:

Número de Capas : 4
 Radio de la Carga (a) : 0.125 [m]
 Presión de Contacto (q) : 0.662 [MPa]
 Distancia entre Ejes de Llantas (D) : 0.375 [m]

Capa N°	E [MPa]	μ []	H [m]	Ligada / No ligada
1	2450	0.35	0.15	L
2	4500	0.35	0.20	L
3	80	0.35	0.35	L
4	30	0.35		
5				
6				

Ilustración 19. Diseño #3 con materiales granulares y base asfáltica.
 Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Verificación. Calculamos y verificamos los resultados de los materiales bituminosos y la subrasante.

CEDEM - Cálculo de Esfuerzos y Deformaciones en Estructura Mult...

Archivo Datos Calcular Ayuda

Datos | Información de la Estructura | **Resultados**

Capa N°	Z [m]	Epsilon T	Sigma T [MPa]	Epsilon Z	Sigma Z [MPa]
1 Ligada	0.00	137.0E-6	0.8494	-93.7E-6	0.6618
	0.15	-7.5E-6	0.2070	101.0E-6	0.3640
2 Ligada	0.15	-7.5E-6	0.2172	-10.3E-6	0.3640
	0.35	-109.0E-6	-0.6832	102.0E-6	0.0204
3 Ligada	0.35	-109.0E-6	-0.0013	259.0E-6	0.0204
	0.70	-116.0E-6	-0.0086	199.0E-6	0.0101
4	0.70	-116.0E-6	0.0002	329.0E-6	0.0101
5					
6					

Deflexión : 68.93 [mm/100]

Radio de Curvatura : 617.26 [m]

Ilustración 20. Resultados del diseño #3.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Tabla 19. Verificación de datos para aceptación del diseño #3

# de Capa	Capa	Admisibilidad (10 ⁻⁶) mm teórico	Admisibilidad (10 ⁻⁶) mm por CEDEM	Estado
1	Capa Asfáltica	71,36	7	Cumple
2	Base Asfáltica	47,124	109	No cumple
3	Mejoramiento	x	x	
4	Subrasante	214,97	329	No cumple

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Diseño #4.- Materiales granulares con base asfáltica.

Capa 1. Sera la carpeta asfáltica h mínimo = 7 cm.

Capa 2. Sera la base asfáltica (GB2) h mínimo = 35 cm.

Capa 3. Sera el mejoramiento h mínimo = 45 cm.

Capa 4. Será la subrasante (CBR DE DISEÑO = 29,55 redondeamos a 30 MPa)

CEDEM - Cálculo de Esfuerzos y Deformaciones en Estructura Mult...

Archivo Datos Calcular Ayuda

Datos **Información de la Estructura** Resultados

Número de Capas : 4

Radio de la Carga (a) : 0.125 [m]

Presión de Contacto (q) : 0.662 [MPa]

Distancia entre Ejes de Llantas (D) : 0.375 [m]

Capa N°	E [MPa]	μ []	H [m]	Ligada / No ligada
1	2450	0.35	0.07	L
2	4500	0.35	0.35	L
3	80	0.35	0.45	L
4	30	0.35		
5				
6				

Calcular...
Insertar capa...
Eliminar capa...

Ilustración 21. Diseño #4 con materiales granulares y base asfáltica.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Verificación. Calculamos y verificamos los resultados de los materiales bituminosos y la subrasante.

CEDEM - Cálculo de Esfuerzos y Deformaciones en Estructura Mult...

Archivo Datos Calcular Ayuda

Datos | Información de la Estructura | **Resultados**

Capa N°	Z [m]	Epsilon T	Sigma T [MPa]	Epsilon Z	Sigma Z [MPa]
1 Ligada	0.00	88.1E-6	0.6710	-63.2E-6	0.6618
	0.07	33.4E-6	0.4069	-39.3E-6	0.6006
2 Ligada	0.07	33.4E-6	0.4772	-47.5E-6	0.6006
	0.42	-75.9E-6	-0.4864	74.4E-6	0.0142
3 Ligada	0.42	-75.9E-6	-0.0012	182.0E-6	0.0142
	0.87	-74.2E-6	-0.0056	128.0E-6	0.0064
4	0.87	-74.2E-6	0.0001	211.0E-6	0.0064
5					
6					

Deflexión : 55.55 [mm/100]

Radio de Curvatura : 850.63 [m]

Ilustración 22. Resultados del diseño #4.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Tabla 20. Verificación de datos para aceptación del diseño #4

# de Capa	Capa	Admisibilidad (10 ⁻⁶) mm teórico	Admisibilidad (10 ⁻⁶) mm por CEDEM	Estado
1	Capa Asfáltica	71,36	33,4	Cumple
2	Base Asfáltica	47,124	75,9	No cumple
3	Mejoramiento	x	x	
4	Subrasante	214,97	211	Cumple

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Diseño #5.- Materiales granulares con base asfáltica.

Capa 1. Sera la carpeta asfáltica h mínimo = 17,50 cm.

Capa 2. Sera la base asfáltica (GB2) h mínimo = 35 cm.

Capa 3. Sera la Sub-base granular h mínimo = 35 cm.

Capa 4. Sera el mejoramiento h mínimo = 30 cm.

Capa 5. Será la subrasante (CBR DE DISEÑO = 29,55 redondeamos a 30 MPa)

CEDEM - Cálculo de Esfuerzos y Deformaciones en Estructura Mult...

Archivo Datos Calcular Ayuda

Datos Información de la Estructura Resultados

Número de Capas : 5

Radio de la Carga (a) : 0.125 [m]

Presión de Contacto (q) : 0.662 [MPa]

Distancia entre Ejes de Lantas (D) : 0.375 [m]

Capa N°	E [MPa]	μ []	H [m]	Ligada / No ligada
1	2450	0.35	0.175	L
2	4500	0.35	0.35	L
3	250	0.35	0.35	L
4	80	0.35	0.30	L
5	30	0.35		
6				

Calcular...
Insertar capa...
Eliminar capa...

Ilustración 23. Diseño #5 con materiales granulares y base asfáltica.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldívia

Verificación. Calculamos y verificamos los resultados de los materiales bituminosos y la subrasante.

CEDEM - Cálculo de Esfuerzos y Deformaciones en Estructura Mult...

Archivo Datos Calcular Ayuda

Datos | Información de la Estructura **Resultados**

Capa N°	Z [m]	Epsilon T	Sigma T [MPa]	Epsilon Z	Sigma Z [MPa]
1 <i>Ligada</i>	0.00	82.1E-6	0.6546	-32.5E-6	0.6618
	0.18	-13.2E-6	0.1591	98.7E-6	0.3345
2 <i>Ligada</i>	0.18	-13.2E-6	0.1428	60.2E-6	0.3345
	0.53	-46.4E-6	-0.2967	47.7E-6	0.0171
3 <i>Ligada</i>	0.53	-46.4E-6	-0.0078	88.0E-6	0.0171
	0.88	-50.7E-6	-0.0160	68.0E-6	0.0060
4 <i>Ligada</i>	0.88	-50.7E-6	-0.0029	99.8E-6	0.0060
	1.18	-51.5E-6	-0.0042	84.8E-6	0.0039
5	1.18	-51.5E-6	-0.0003	135.0E-6	0.0039
6					

Deflexión : 43.13 [mm/100]

Radio de Curvatura : 827.06 [m]

Ilustración 24. Resultados del diseño #5.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Tabla 21. Verificación de datos para aceptación del diseño #5

# de Capa	Capa	Admisibilidad (10 ⁻⁶) mm teórico	Admisibilidad (10 ⁻⁶) mm por CEDEM	Estado
1	Capa Asfáltica	71,36	13,2	Cumple
2	Base Asfáltica	47,124	46,4	Cumple
3	Sub-base granular	x	x	
4	Mejoramiento	x	x	
5	Subrasante	214,97	135	Cumple

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Diseño #6.- Materiales granulares con base de cemento.

Capa 1. Sera la carpeta asfáltica h mínimo = 10 cm.

Capa 2. Base de cemento h mínimo = 25 cm E = entre 4000 y 7000 MPa según Holcim
u = 0,25.

Capa 3. Sera la Sub-base granular h mínimo = 30 cm.

Capa 4. Sera el mejoramiento h mínimo = 40 cm.

Capa 5. Será la subrasante (CBR DE DISEÑO = 29,55 redondeamos a 30 MPa)

Capa N°	E [MPa]	μ []	H [m]	Ligada / No ligada
1	2450	0.35	0.10	L
2	6500	0.25	0.25	L
3	250	0.35	0.30	L
4	80	0.35	0.40	L
5	30	0.35		
6				

Ilustración 25. Diseño #6 con materiales granulares y base de cemento.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Verificación. Calculamos y verificamos los resultados de los materiales bituminosos y la subrasante.

CEDEM - Cálculo de Esfuerzos y Deformaciones en Estructura Mult...

