UNIVERSIDAD PRIVADA DE TACNA FACULTAD DE INGENIERÍA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL



TESIS

"MEJORAMIENTO DE VÍAS PARA EL SERVICIO DE TRANSITABILIDAD VEHICULAR EN LAS CALLES DE LA JUNTA VECINAL "LOS FLORALES" DEL DISTRITO DE GREGORIO ALBARRACÍN LANCHIPA DE LA PROVINCIA DE TACNA, AÑO 2018"

PARA OPTAR: TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

PRESENTADO POR:
Bach. ALAN ROANY COAQUIRA MAMANI

TACNA – PERÚ 2021

UNIVERSIDAD PRIVADA DE TACNA

FACULTAD DE INGENIERÍA

ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL

TESIS

"MEJORAMIENTO DE VIAS PARA EL SERVICIO DE TRANSITABILIDAD VEHICULAR EN LAS CALLES DE LA JUNTA VECINAL "LOS FLORALES" DEL DISTRITO DE GREGORIO ALBARRACIN LANCHIPA DE LA PROVINCIA DE TACNA, AÑO 2018"

Tesis sustentada y aprobada el 05 de Julio del 2021; estando el jurado calificador integrado por:

PRESIDENTE: Mtro. PEDRO VALERIO MAQUERA CRUZ

SECRETARIO: Ing. CESAR ARMANDO URTEAGA ORTIZ

VOCAL: Mtro. ALFONSO OSWALDO FLORES MELLO

ASESOR: Mtro. ROLANDO GONZALO SALAZAR-CALDERÓN

DECLARACIÓN JURADA DE ORIGINALIDAD

Yo, Alan Roany Coaquira Mamani, en calidad de bachiller de la Escuela Profesional de Ingeniería Civil de la Facultad de Ingeniería de la Universidad Privada de Tacna, identificado (a) con DNI 46272571.

Declaro bajo juramento que:

1. Soy autor de la tesis titulada:

"Mejoramiento de vías para el servicio de transitabilidad vehicular en las calles de la junta vecinal "los florales" del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa de la provincia de Tacna, año 2018"

La misma que presento para optar:

El Título Profesional de Ingeniero Civil

- La tesis no ha sido plagiada ni total ni parcialmente, para la cual se han respetado las normas internacionales de citas y referencias para las fuentes consultadas.
- 3. La tesis presentada no atenta contra derechos de terceros.
- 4. La tesis no ha sido publicada ni presentada anteriormente para obtener algún grado académico previo o título profesional.
- 5. Los datos presentados en los resultados son reales, no han sido falsificados, ni duplicados, ni copiados.

Por lo expuesto, mediante la presente asumo frente a la universidad cualquier responsabilidad que pudiera derivarse por la autoría, originalidad y veracidad del contenido de la tesis, así como por los derechos sobre la obra y/o invención presentada. En consecuencia, me hago responsable frente a la universidad y a terceros, de cualquier daño que pudiera ocasionar, por el incumplimiento de lo declarado o que pudiera encontrar como causa del trabajo presentado, asumiendo todas las cargas pecuniarias que pudieran derivarse de ello en favor de terceros con motivo de acciones, reclamaciones o conflictos derivados del incumplimiento de lo declarado o las que encontrasen causa en el contenido de la tesis, libro y/o invento

iν

De identificarse fraude, piratería, plagio, falsificación o que el trabajo de investigación haya sido publicado anteriormente; asumo las consecuencias y sanciones que de mi acción se deriven, sometiéndome a la normatividad vigente de la Universidad Privada de Tacna.

Tacna, 5 de julio de 2021

Bach. Alan Roany Coaquira Mamani

DNI: 46272571

DEDICATORIA

A mis padres por haberme forjado como la persona que soy en la actualidad; muchos de mis logros se los debo a ustedes entre los que se incluye este. Me formaron con reglas y con algunas libertades, pero al final de cuentas, me motivaron constantemente para alcanzar mis anhelos.