Archivo Datos Calcular Ayuda

Datos | Información de la Estructura | Resultados

Capa N°	Z [m]	Epsilon T	Sigma T [MPa]	Epsilon Z	Sigma Z [MPa]
1 <i>Ligada</i>	0.00	88.0E-6	0.6710	-60.9E-6	0.6618
	0.10	33.5E-6	0.3814	-19.6E-6	0.5374
2 <i>Ligada</i>	0.10	33.5E-6	0.3936	-15.2E-6	0.5374
	0.35	-70.8E-6	-0.5659	43.7E-6	0.0299
3 <i>Ligada</i>	0.35	-70.8E-6	-0.0089	139.0E-6	0.0299
	0.65	-82.4E-6	-0.0248	114.0E-6	0.0115
4 <i>Ligada</i>	0.65	-82.4E-6	-0.0037	175.0E-6	0.0115
	1.05	-78.6E-6	-0.0064	129.0E-6	0.0058
5	1.05	-78.6E-6	-0.0005	205.0E-6	0.0058
6					

Deflexión : 54.79 [mm/100]

Radio de Curvatura : 960.24 [m]

Ilustración 26. Resultados del diseño #6.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Tabla 22. Verificación de datos para aceptación del diseño #6

# de Capa	Capa	Admisibilidad (10 ⁻⁶) mm teórico	Admisibilidad (10 ⁻⁶) mm por CEDEM	Estado
1	Capa Asfáltica	71,36	33,5	Cumple
2	Base Cemento	x	x	
3	Mejoramiento	x	x	
4	Subrasante	214,97	205	Cumple

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Tabla de resultados

Una vez realizados varios diseños de espesores de la estructura del pavimento flexible procederemos al realizar su respectivo análisis técnico – económico mediante la presentación de las siguientes tablas:

Tabla 22. Resumen de diseños de espesores.

Diseño #	Estado	Tipo de Diseño
#1	No Cumple La Carpeta Asfáltica y la Subrasante	Materiales granulares
#2	No Cumple La Carpeta Asfáltica y la Subrasante	Materiales granulares
#3	No Cumple La Base Asfáltica y la Subrasante	Materiales granulares con base asfáltica
#4	No Cumple La Base Asfáltica	Materiales granulares con base asfáltica
#5	Cumple	Materiales granulares con base asfáltica
#6	Cumple	Materiales granulares con base cementicia

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

En la Tabla #23 se observa los espesores de la estructura de pavimento los cuales cumplen con esfuerzos admisible según el software CEDEM.

Tabla 23. Resumen de diseños con espesores óptimos.

Diseño #	Tipo de Diseño	# de capas	Espesores de capas de diseño (cm)			
			Capa Asfáltica	Base (Asfáltica o Cemento)	Subbase	Mejoramiento
#5	Materiales granulares con base asfáltica	4	17.5	35	35	30
#6	Materiales granulares con base cementicia	4	10	25	30	40

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Como podemos apreciar en la Tabla #23 el diseño #5 con base asfáltica y el diseño #6 con base de cemento cumplen el análisis técnico de seguridad con sus espesores óptimos por lo que se procederá a realizar una simple comparativa económica con el fin de establecer cuál sería la opción más favorable. Los APU que se encuentran en Anexo fueron proporcionado por la Muy Ilustre Municipalidad de Guayaquil, en su portal de

Compras Públicas SOCE y los costos fueron de cada capa se consideraron a una distancia de 20 km.

Tabla 24. Longitud de la vía, según el diseño geométrico.

Abscisado	
Inicial	K 0 + 00
Final	K 3 + 811

Fuente: (Lozada Díaz, 2018)

La tabla #25 y # 26 muestran los costos aproximados de los materiales granulares y asfálticos principales a considerar según los diseños 5 y 6 que cumplen con las admisibilidades máximas permitidas.

Tabla 25. Resumen de costos del diseño #5.

Capas	Espesor (m)	Ancho de vía (m)	Longitud aproximada (m)	Volumen aproximado (m ³)	Costo Unitario	Costo Total
Capa Asfáltica. Inc. Transporte	0,175	21,10	3811	14072,12	\$185,80	\$2.614.599,90
Base Asfáltica. Inc. Transporte	0,35	21,10	3811	28144,24	\$41,94	\$1.180.369,43
Subbase. Inc. Transporte	0,35	21,10	3811	28144,24	\$27,64	\$777.906,79
Mejoramiento. Inc. Transporte	0,30	21,10	3811	24123,63	\$14,53	\$350.516,34
Total (USD)						\$4.923.392,46

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Tabla 26. Resumen de costos del diseño #6.

Capas	Espesor (m)	Ancho	Longitud	Volumen	Costo	Costo Total
		de vía (m)	aproximada (m)	aproximado (m ³)	Unitario (m ³)	
Capa Asfáltica. Inc. Transporte	0,10	21,10	3811	8041,21	\$185,80	\$1.494.056,82
Base Cemento Inc. Transporte	0,25	21,10	3811	20103,03	\$53,71	\$1.079.733,74
Subbase. Inc. Transporte	0,30	21,10	3811	24123,63	\$27,64	\$666.777,13
Mejoramiento. Inc. Transporte	0,40	21,10	3811	32164,84	\$14,53	\$467.355,13
Total (USD)						\$3.707.922,82

Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Los costos que se estimaron se los encontró dentro del portal de contratación pública con el fin de ser más real la inversión del proyecto. Se puede apreciar que el diseño #6 con base cemento cumple con los parámetros técnicos – económicos por lo que se procederá a presentar la sección del pavimento con los espesores indicados.

Ilustración 27. Sección del diseño de pavimento flexible.
Elaborado por: Cristhian Juanazo y Freddy Saldivia

Capítulo V

5.1. Conclusiones

- El conteo vehicular se realizó por medio de video cámara de la zona de estudio donde se obtuvo un tráfico promedio de la semana de 152 929 vehículos para una vía E25 caracterizado como un tráfico de nivel alto.
- La admisibilidad máxima permitida de la base asfáltica es $47,124 \times 10^{-6} mm$ y de la carpeta asfáltica es $71,36 \times 10^{-6} mm$.
- Se obtuvo como resultado de los espesores de la estructura del pavimento, la carpeta asfáltica de 10 cm, la base asfáltica 25 cm, la subbase de 30 cm y el mejoramiento de 40 cm siendo los óptimos para el tipo de tráfico T5 por su composición estructural y económica.

5.2. Recomendaciones

- Considerar el método de diseño racional como una mejor opción para el diseño de pavimentos ya que ofrece diferentes alternativas al momento de calcular los espesores para optimizar la seguridad y economía del proyecto.
- Analizar adecuadamente los ensayos al determinar el módulo elástico de las capas bituminosas asfálticas y granulares para evitar posibles deformaciones.

Bibliografía

- AASHTO, A. A. (1993). Guía AASHTO para el diseño de estructuras de pavimento flexible. En A. A. Highway, *Guía AASHTO para el diseño de estructuras de pavimento flexible*. Washington D.C.: Capitol Street AASHTO.
- Cal y Mayor, R. (2016). Ingeniería de Tránsito. En R. Cal y Mayor, *Ingeniería de Tránsito*. Bogotá: Alfaomega Colombiana.
- Coria, G. C., Hernandez, D. R., & Garnica, A. P. (2018). TEORIAS PARA CALCULAR ESFUERZOS, DEFORMACIONES Y DEFLEXIONES EN PAVIMENTOS FLEXIBLES: UN ENFOQUE MECANICISTA. *The National Academies of Sciences, Engineering, and Medicine*, 282.
- Correia, F., & Ojeda, A. (2021). *Repositorio Universidad de Guayaquil*.
- Guzmán Suárez, E. A., & Higuera Sandoval, C. H. (2016). Comparación entre el módulo resiliente de la subrasante determinado en laboratorio y el retrocalculado, factor de ajuste C. *Ingenio Magno, Vol 7-1*, 22.
- Lázares, W. G. (2016). Mecánica de suelos aplicada a vías de transporte. En W. G. Lázares, *Mecánica de suelos aplicada a vías de transporte*. Lima: Editorial Macro.
- Lozada Díaz, C. A. (2018). Tratamiento de fisuras para la conservación del pavimento flexible en el tramo Perico San Ignacio – Cajamarca 2018. *Tratamiento de fisuras para la conservación del pavimento flexible en el tramo Perico San Ignacio – Cajamarca 2018*. Lima, Peru.