Gracias madre y padre.

AGRADECIMIENTO

Quisiera expresar mi agradecimiento y reconocimiento a los docentes de mi escuela profesional de Ingeniería civil por haberme forjado como profesional, especial agradecimiento al asesor de la tesis y los miembros de jurado del mismo que permitieron mejorar el documento con su valioso aporte.

ÍNDICE GENERAL

PAGIN	NA DE JURADOS	ii
DECL	ARACIÓN JURADA DE ORIGINALIDAD	iii
DEDIC	CATORIA	V
AGRA	DECIMIENTO	vi
ÍNDIC	E GENERAL	vii
ÍNDIC	E DE TABLAS	X
ÍNDIC	E DE ANEXOS	xiv
RESU	MEN	XV
ABSTI	RACT	xvi
INTRO	DDUCCIÓN	1
CAPÍT	TULO I: PLANTEAMIENTO DEL PROBLEMA	3
1.1.	Descripción del problema	3
1.2.	Formulación del problema	4
1.2.1	Problema general	4
1.2.2.	Problemas específicos	4
1.3.	Justificación e importancia	4
1.4.	Objetivos	5
1.4.1.	Objetivo general	5
1.4.2.	Objetivos Específicos	5
1.5.	Hipótesis	6
1.5.1.	Hipótesis general	6
1.5.2.	Hipótesis específicas	6
CAPÍT	TULO II: MARCO TEÓRICO	7
2.1.	Antecedentes del estudio	7
2.2.	Bases teóricas	8
2.2.1.	Mejoramiento de vías	8
2.2.2.	Planes de mejora	9
2.2.3.	Definición de pavimento	10
2.2.4.	Tránsito vehicular	15
23	Definición de términos	16

CAPÍTULO III: MARCO METODOLÓGICO18	
3.1. Tipo y nivel de la investigación18	
3.2. Población y/o muestra de estudio	
3.3. Operacionalización de variables18	
3.4. Técnicas e instrumentos para la recolección de datos18	
3.5. Procesamiento y análisis de datos19	
3.5.1. Características del Distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa20	
3.5.2. Evaluación del estado de las vías de la junta vecinal "	Los
Florales"23	
3.5.3. Determinación del diseño vial para la transitabilidad vehicular de las ca	lles
de la junta vecinal "Los Florales"30	
CAPÍTULO IV: RESULTADOS32	
4.1. Estudio de suelos	
4.1.1. Objetivos	
4.1.2. Normatividad	
4.1.3. Ubicación y descripción del área de estudio33	
4.1.4. Acceso al área de estudio accesibilidad33	
4.1.5. Estado climático de la zona33	
4.2. Investigaciones de Campo35	
4.2.1. Investigación de suelos	
4.2.2. Conocimiento de campo	
4.2.3. Ensayos de laboratorio	
4.2.4. Características del subsuelo47	
4.3. Diseño de pavimento flexible48	
4.3.1. Investigaciones realizadas	
4.3.2. Método de diseño50	
4.3.3. Parámetros adoptados y cálculos realizados para el diseño56	
4.3.4. Análisis de resultados73	
CAPÍTULO V: DISCUSIÓN75	
5.1. Normatividad75	
5.2 Ensayos de laboratorio75	
5.3 Estudio de suelos	

5.4	Diseño de pavimentos	76
5.5	Confiabilidad	76
5.6	Serviciabilidad	76
5.7	Tránsito (ESAL)	76
CON	CLUSIONES	80
RECO	OMENDACIONES	81
RFFF	FRENCIAS BIBLIOGRÁFICAS	82

ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 1. Fallas en pavimentos14	
Tabla 2. Tipos de operacionalización de variables19	
Tabla 3. Factores de Zona "Z"34	
Tabla 4. Ubicación de Calicatas	
Tabla 5. Clasificación de suelos y límites de consistencia del suelo o fundación	le
Tabla 6. Resumen de la humedad natural39	
Tabla 7. Valores de densidad y humedad óptima40	
Tabla 8. Resumen de Valores de CBR al 95% y 100%47	
Tabla 9. Clases de Sub rasante51	
Tabla 10. Ensayo de penetración C.B.R51	
Tabla 11. Ensayo de humedad natural52	
Tabla 12. Periodos de diseño52	
Tabla 13. Valores sugeridos de nivel de confiabilidad para una sola etapa de diser (10 ó 20 años)	io
Tabla 14. Índice de Serviciabilidad Inicial (Pi), según rango de tráfico54	
Tabla 15. Índice de Serviciabilidad Final (Pt), según rango de tráfico55	
Tabla 16. Valores recomendados del Coeficiente de drenaje mi para bases y su Bases granulares no tratadas en Pavimentos Flexibles56	ıb
Tabla 17. Cálculo de los EE Metodología AASHTO (Vehículos que transportan upeso: Buses y Camiones)58	ın
Tabla 18. Factores de equivalencia de carga legal por eje vehículo	у
Tabla 19. Conteo Vehicular61	

Tabla 20. Cálculo del ESAL	62
Tabla 21. Resumen ESAL	64
Tabla 22. Valores de Mr	65
Tabla 23. Nivel de Confiabilidad (R)	65
Tabla 24. Desviación estándar normal ZR	66
Tabla 25. Desviación estándar (So)	67
Tabla 26. Tipos de drenaje para capas granulares	69
Tabla 27 Coeficientes de drenaie para flexibles pavimentos	70

ÍNDICE DE FIGURAS

Figura 1. Componentes del pavimento de concreto11
Figura 2. Estructura de un pavimento flexible14
Figura 3. Macro localización de la unidad de estudio21
Figura 4. Ubicación micro de la zona de estudio Junta Vecinal "Los Florales"22
Figura 5. Ubicación de la zona de estudio22
Figura 6. Vista de la calle Santa Catalina donde se observa la inexistencia de veredas, bermas y demás componentes viales
Figura 7. Vista del pasaje. San Agapito donde se observa la inexistencia de veredas, bermas y demás componentes viales24
Figura 8. Vista de la calle Santo Domingo de Guzmán, donde se observa, la inexistencia de veredas, bermas y demás componentes viales
Figura 9. Vista del paje, San Mateo, donde se observa la inexistencia de veredas bermas y demás componentes viales25
Figura 10. Vista de la calle San Borja, donde se observa la inexistencia de veredas bermas y demás componentes viales26
Figura 11. Vista de la calle Santa Clara de Asís, donde se observa la inexistencia de veredas, bermas y demás componentes viales26
Figura 12. Vista de la calle San Cayetano, donde se observa la inexistencia de veredas, bermas y demás componentes viales27
Figura 13. Vista del pozo séptico existente, ubicado en la calle Santa Catalina a costado del parque27
Figura 14. Calle San Felipe Benecio¡Error! Marcador no definido.

Figura 15. Calle San Marcelino Champagnat	¡Error!
Marcador no definido.	
Figura 16. Calle Sub TNT Lucas Gao	¡Error!
Marcador no definido.	
Figura 17. Pasaje San Calixto	¡Error!
Marcador no definido.	
Figura 18. Presencia de desorden vehicular, residuos sól	lidos y
montículos	¡Error!
Marcador no definido.	
Figura 19. Zonas sísmicas3	4
Figura 20. SOFTWARE – ECUACION AASHTO 936	8
Figura 21. Estructuración del Pavimento7	3
Figura 22. Diseño de Espesores	'4

ÍNDICE DE ANEXOS

Anexo I. Matriz de consistencia	85
Anexo II. Ensayos de laboratorio	87
Anexo III. Panel Fotográfico	113