- Menéndez, J. (2016). Ingeniería de pavimentos, diseño y gestión de pavimentos. En M. José, *Ingeniería de pavimentos, diseño y gestión de pavimentos*. Perú: ICG.
- Montejo Fonseca, A. (2010). Ingeniería de pavimentos. En A. Montejo Fonseca, *Ingeniería de pavimentos*. Bogotá: Universidad Católica de Colombia.
- Morales, S., Caridad, I. M., Marrero, P., María, I. D., Piusseaut, T., & Eduardo, D. (2020). Propuesta de espesores mínimos de superficie y coeficientes de equivalencia de espesores para el diseño de pavimentos flexibles. *Revista de Arquitectura e Ingeniería*, 15.
- MTOP. (2002). *Factor de ajuste mensual por Provincias*. Quito: MTOP.
- MTOP, M. d. (2002). Especificaciones Generales Para la Construcción de Caminos y Puentes. *Especificaciones Generales Para la Construcción de Caminos y Puentes*. Quito, Pichincha, Ecuador.
- Nardiz, O. C. (1973). Las primeras carreteras modernas. El trazado y la construcción de los Caminos Reales en el siglo XVII. En O. C. Nardiz, *Las primeras carreteras modernas. El trazado y la construcción de los Caminos Reales en el siglo XVII* (pág. 376). Madrid.
- NEVI-12. (2013). Norma para estudio y diseño vial. *Norma para estudio y diseño vial, Volumen N° 2 - Libro B*. Quito, Ecuador.
- Ogoño Aguinaca, J. R., & Orozco Calva, L. F. (Octubre de 2020). *Análisis del tránsito vehicular en las intersecciones viales en el centro histórico de la ciudad de Loja, determinando el nivel de servicio*. Obtenido de Dspace: <https://dspace.ups.edu.ec/handle/123456789/19381>

Reyes Lizcano, F. A. (2003). Diseño racional de pavimentos. En F. A. Reyes Lizcano, *Diseño racional de pavimentos* (pág. 586). Bogotá: 1era edicion.

Rondón, H. A., & Reyes, F. A. (2015). Pavimentos, Materiales, construcción y diseño. En H. A. Quintana, & F. A. Lizacano, *Pavimentos, Materiales, construcción y diseño*. Bogotá: Ecoe Ediciones.

Ursangila, T. d. (2009). Aplicación de concepto empírico-mecanicista en el diseño de pavimentos flexibles. *Aplicación de concepto empírico-mecanicista en el diseño de pavimentos flexibles*. Santa Clara, Cuba.

Anexos

CONTEO DE TRAFICO

VARIACION HORARIA DEL VOLUMEN DE TRANSITO

ESTACION 1:		DIA CONTEO: LUNES		FECHA: 10/11/2022									
DIRECCION:													
HORA	LIVIANOS		BUSES		CAMIONES								TOTAL
	Automóvil	Camioneta	Buseta	Bus	C2P	C2G	C3	C3-S1	C2-S1	C2-S2	C3-S2	C3-S3	
00h00 01h00	53	48	3	9	2	2	5	4	5	7	13	17	168
01h00 02h00	39	45	4	8	1	2	6	2	4	6	10	14	141
02h00 03h00	68	69	1	3	3	4	20	8	8	12	23	32	251
03h00 04h00	105	84	0	0	3	2	11	9	10	16	24	37	301
04h00 05h00	206	221	25	53	18	22	30	22	28	36	62	91	814
05h00 06h00	290	276	21	49	24	30	53	32	35	58	88	126	1082
06h00 07h00	415	403	25	49	12	20	33	22	28	40	63	99	1209
07h00 08h00	631	531	26	61	10	20	30	26	36	59	66	115	1611
08h00 09h00	511	477	18	47	18	29	39	33	41	48	94	130	1485
09h00 10h00	477	491	20	46	11	16	31	23	33	40	50	87	1325
10h00 11h00	511	503	25	49	13	18	43	35	44	64	89	122	1516
11h00 12h00	527	503	27	69	33	36	62	52	48	74	130	188	1749
12h00 13h00	482	461	31	74	28	36	59	49	43	59	108	166	1596
13h00 14h00	441	416	32	76	19	32	55	32	34	55	117	153	1462
14h00 15h00	474	448	30	70	22	32	61	31	44	44	108	133	1497
15h00 16h00	395	388	24	47	22	26	44	33	34	42	66	100	1221
16h00 17h00	475	464	28	55	12	20	37	28	27	31	45	69	1291
17h00 18h00	390	347	23	49	14	19	38	23	28	27	46	70	1074
18h00 19h00	336	311	17	41	15	19	41	26	32	28	44	68	978
19h00 20h00	318	235	17	49	15	20	27	30	27	28	39	56	861
20h00 21h00	172	155	6	16	9	19	25	24	22	24	45	67	584
21h00 22h00	121	100	12	27	17	21	31	27	26	27	49	73	531
22h00 23h00	97	84	23	47	15	22	30	23	20	23	39	59	482
23h00 24h00	61	53	6	15	9	19	27	21	19	22	36	54	342
Suman	7595	7113	444	1009	345	486	838	615	676	870	1454	2126	23571

CONTEO DE TRAFICO

VARIACION HORARIA DEL VOLUMEN DE TRANSITO

ESTACION 1:		DIA CONTEO:	MARTES	FECHA:	11/1/2022
DIRECCION:					

HORA	LIVIANOS		BUSES		CAMIONES								TOTAL
	Automóvil	Camioneta	Buseta	Bus	C2P	C2G	C3	C3-S1	C2-S1	C2-S2	C3-S2	C3-S3	
00h00 01h00	51	43	6	5	3	2	4	3	5	7	12	17	158
01h00 02h00	51	42	6	11	1	4	7	3	5	6	12	14	162
02h00 03h00	64	61	2	5	2	2	19	7	10	12	25	29	238
03h00 04h00	81	84	0	0	4	5	13	12	10	11	25	40	285
04h00 05h00	188	204	21	46	14	21	26	19	22	32	57	85	735
05h00 06h00	269	259	20	47	25	26	56	26	28	51	80	117	1004
06h00 07h00	371	392	19	47	13	20	29	18	29	33	63	104	1138
07h00 08h00	585	492	20	55	10	19	28	28	27	52	67	113	1496
08h00 09h00	497	465	15	41	15	29	31	31	42	41	88	123	1418
09h00 10h00	451	460	17	41	16	21	30	20	30	39	51	83	1259
10h00 11h00	486	468	25	44	14	16	38	30	40	54	82	115	1412
11h00 12h00	497	476	22	65	35	34	54	45	41	65	121	176	1631
12h00 13h00	456	441	24	72	30	34	56	39	37	55	101	159	1504
13h00 14h00	424	406	35	74	15	26	51	36	31	55	108	144	1405
14h00 15h00	440	424	26	70	19	26	52	25	47	40	105	125	1399
15h00 16h00	381	378	18	50	31	23	44	31	29	44	62	94	1185
16h00 17h00	433	433	27	51	13	19	33	28	31	34	46	67	1215
17h00 18h00	378	333	20	42	15	18	31	27	24	34	48	70	1040
18h00 19h00	297	309	23	34	13	18	33	28	29	36	44	69	933
19h00 20h00	296	235	10	42	13	20	27	23	25	32	37	54	814
20h00 21h00	171	142	10	15	14	22	22	21	24	37	42	63	583
21h00 22h00	119	92	16	24	8	19	31	20	30	36	47	69	511
22h00 23h00	107	71	18	44	12	21	21	21	22	33	41	53	464
23h00 24h00	62	54	6	14	6	19	20	14	24	34	39	51	343
Suman	7155	6764	406	939	341	464	756	555	642	873	1403	2034	22332

VARIACION HORARIA DEL VOLUMEN DE TRANSITO

ESTACION 1:		DIA CONTEO: MIERCOLES		FECHA: 12/1/2022									
DIRECCION:													
HORA	LIVIANOS		BUSES		CAMIONES								TOTAL
	Automóvil	Camioneta	Buseta	Bus	C2P	C2G	C3	C3-S1	C2-S1	C2-S2	C3-S2	C3-S3

00h00 01h00	52	47	3	9	2	2	5	4	5	7	12	16	164
01h00 02h00	48	45	4	8	1	2	6	2	4	6	9	14	149
02h00 03h00	64	67	1	3	3	4	19	7	7	11	22	31	239
03h00 04h00	82	82	0	0	3	2	11	8	9	14	24	36	271
04h00 05h00	141	216	25	53	17	21	29	22	28	35	61	90	738
05h00 06h00	176	271	21	48	24	30	52	32	34	57	86	124	955
06h00 07h00	227	395	25	48	11	19	32	21	28	38	62	97	1003
07h00 08h00	395	520	26	60	9	20	30	26	35	58	65	112	1356
08h00 09h00	261	467	18	46	18	27	38	32	41	47	92	127	1214
09h00 10h00	280	480	19	44	10	16	30	23	32	38	49	85	1106
10h00 11h00	310	492	25	48	12	17	41	34	44	61	86	119	1289
11h00 12h00	302	492	27	67	32	35	61	51	47	73	127	185	1499
12h00 13h00	285	451	30	73	28	35	57	48	41	58	105	163	1374
13h00 14h00	261	407	31	74	19	32	55	31	33	54	114	150	1261
14h00 15h00	281	439	30	68	22	31	60	31	42	42	106	130	1282
15h00 16h00	251	380	24	46	22	26	43	32	33	40	65	97	1059
16h00 17h00	264	455	28	53	11	20	36	28	27	30	45	68	1065
17h00 18h00	243	339	23	48	14	18	37	23	27	27	45	68	912
18h00 19h00	197	305	16	39	14	18	39	25	31	28	42	66	820
19h00 20h00	241	229	16	48	14	19	27	30	27	28	37	56	772
20h00 21h00	124	152	6	15	9	19	25	24	22	24	44	65	529
21h00 22h00	106	99	11	27	16	21	30	27	26	27	48	72	510
22h00 23h00	85	83	23	45	15	22	29	23	20	23	38	58	464
23h00 24h00	73	51	6	15	8	18	27	21	18	22	35	54	348
Suman	4749	6964	438	985	334	474	819	605	661	848	1419	2083	20379

CONTEO DE TRAFICO

VARIACION HORARIA DEL VOLUMEN DE TRANSITO

ESTACION 1:					DIA CONTEO:	JUEVES		FECHA:	13/1/2022				
DIRECCION:													
HORA	LIVIANOS		BUSES		CAMIONES								TOTAL
	Automóvil	Camioneta	Buseta	Bus	C2P	C2G	C3	C3-S1	C2-S1	C2-S2	C3-S2	C3-S3	
00h00 01h00	53	44	8	5	3	2	9	3	6	6	15	13	165
01h00 02h00	48	45	9	11	1	4	9	3	6	6	15	13	170
02h00 03h00	68	63	6	6	3	4	16	8	10	12	24	25	245
03h00 04h00	74	86	1	1	3	5	18	14	8	9	27	43	289
04h00 05h00	197	213	20	43	14	26	23	16	23	27	64	87	753
05h00 06h00	265	272	19	48	24	19	49	23	31	54	79	123	1006
06h00 07h00	370	391	23	39	17	17	33	23	29	35	70	108	1155
07h00 08h00	585	503	17	59	11	19	29	27	29	47	75	111	1512
08h00 09h00	513	487	17	45	11	33	36	23	48	43	86	127	1469
09h00 10h00	465	467	22	42	17	27	36	21	27	35	56	90	1305
10h00 11h00	499	479	26	45	17	18	42	31	38	45	85	120	1445
11h00 12h00	504	492	20	67	37	32	59	45	45	66	117	173	1657
12h00 13h00	478	454	26	70	32	26	59	39	37	60	109	160	1550
13h00 14h00	446	419	35	76	19	23	46	34	30	62	115	148	1453
14h00 15h00	461	441	36	73	19	25	53	27	39	46	105	127	1452
15h00 16h00	404	391	21	52	34	25	47	27	37	45	64	96	1243
16h00 17h00	445	444	23	56	9	20	40	25	30	40	52	64	1248
17h00 18h00	388	345	29	44	13	23	36	20	28	36	53	76	1091
18h00 19h00	302	308	21	38	19	19	33	29	29	28	43	72	941
19h00 20h00	320	238	10	40	16	19	27	22	25	33	43	60	853
20h00 21h00	178	153	12	19	18	23	30	17	24	37	43	65	619
21h00 22h00	127	98	17	23	11	19	27	27	26	39	50	75	539
22h00 23h00	109	76	19	43	11	22	23	21	28	38	43	55	488
23h00 24h00	65	57	9	15	10	16	23	17	25	34	39	45	355
Suman	7364	6966	446	960	369	466	798	542	657	884	1470	2081	23003

CONTEO DE TRAFICO

VARIACION HORARIA DEL VOLUMEN DE TRANSITO

ESTACION 1:					DIA CONTEO:	VIERNES			FECHA:	14/1/2022			
DIRECCION:													
HORA	LIVIANOS		BUSES		CAMIONES								TOTAL
	Automóvil	Camioneta	Buseta	Bus	C2P	C2G	C3	C3-S1	C2-S1	C2-S2	C3-S2	C3-S3	
00h00 01h00	62	30	2	16	12	4	22	6	2	2	22	76	256
01h00 02h00	58	24	2	10	8	2	16	14	4	2	38	108	286
02h00 03h00	66	36	4	4	10	12	12	22	2	2	34	124	328
03h00 04h00	36	22	6	22	21	8	30	34	6	8	38	78	309
04h00 05h00	90	66	10	26	14	6	12	21	8	10	34	46	343
05h00 06h00	156	128	32	42	22	18	21	22	6	4	40	54	545
06h00 07h00	501	423	92	167	21	25	32	17	20	45	57	94	1494
07h00 08h00	538	528	36	61	31	32	40	35	21	36	101	120	1579
08h00 09h00	696	620	51	107	32	42	56	34	27	63	159	176	2063
09h00 10h00	485	496	21	64	20	25	37	23	23	28	54	87	1363
10h00 11h00	756	583	34	106	31	45	74	35	25	58	185	203	2135
11h00 12h00	813	792	38	116	28	56	86	40	30	39	144	185	2367
12h00 13h00	374	296	23	81	9	20	24	19	13	23	33	61	976
13h00 14h00	575	577	56	109	21	41	50	118	38	66	144	221	2016
14h00 15h00	431	405	38	81	21	36	61	32	40	64	104	154	1467
15h00 16h00	479	452	28	66	22	37	62	26	42	40	93	109	1456
16h00 17h00	580	471	19	36	13	37	32	28	18	26	40	61	1361
17h00 18h00	422	384	12	44	13	20	27	25	25	32	47	71	1122
18h00 19h00	285	246	11	36	10	19	23	26	23	26	38	59	802
19h00 20h00	206	181	12	35	12	21	23	29	19	25	30	44	637
20h00 21h00	160	154	6	21	8	18	26	26	16	18	37	55	545
21h00 22h00	87	78	5	22	5	8	17	17	14	13	18	27	311
22h00 23h00	65	62	10	29	2	6	15	12	9	12	14	22	258
23h00 24h00	55	54	10	30	3	7	17	10	15	12	18	29	260
Suman	7976	7108	558	1331	389	545	815	671	446	654	1522	2264	24279

CONTEO DE TRAFICO

VARIACION HORARIA DEL VOLUMEN DE TRANSITO

ESTACION 1:		DIA CONTEO:	SABADO	FECHA:	15/1/2022
DIRECCION:					

HORA	LIVIANOS		BUSES		CAMIONES								TOTAL
	Automóvil	Camioneta	Buseta	Bus	C2P	C2G	C3	C3-S1	C2-S1	C2-S2	C3-S2	C3-S3	
00h00 01h00	53	26	2	11	10	3	17	5	3	2	16	65	213
01h00 02h00	49	23	3	7	5	2	12	10	2	2	28	92	235
02h00 03h00	55	28	5	4	11	8	9	15	3	2	25	110	275
03h00 04h00	28	18	5	18	14	5	22	28	6	6	29	65	244
04h00 05h00	77	55	8	21	13	6	11	14	5	9	26	37	282
05h00 06h00	138	110	24	36	18	11	18	20	5	4	36	46	466
06h00 07h00	452	377	83	146	20	19	25	14	16	32	51	78	1313
07h00 08h00	481	474	28	49	24	29	31	27	16	29	87	106	1381
08h00 09h00	629	554	38	92	23	33	46	27	23	51	136	153	1805
09h00 10h00	438	447	14	53	18	21	37	20	21	23	48	78	1218
10h00 11h00	686	527	33	91	24	37	60	32	18	47	157	181	1893
11h00 12h00	761	714	28	94	22	48	75	30	24	33	128	167	2124
12h00 13h00	334	267	23	71	12	20	21	21	14	18	27	48	876
13h00 14h00	532	517	46	98	18	35	40	106	28	55	137	193	1805
14h00 15h00	389	359	32	69	16	28	48	26	31	55	101	130	1284
15h00 16h00	435	403	25	60	20	29	53	20	37	33	82	97	1294
16h00 17h00	527	426	16	33	12	28	25	26	18	18	29	55	1213
17h00 18h00	381	347	12	34	10	20	18	18	19	31	33	65	988
18h00 19h00	255	216	8	30	7	16	19	19	18	24	31	57	700
19h00 20h00	187	159	7	30	12	15	24	23	17	20	24	36	554
20h00 21h00	144	133	5	21	7	16	23	20	14	16	29	52	480
21h00 22h00	77	65	4	23	5	7	13	16	11	12	14	24	271
22h00 23h00	52	51	6	23	3	6	14	9	7	7	13	16	207
23h00 24h00	43	43	9	22	4	3	12	7	10	11	13	23	200
Suman	7203	6339	464	1136	328	445	673	553	366	540	1300	1974	21321

CONTEO DE TRAFICO

VARIACION HORARIA DEL VOLUMEN DE TRANSITO

ESTACION 1:		DIA CONTEO: DOMINGO		FECHA: 16/12/2022									
DIRECCION:													
HORA	LIVIANOS		BUSES		CAMIONES								TOTAL
	Automóvil	Camioneta	Buseta	Bus	C2P	C2G	C3	C3-S1	C2-S1	C2-S2	C3-S2	C3-S3	
00h:00-01h:00	67	52	2	8	2	2	9	3	3	4	11	13	176
01h:00-02h:00	41	27	2	12	2	1	6	1	4	3	5	8	112
02h:00-03h:00	37	36	1	7	3	2	4	2	2	4	5	8	111
03h:00-04h:00	46	43	3	9	2	3	7	3	5	3	8	12	144
04h:00-05h:00	91	80	5	15	4	3	11	7	10	12	20	29	287
05h:00-06h:00	302	331	41	81	24	23	50	38	42	55	71	107	1165
06h:00-07h:00	841	754	74	145	24	31	37	29	36	44	49	74	2138
07h:00-08h:00	295	284	30	55	14	24	36	26	22	22	24	36	868
08h:00-09h:00	248	241	21	38	2	2	5	6	3	6	6	9	587
09h:00-10h:00	314	304	15	39	3	2	7	13	9	10	13	19	748
10h:00-11h:00	340	313	20	46	4	6	19	16	11	13	22	35	845
11h:00-12h:00	410	372	12	34	20	21	40	36	29	36	42	64	1116
12h:00-13h:00	481	456	7	35	22	28	38	31	34	34	42	62	1270
13h:00-14h:00	294	266	7	34	2	2	9	3	5	5	7	10	644
14h:00-15h:00	275	282	13	38	3	3	6	4	4	6	7	12	653
15h:00-16h:00	461	451	22	46	3	4	14	10	7	11	18	28	1075
16h:00-17h:00	567	504	28	60	3	8	28	29	32	27	33	49	1368
17h:00-18h:00	527	517	29	60	9	6	25	29	22	28	30	42	1324
18h:00-19h:00	424	378	10	36	8	7	20	10	14	15	16	25	963
19h:00-20h:00	364	318	12	35	4	7	10	9	13	15	15	23	825
20h:00-21h:00	226	208	10	36	6	10	21	14	15	16	24	36	622
21h:00-22h:00	134	131	8	29	6	8	19	16	15	16	21	29	432
22h:00-23h:00	67	44	25	53	7	5	15	17	17	11	18	25	304
23h:00-24h:00	45	39	20	35	5	6	17	14	17	17	21	31	267
Suman	6897	6431	417	986	182	214	453	366	371	413	528	786	18044

UNIVERSIDAD DE GUAYAQUIL

Facultad de Ciencias Matemáticas y Físicas

ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL

Laboratorio de Suelos y Materiales Ing.Dr.Arnaldo Ruffilli

Av.Kennedy s/n. y Av. Delta - Teléfono: 2281037

ENSAYO DE LÍMITE LÍQUIDO Y PLÁSTICO

LIMITE LIQUIDO

PASO No.		1	2	3	4
Recipiente No.		18	F	P	41
Peso en grs.	Recipiente + Peso húmedo	23.20	23.90	23.00	26
	Recipiente + Peso seco	19.00	19.60	19.20	21.60
	Agua Ww	4.20	4.30	3.80	4.40
	Recipiente	11.40	11.30	11.30	11.60
	Peso Seco Ws	7.60	8.30	7.90	10.00
Contenido de Humedad (%) W		55.26	51.81	48.10	44.00
Número de Golpes		12	20	27	36

LIMITE PLASTICO

PASO No.		1	2	3
Recipiente No.		8	19	36
Peso en grs.	Recipiente + Peso húmedo	18.20	19.30	18.00
	Recipiente + Peso seco	16.50	17.50	16.40
	Agua Ww	1.70	1.80	1.60
	Recipiente	11.10	11.60	11.20
	Peso Seco Ws	5.40	5.90	5.20
Contenido de Humedad W		31.48	30.51	30.77

W_L: 49.79 %

W_P: 30.92 %

I_p: 18.87 %

Simbolo de la carta de Plasticidad

ML - OL

UNIVERSIDAD DE GUAYAQUIL
FACULTAD DE CIENCIAS MATEMATICAS Y FISICA
LABORATORIO "ING.DR.ARNALDO RUFFILI"

CBR - PENETRACION

PROYECTO						FECHA:		
LOCALIZACION:						CALICATA:		
1.5 M.						1		
MOLDE No.:						MUESTRA:		
						2		
No. DE GOLPES POR CAPA: 12 - 25 - 56						VOLUMEN DEL MOLDE		
						0,002316		
No. DE CAPAS: 5			PESO DEL MARTILLO: 10 Lbs.			ALTURA DE CAIDA: 18 pulg.		
No. DE ENSAYO								
			1			2		
			3			1		
			2			2		
			3			3		
			CARGA DE PENETRACION LBS			CARGA DE PENETRACION Kg		
1.27 mm	(0.05")		44	66	88	20	30	40
2.54 mm	(0.10")		88	110	176	40	50	80
3.81 mm	(0.15")		132	176	330	60	80	150
5.08 mm	(0.20")		176	264	462	80	120	210
7.62 mm	(0.30")		308	396	704	140	180	320
10.16 mm	(0.40")		396	528	902	180	240	410
12.70 mm	(0.50")		462	704	1122	210	320	510
No. DE ENSAYO			1			2		
			3			1		
			2			2		
			3			3		
			CARGA DE UNITARIA LBS/plg²			CARGA UNITARIA Kg/cm²		
0 mm	(0,0")		0	0	0	0	0	0
1.27 mm	(0.05")		14.67	22.00	29.33	1.03	1.55	2.07
2.54 mm	(0.10")		29.33	36.67	58.67	2.07	2.58	4.13
3.81 mm	(0.15")		44.00	58.67	110.00	3.10	4.13	7.75
5.08 mm	(0.20")		58.67	88.00	154.00	4.13	6.20	10.85
7.62 mm	(0.30")		102.67	132.00	234.67	7.23	9.30	16.53
10.16 mm	(0.40")		132.00	176.00	300.67	9.30	12.40	21.18
12.7 mm	(0.50")		154.00	234.67	374.00	10.85	16.53	26.35

No. Golpes	Esfuerzo de Penetración	
	0,1 Pulg	0,2 Pulg
12	2.07	4.13
25	2.58	6.20
56	4.13	10.85
C.B.R.	%	
12	2.95	3.94
25	3.69	5.91
56	5.91	10.33

Hinchamiento

UNIVERSIDAD DE GUAYAQUIL
FACULTAD DE CIENCIAS MATEMATICAS Y FISICA
LABORATORIO "ING.DR.ARNALDO RUFFILI"

C.B.R - DENSIDADES

Proyecto		Fecha		Volumen	0.002316
Profundidad	1.5 m	Localizacion		MUESTRA 1-2	

ANTES DE LA INMERSIÓN

			12 Golpes x capa	25 Golpes x capa	56 Golpes x capa
HUMEDAD	Recipiente N°		18	3	T
	Wh + Recipiente.		408.5	357.6	379.5
	Ws + Recipiente.		349.7	307.3	324.9
	Ww		58.80	50.30	54.60
	Wrecipiente		24.1	29.3	22
	Wseco		325.6	278	302.9
W% (porcentaje de humedad)			18.059	18.094	18.026
Peso de Molde + Suelo Húmedo			10.9590	11.3420	10.9700
Peso de Molde			6.9400	7.0400	6.5550
Peso del Suelo Húmedo.		Wh	4.02	4.30	4.42
Peso del Suelo Seco.		Ws	3.40	3.643	3.741
Conetido de agua=Wh / 1+ 0,01W%		W%	18.06	18.09	18.03
Densidad Húmeda= Wh/Volum.		dh	1735.32	1857.51	1906.30
Densidad Seca= Dh / 1+ 0,01W%.		ds	1469.88	1572.92	1615.16

DESPUES DE LA INMERSIÓN

			12 Golpes x capa	25 Golpes x capa	56 Golpes x capa
HUMEDAD	Recipiente N°		L	21	5
	Wh + Recipiente.		254.2	223.4	281
	Ws + Recipiente.		197.6	179.8	229.3
	Ww		56.60	43.60	51.70
	Wrecipiente		22.4	24.6	22.1
	Wseco		175.2	155.2	207.2
W% (porcentaje de humedad)			32.306	28.093	24.952
Peso de Molde + Suelo Húmedo			11.2422	11.5920	11.2060
Peso de Molde			6.9400	7.0400	6.5550
Peso del Suelo Húmedo.		Wh	4.30	4.55	4.65
Peso del Suelo Seco.		Ws	3.25	3.554	3.722
Conetido de agua=Wh / 1+ 0,01W%		W%	32.31	28.09	24.95
Densidad Húmeda= Wh/Volum.		dh	1857.60	1965.46	2008.20
Densidad Seca= Dh / 1+ 0,01W%.		ds	1404.02	1534.40	1607.18

% DE HINCHAMIENTO

LECTURA INICIAL			0.030	0.030	0.030
24 Horas			0.124	0.110	0.106
48 Horas			0.138	0.131	0.122
72 Horas			0.148	0.137	0.124
96 Horas			0.159	0.14	0.125
HINCHAMIENTO		%	2.58	2.20	1.90

C.B.R.	%	12 GOLPES	25 GOLPES	56 GOLPES
Densidad Seca.	ds	1470	1572.9	1615.2

UNIVERSIDAD DE GUAYAQUIL													
FACULTAD DE CIENCIAS MATEMÁTICAS Y FÍSICA													
LABORATORIO "ING.DR.ARNALDO RUFFILI"													
PROCTOR													
VOLUMEN DEL CILINDRO:		0.000944		m ³		PROYECTO:		CALICATA 1					
PESO DEL CILINDRO:		4243.0000		kg		UBICACIÓN N°:		PORFUNDIAD : 1.5m					
NÚMEROS DE GOLPES POR CAPA:		25		SOLICITA:									
NÚMERO DE CAPAS:		5		FECHA:									
CANT.	R	PESO TIERRA HÚMEDA + RECIPIENTE	PESO TIERRA SECA + RECIPIENTE	PESO DE RECIPIENTE	PESO DE AGUA	PESO SECO	w	PESO TIERRA HÚMEDA + CILINDRO	PESO TIERRA HÚMEDA Wh	1 + w/100	PESO TIERRA SECA	DENSIDAD SECA	
cm ³	Nº	grs	grs	grs	grs	grs	%	kg	kg		kg	kg/m ³	
EN	1	276.30	263.40	24.60	12.90	238.80	5.4020	5738.000	1495.0000	1.054	1418.379	1502.52	
100	14	289.40	267.30	21.70	22.10	245.60	8.9984	5843.000	1600.0000	1.090	1467.912	1554.99	
200	X	272.00	243.10	28.10	28.90	215.00	13.4419	5970.000	1727.0000	1.134	1522.366	1612.68	
300	41	224.20	193.40	22.70	30.80	170.70	18.0434	6095.000	1852.0000	1.180	1568.915	1661.99	
400	5	259.30	216.30	22.50	43.00	193.80	22.1878	6071.000	1828.0000	1.222	1496.057	1584.81

CONTENIDO NATURAL DE HUMEDAD: %													
CONTENIDO ÓPTIMO DE HUMEDAD: 16.8 %													
DENSIDAD SECA MÁXIMA: 1.695 kg/m ³													
OBSERVACIONES:													
Muestra N°.	PROF.	CLASIFICACIÓN				G _s	Lim. Líquido	Lim. Plást.	Índice Plást.	%>Nº 4			

UNIVERSIDAD DE GUAYAQUIL												
FACULTAD DE CIENCIAS MATEMÁTICAS Y FÍSICAS												
ESCUELA DE INGENIERÍA CIVIL												
Laboratorio de Suelos y Materiales Ing.Dr.Arnaldo Ruffilli												
Av.Kennedy s/n. y Av. Delta - Teléfono: 2281037												
Muestra : C-1-1						Fecha : 13/11/2.017						
CONTENIDO DE HUMEDAD												
Muestra No.		1.1										
Recipiente No.		H										
Peso en gr.	Recipiente + Peso Humedo	1347.2										
	Reciente + Peso Seco	1009.7										
	Agua (Ww)	337.5										
	Peso de Recipiente	117.2										
	Peso Seco (Ws)	892.5										
Contenido de Agua (W%)		37.82

UNIVERSIDAD DE GUAYAQUIL
FACULTAD DE CIENCIAS MATEMÁTICAS Y FÍSICAS
INGENIERÍA CIVIL

Laboratorio de Suelos y Materiales Ing.Dr.Arnaldo Ruffilli
Av.Kennedy s/n. y Av. Delta - Teléfono: 2281037

GRANULOMETRÍA

PROYECTO :

MUESTRA:

FECHA :

SOLICITA :

FECHA :

MUESTRA : C-1-1

TAMIZ	PESO PARCIAL	% RETENIDO	% RETENIDO ACUMULADO	% PASANTE ACUMULADO	ESPECIFICACIÓN
TAMIZ	-	-	-	-	
No. 3/4	0	0.00	0.00	100.00	
No. 1/2	0.00	0.00	0.00	100.00	
No. 3/8	0.0	0.00	0.00	100.00	
No. 4	0.00	0.00	0.00	100.00	
No. 10	0.0	0.00	0.00	100.00	
No. 16	0.00	0.00	0.00	100.00	
No. 30	2.90	0.32	0.32	99.68	
No. 40	1.30	0.15	0.47	99.53	
No. 50	13.90	1.56	2.03	97.97	
No. 80		0.00	2.03	97.97	
No. 100	24.80	2.78	4.81	95.19	
No.200	37.6	4.21	9.02	90.98	
FONDO	812.00	90.98	100.00	0.00	
TOTAL	892.50	100.00

Rubro: 12
 Detalle: 405-5B2 CAPA DE RODADURA H.ASFALTICO/ MEZCLA/PLANTA E= 5 CM (INC. IMPRIMACIÓN/TRANSPORTE HASTA 20KM)

Unidad: m3
 # Página: 12 de 64
 Rendimiento: 11,0000
 Rendimiento (H/U/M): 0,09091

DESCRIPCION	CANTIDAD (A)	TARIFA (B)	COSTO HORA (C=AxB)	RENDIMIENTO (D)	COSTO (E=CxD)	DESREGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO				
						PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%) ELEMENTO
						(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)
Herramienta menor 5% M.O	1,0000	\$ 0,24	\$ 0,24	0,0909	\$ 0,24	0,15%	4292100117	EP	100%	0,15%
Rodillo compactador liso	1,0000	\$ 35,00	\$ 35,00	0,0909	\$ 3,18	2,00%	444240012	NP	0%	0,00%
Rodillo neumatico	1,0000	\$ 40,00	\$ 40,00	0,0909	\$ 3,64	2,29%	444240012	NP	0%	0,00%
Distribuidor de Asfalto	1,0000	\$ 35,00	\$ 35,00	0,0909	\$ 3,18	2,00%	444280021	NP	0%	0,00%
Barredora mecánica autopropulsada	0,3000	\$ 45,00	\$ 13,50	0,0909	\$ 1,23	0,77%	444300411	NP	0%	0,00%
Finisher	1,0000	\$ 45,00	\$ 45,00	0,0909	\$ 4,09	2,58%	444220012	NP	0%	0,00%
SUBTOTAL (M)					\$ 15,56	9,80%				0,15%

DESCRIPCION	CANTIDAD (A)	JORNAL / HORA (B)	COSTO HORA (C=AxB)	RENDIMIENTO (D)	COSTO (E=CxD)	DESREGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO				
						PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%) ELEMENTO
						(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)
Peon	8,0000	\$ 3,83	\$ 30,64	0,0909	\$ 2,79	1,75%	851230012	EP	100%	1,75%
Maestro mayor en ejecución de obras civiles	1,0000	\$ 4,29	\$ 4,29	0,0909	\$ 0,39	0,25%	851230012	EP	100%	0,25%
Operador de rodillo autopropulsado	2,0000	\$ 4,09	\$ 8,18	0,0909	\$ 0,74	0,47%	851230012	EP	100%	0,47%
Operador de acabadora de pavimento asfaltico	1,0000	\$ 4,09	\$ 4,09	0,0909	\$ 0,37	0,23%	851230012	EP	100%	0,23%
Operador de distribuidor de asfalto	1,0000	\$ 4,09	\$ 4,09	0,0909	\$ 0,37	0,23%	851230012	EP	100%	0,23%
Operador de barredora autopropulsada	0,3000	\$ 4,09	\$ 1,23	0,0909	\$ 0,11	0,07%	851230012	EP	100%	0,07%
SUBTOTAL (N)					\$ 4,77	3,01%				3,01%

DESCRIPCION	UNIDAD	CANTIDAD (C)	PRECIO UNITARIO (D)	COSTO (E=CxD)	DESREGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO					
					PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%) ELEMENTO	
					(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)	
Diesel II	gln.	6,0000	\$ 1,90	\$ 11,40	7,18%	333400011	EP	100%	7,18%	
Asfalto RC-250	gln.	5,0000	\$ 2,54	\$ 12,70	8,00%	153300018	EP	100%	8,00%	
Mezcla asfaltica	m3.	1,3000	\$ 83,98	\$ 109,17	68,75%	1533000110	EP	100%	68,75%	
SUBTOTAL (O)					\$ 133,27	83,92%				83,92%

DESCRIPCION	UNIDAD	CANTIDAD (C)	TARIFA (D)	COSTO (E=CxD)	DESREGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO					
					PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%) ELEMENTO	
					(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)	
Transporte de mezcla asfaltica	m3/km	26,00	0,20	\$ 5,20	3,27%	643320113	EP	100%	3,27%	
SUBTOTAL (P)					\$ 5,20	3,27%				3,27%

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P)		\$ 158,81								
GASTOS GENERALES	5%	\$ 7,94			Σ PRT=					VAE RUBRO
UTILIDAD	10%	\$ 15,88								ΣVAE=
IMPREVISTOS	2%	\$ 3,18			100,00%					90,35%
VALOR OFERTADO		\$ 185,80								

ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

Rubro: 17
 Detalle: 563-8 (A) CAPA DE BASE ASFÁLTICA MEZCLADA EN PLANTA (INC. TRANSPORTE HASTA 20KM)

Unidad: m3
 # Página: Página 17 de 64
 Rendimiento: 50,0000
 Rendimiento (H/U/M): 0,02000

DESCRIPCION	CANTIDAD (A)	TARIFA (B)	COSTO HORA (C=AxB)	RENDIMIENTO (D)	COSTO (E=CxD)	DESGREGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO				
						PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%) ELEMENTO
						(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)
Herramienta menor 5% M.O	1,0000	\$ 0,04	\$ 0,04	0,0200	\$ 0,04	0,11%	4292100117	EP	100%	0,11%
Rodillo neumatico	1,0000	\$ 40,00	\$ 40,00	0,0200	\$ 0,80	2,23%	444240012	NP	0%	0,00%
Rodillo Vibratorio	1,0000	\$ 40,00	\$ 40,00	0,0200	\$ 0,80	2,23%	4443004234	NP	0%	0,00%
Finisher	1,0000	\$ 45,00	\$ 45,00	0,0200	\$ 0,90	2,51%	444220012	NP	0%	0,00%
Planta de Asfalto	0,2000	\$ 150,00	\$ 30,00	0,0200	\$ 0,60	1,67%	4443004177	NP	0%	0,00%
SUBTOTAL (M)					\$ 3,14	8,76%				0,11%

DESCRIPCION	CANTIDAD (A)	JORNAL / HORA (B)	COSTO HORA (C=AxB)	RENDIMIENTO (D)	COSTO (E=CxD)	DESGREGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO				
						PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%) ELEMENTO
						(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)
Peon	6,0000	\$ 3,83	\$ 22,98	0,0200	\$ 0,46	1,28%	851230012	EP	100%	1,28%
Maestro mayor en ejecucion de obras civiles	1,0000	\$ 4,29	\$ 4,29	0,0200	\$ 0,09	0,24%	851230012	EP	100%	0,24%
Operador de rodillo autopropulsado	2,0000	\$ 4,09	\$ 8,18	0,0200	\$ 0,16	0,46%	851230012	EP	100%	0,46%
Operador de acabadora de pavimento asfaltico	1,0000	\$ 4,09	\$ 4,09	0,0200	\$ 0,08	0,23%	851230012	EP	100%	0,23%
Operador responsable de planta asfaltica	0,2000	\$ 4,09	\$ 0,82	0,0200	\$ 0,02	0,05%	851230012	EP	100%	0,05%
SUBTOTAL (N)					\$ 0,81	2,25%				2,25%

DESCRIPCION	UNIDAD	CANTIDAD (C)	PRECIO UNITARIO (D)	COSTO (E=CxD)	DESGREGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO					
					PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%) ELEMENTO	
					(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)	
Diesel II	gln.	2,4600	\$ 1,90	\$ 4,67	13,04%	333400011	EP	100%	13,04%	
Asfalto RC-250	gln.	1,8600	\$ 2,54	\$ 4,72	13,18%	153300018	EP	100%	13,18%	
Base clase 1	m3.	1,2500	\$ 14,00	\$ 17,50	48,82%	153200015	EP	100%	48,82%	
SUBTOTAL (O)					\$ 26,90	75,04%				75,04%

DESCRIPCION	UNIDAD	CANTIDAD (C)	TARIFA (D)	COSTO (E=CxD)	DESGREGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO					
					PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%) ELEMENTO	
					(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)	
Transporte de agregados	m3/km	25,00	\$ 0,20	\$ 5,00	13,95%	643390017	EP	100%	13,95%	
SUBTOTAL (P)					\$ 5,00	13,95%				13,95%

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P)		\$ 35,85							
GASTOS GENERALES	5%	\$ 1,79							
UTILIDAD	10%	\$ 3,58							
IMPREVISTOS	2%	\$ 0,72							
VALOR OFERTADO		\$ 41,94							
					Σ PRT=	100,00%			VAE RUBRO ΣVAE= 91,35%

ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

Rubro: 11
 Detalle: 404-2(1)A1 BASE DE AGREGADOS ESTABILIZADA CON CEMENTO PORTLAND F'c= 25KG/CM2 A 7D INC. TRANSPORTE 20KM

Unidad: m3
 # Página: 11 de 64
 Rendimiento: 20,0000
 Rendimiento (H/U/M): 0,05000

EQUIPOS						DESREGGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO				
DESCRIPCION	CANTIDAD (A)	TARIFA (B)	COSTO HORA (C=AxB)	RENDIMIENTO (D)	COSTO (E=CxD)	PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%) ELEMENTO
						(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)
Herramienta menor 5% M.O	1,0000	\$ 0,09	\$ 0,09	0,0500	\$ 0,09	0,21%	4292100117	EP	100%	0,21%
Rodillo compactador liso	1,0000	\$ 35,00	\$ 35,00	0,0500	\$ 1,75	3,81%	444240012	NP	0%	0,00%
Tanquero de agua cap. 2000 glns. Con bomba	1,0000	\$ 25,00	\$ 25,00	0,0500	\$ 1,25	2,72%	492100011	ND	40%	1,09%
Motoniveladora	1,0000	\$ 40,00	\$ 40,00	0,0500	\$ 2,00	4,36%	444220013	NP	0%	0,00%
SUBTOTAL (M)					\$ 5,09	11,10%				1,30%

MANO DE OBRA										
DESCRIPCION	CANTIDAD (A)	JORNAL / HORA (B)	COSTO HORA (C=AxB)	RENDIMIENTO (D)	COSTO (E=CxD)	PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%) ELEMENTO
						(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)
Peon	6,0000	\$ 3,83	\$ 22,98	0,0500	\$ 1,15	2,50%	851230012	EP	100%	2,50%
Maestro mayor en ejecucion de obras civiles	0,2000	\$ 4,29	\$ 0,86	0,0500	\$ 0,04	0,09%	851230012	EP	100%	0,09%
Operador de rodillo autopropulsado	1,0000	\$ 4,09	\$ 4,09	0,0500	\$ 0,20	0,45%	851230012	EP	100%	0,45%
CHOFER: Tanqueros (Estr.Oc.C1)	1,0000	\$ 5,62	\$ 5,62	0,0500	\$ 0,28	0,61%	851230012	EP	100%	0,61%
Operador de motoniveladora	1,0000	\$ 4,29	\$ 4,29	0,0500	\$ 0,21	0,47%	851230012	EP	100%	0,47%
SUBTOTAL (N)					\$ 1,89	4,12%				4,12%

MATERIALES										
DESCRIPCION	UNIDAD	CANTIDAD (C)	PRECIO UNITARIO (D)	COSTO (E=CxD)	PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%) ELEMENTO	
					(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)	
Cemento tipo base MH Inc. Transporte	kg.	115,0000	\$ 0,15	\$ 17,25	37,58%	374400011	EP	100%	37,58%	
Base clase 1	m3.	1,2000	\$ 14,00	\$ 16,80	36,60%	153200015	EP	100%	36,60%	
Agua	m3.	0,0750	\$ 0,90	\$ 0,07	0,15%	180000111	EP	100%	0,15%	
SUBTOTAL (O)					\$ 34,12	74,32%				74,32%

TRANSPORTE										
DESCRIPCION	UNIDAD	CANTIDAD (C)	TARIFA (D)	COSTO (E=CxD)	PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%) ELEMENTO	
					(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)	
Transporte de agregados	m3/km	24,00	0,20	\$ 4,80	10,46%	643390017	EP	100%	10,46%	
SUBTOTAL (P)					\$ 4,80	10,46%				10,46%

TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P)	\$ 45,90			
GASTOS GENERALES	5%	\$ 2,30	Σ PRT=	
UTILIDAD	10%	\$ 4,59		
IMPREVISTOS	2%	\$ 0,92	100,00%	VAE RUBRO
VALOR OFERTADO	\$ 53,71			ΣVAE= 90,20%

ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

Rubro: 23
Detalle: 403-1(2)E SUB-BASE CLASE 1 INC. TRANSPORTE HASTA 20KM

Unidad: u
Página: 23 de 64
Rendimiento: 50,0000
Rendimiento (H/U/M): 0,02000

EQUIPOS						DESGREGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO				
DESCRIPCION	CANTIDAD (A)	TARIFA (B)	COSTO HORA (C=AxB)	RENDIMIENTO (D)	COSTO (E=CxD)	PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%)
						(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)
Herramienta menor 5% M.O	1,0000	\$ 0,02	\$ 0,02	0,0200	\$ 0,02	0,08%	4292100117	EP	100%	0,08%
Rodillo vibratorio	1,0000	\$ 40,00	\$ 40,00	0,0200	\$ 0,80	3,39%	4443004234	NP	0%	0,00%
Tanquero de agua cap. 2000 glns. Con bomba	1,0000	\$ 25,00	\$ 25,00	0,0200	\$ 0,50	2,12%	492100011	ND	40%	0,85%
Motoniveladora	1,0000	\$ 40,00	\$ 40,00	0,0200	\$ 0,80	3,39%	444220013	NP	0%	0,00%
SUBTOTAL (M)					\$ 2,12	8,96%				0,92%
MANO DE OBRA						DESGREGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO				
DESCRIPCION	CANTIDAD (A)	JORNAL / HORA (B)	COSTO HORA (C=AxB)	RENDIMIENTO (D)	COSTO (E=CxD)	PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%)
						(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)
Peon	1,0000	\$ 3,83	\$ 3,83	0,0200	\$ 0,08	0,32%	851230012	EP	100%	0,32%
Operador de rodillo autopropulsado	1,0000	\$ 4,09	\$ 4,09	0,0200	\$ 0,08	0,35%	851230012	EP	100%	0,35%
Operador de motoniveladora	1,0000	\$ 4,29	\$ 4,29	0,0200	\$ 0,09	0,36%	851230012	EP	100%	0,36%
CHOFER: Tanqueros (Estr.Oc.C1)	1,0000	\$ 5,62	\$ 5,62	0,0200	\$ 0,11	0,48%	851230012	EP	100%	0,48%
SUBTOTAL (N)					\$ 0,36	1,51%				1,51%
MATERIALES						DESGREGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO				
DESCRIPCION	UNIDAD	CANTIDAD (C)	PRECIO UNITARIO (D)	COSTO (E=CxD)	PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%)	
					(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)	
Subbase clase 1	m3.	1,2500	\$ 12,85	\$ 16,06	67,98%	153200015	EP	100%	67,98%	
Agua	m3.	0,1000	\$ 0,90	\$ 0,09	0,38%	180000111	EP	100%	0,38%	
SUBTOTAL (O)					\$ 16,15	68,36%				68,36%
TRANSPORTE						DESGREGACION TECNOLOGICA DEL RUBRO				
DESCRIPCION	UNIDAD	CANTIDAD (C)	TARIFA (D)	COSTO (E=CxD)	PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%)	
					(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)	
Transporte de agregados	m3/km	25,00	\$ 0,20	\$ 5,00	21,16%	643390017	EP	100%	21,16%	
SUBTOTAL (P)					\$ 5,00	21,16%				21,16%
TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P)					\$ 23,63					
GASTOS GENERALES					\$ 1,18					
UTILIDAD					\$ 2,36					
IMPREVISTOS					\$ 0,47					
VALOR OFERTADO					\$ 27,64					
						Σ PRT=				VAE RUBRO
						100,00%				ΣVAE=
										91,96%

ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

Rubro: 9
Detalle: 304-1(2)E-1 MATERIAL DE PRÉSTAMO IMPORTADO. INC. TRANSPORTE HASTA 20KM

Unidad: m3
Página: Página 9 de 64
Rendimiento: 66,0000
Rendimiento (HUM): 0,01515

						DESGREGACION TECNOLÓGICA DEL RUBRO				
DESCRIPCION	CANTIDAD (A)	TARIFA (B)	COSTO HORA (C=AxB)	RENDIMIENTO (D)	COSTO (E=CxD)	PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%)
						(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)
Herramienta menor 5% M.O	1,0000	\$ 0,01	\$ 0,01	0,0152	\$ 0,01	0,11%	4292100117	EP	100%	0,11%
Rodillo Vibratorio	1,0000	\$ 40,00	\$ 40,00	0,0152	\$ 0,61	4,88%	4443004234	NP	0%	0,00%
Motoniveladora	1,0000	\$ 40,00	\$ 40,00	0,0152	\$ 0,61	4,88%	444220013	NP	0%	0,00%
Tanquero de agua cap. 2000 glns. Con bomba	1,0000	\$ 25,00	\$ 25,00	0,0152	\$ 0,38	3,05%	492100011	ND	40%	1,22%
SUBTOTAL (M)					\$ 1,60	12,92%				1,33%
MANO DE OBRA										
DESCRIPCION	CANTIDAD (A)	JORNAL / HORA (B)	COSTO HORA (C=AxB)	RENDIMIENTO (D)	COSTO (E=CxD)	PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%)
						(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)
Peon	1,0000	\$ 3,83	\$ 3,83	0,0152	\$ 0,06	0,47%	851230012	EP	100%	0,47%
Operador de rodillo autopropulsado	1,0000	\$ 4,09	\$ 4,09	0,0152	\$ 0,06	0,50%	851230012	EP	100%	0,50%
Operador de motoniveladora	1,0000	\$ 4,29	\$ 4,29	0,0152	\$ 0,07	0,52%	851230012	EP	100%	0,52%
CHOFER: Tanqueros (Estr.Oc.C1)	1,0000	\$ 5,62	\$ 5,62	0,0152	\$ 0,09	0,69%	851230012	EP	100%	0,69%
SUBTOTAL (N)					\$ 0,27	2,18%				2,18%
MATERIALES										
DESCRIPCION	UNIDAD	CANTIDAD (C)	PRECIO UNITARIO (D)	COSTO (E=CxD)	COSTO (E=CxD)	PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%)
						(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)
Cascajo mediano IP-9	m3.	1,2500	\$ 4,36	\$ 5,45	\$ 5,45	43,90%	153200015	EP	100%	43,90%
Agua	m3.	0,1000	\$ 0,90	\$ 0,09	\$ 0,09	0,72%	180000111	EP	100%	0,72%
SUBTOTAL (O)					\$ 5,54	44,62%				44,62%
TRANSPORTE										
DESCRIPCION	UNIDAD	CANTIDAD (C)	TARIFA (D)	COSTO (E=CxD)	COSTO (E=CxD)	PESO RELATIVO ELEMENTO (%)	CPC ELEMENTO	NP / EP / ND	VAE (%)	VAE (%)
						(PRT= Td/Q)			VI (%)	VAE= PRT * VI (%)
Transporte de agregados	m3km	25,00	0,20	\$ 5,00	\$ 5,00	40,27%	643390017	EP	100%	40,27%
SUBTOTAL (P)					\$ 5,00	40,27%				40,27%
TOTAL COSTO DIRECTO (M+N+O+P)					\$ 12,41					
GASTOS GENERALES					5%	\$ 0,62	Σ PRI= 100,00%			VAE RUBRO ΣVAE= 88,41%
UTILIDAD					10%	\$ 1,24				
IMPREVISTOS					2%	\$ 0,25				
VALOR OFERTADO					\$ 14,53					

ESTOS PRECIOS NO INCLUYEN IVA

REPOSITORIO NACIONAL EN CIENCIA Y TECNOLOGÍA

FICHA DE REGISTRO DE TESIS

TÍTULO Y SUBTÍTULO: Análisis y Diseño Estructural de Pavimento Flexible Utilizando el Método Mecanicista sobre una Vía Lateral a la Altura del Cantón Alfredo Baquerizo Moreno (Jujan), Provincia Del Guayas.		
AUTOR/ES: Juanazo Villamar Cristhian Arnaldo Saldivia Monserrate Freddy Geovanny		TUTOR: Ing. Gustavo Xavier Ramírez Zambrano, Msc.
		REVISORES: Ing. Gino Fernando Flor Chávez, Msc
INSTITUCIÓN: Universidad de Guayaquil		FACULTAD: Ciencias Matemáticas y Físicas
CARRERA: Ingeniería Civil		
FECHA DE PUBLICACIÓN: Abril, 2022		No. DE PÁGS: 97
TÍTULO OBTENIDO: Ingeniero Civil		
ÁREAS TEMÁTICAS: Método Mecanicista sobre una vía lateral.		
PALABRAS CLAVE: MECANICISTA, DISEÑO, ESFUERZO, PAVIMENTO, FLEXIBLE.		
RESUMEN: El correcto diseño de vías de comunicación es de vital importancia ya que sin ellas la comunicación entre dos o más poblaciones no sería posible y con esto el desarrollo, progreso y comercio de ellas no podrían crecer, es por eso por lo que tener una vía segura, cómoda, duradera y económica es de vital importancia para las poblaciones. Este trabajo de investigación tiene como objetivo ser una guía para todas aquellas personas que pretendan interesarse por el diseño de pavimentos flexibles por un método mucho más conservador como es el método mecanicista que a diferencia de los métodos tradicionales este se basa en los esfuerzos y deformaciones que son causados por las cargas del tránsito a lo largo de su vida útil, variables que los métodos tradicionales no lo consideran. Al mismo tiempo el método mecanicista considera los cambios climáticos como la temperatura.		
No. DE REGISTRO (en base de datos):		No. DE CLASIFICACIÓN:
DIRECCIÓN URL (tesis en la web):		
ADJUNTO PDF:	☒ SI	NO
CONTACTO CON AUTOR/ES	Teléfono: 0993940641- 0991152083	E-mail: freddysaldivia26@hotmail.com cjuanazo91@gmail.com
CONTACTO EN LA INSTITUCIÓN:		Nombre: Secretaría de la Facultad
		Teléfono: (03)2848487 Ext. 123
		E-mail: fca@uta.edu.ec