RESUMEN

La presente investigación tiene como objetivo general determinar mediante un estudio el estado de las vías de la junta vecinal Los Florales del distrito Gregorio Albarracín Lanchipa; la hipótesis: Mediante la adecuada evaluación de las vías de la junta vecinal "los Florales" el distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa ayudará a brindar mejores condiciones de tránsito vehicular a la población, los mismos que se beneficiarán con la construcción de pistas complementándolas con una adecuada señalización vial. El tipo de investigación es básica, con un nivel descriptivo explicativo y con diseño no experimental. La población está formada por la habilitación urbana Pampas de Viñani del distrito GAL dando a conocer el estado y estudio situacional de las vías de tránsito. El tipo de muestra es no aleatoria y para este estudio se ha considerado las 8 calles y 3 pasajes de las vías urbanas. La conclusión principal es que, basándose en las características de las muestras analizadas, éstas se clasifican como A-1- a (0) para la base y como un material regular a bueno para la sub base. Los valores de CBR descubiertos se consideran aceptables para la sub base. Del estudio de suelos, según SUCS es GP o A-1-a (0) según AASHTO, con un índice de plasticidad de N.P y un valor CBR del 95 % de CBR del valor del diseño calculado mediante la aplicación de los resultados de seis pruebas es de 25,16 %. La estructura de pavimento típica de calles está comprendida por 2" de carpeta asfáltica y 20cm de Base granular compactada considerando un C.B.R. mínimo teórico del 95 %.

Palabras claves: transitabilidad vehicular, mejoramiento de vías, pavimentos flexibles, capas granulares, ensayo CBR, carpeta asfáltica, vías de junta vecinal, diseño de pavimentos.

ABSTRACT

The present investigation has as general objective was to determine by means of a study the state of the roads of the neighborhood council Los Florales of the district Gregorio Albarracín Lanchipa; the hypothesis: By means of the adequate evaluation of the routes of the "Florales" neighborhood council, the district of Gregorio Albarracín Lanchipa will help to provide better conditions of vehicular traffic to the population, the same ones that will benefit from the construction of tracks, complementing them with an adequate road signs. The study is descriptive in nature, with an explanatory and non-experimental design. The population is conformed by the urban qualification Pampas de Viñani of the GAL district giving to know the state and situational study of the traffic routes. The sample is not random, and this research uses a non-random sample. the 8 streets and 3 passages of the urban roads have been considered. The main conclusion is: According to the characteristics found in the samples analyzed, these are classified as A-1 to (0) for the base, which are classified as a good to good material for sub base. Regarding the CBR values found, these are classified as good for sub base. From soil study, according to SUCS it is GP or A-1-a (0) according to AASHTO, with an NP plasticity index, and a 95 % value of CBR of design calculated by the average of the six pits made is of 25,16 %. The typical pavement structure of streets is comprised of 2 "of asphalt and 20cm of compacted granular base considering a C.B.R. theoretical minimum of 95 %.

Keywords: vehicular traffic, road improvement, flexible pavements, granular layers, CBR test, asphalt pavement, neighborhood joint roads, pavement design.

INTRODUCCIÓN

El presente informe de investigación titulado: "Mejoramiento de vías para el servicio de transitabilidad vehicular en las calles de la junta vecinal "Los Florales del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa de la provincia de Tacna, año 2018, se elaboró con el fin de obtener el Título Profesional de Ingeniero Civil, conforme a las actuales normas promulgadas por la Facultad de Ingeniero de la Universidad. Privada de Tacna.

La investigación tiene por finalidad evaluar y determinar el diseño vial para el mejoramiento de las vías y el servicio de transitabilidad vehicular en las calles de la junta vecinal Los Florales. Hay numerosos tipos de pavimentos, que varían según el tipo de vehículo y el volumen de tráfico.

Debe tenerse en cuenta que, como el pavimento de hormigón es rígido, no requiere capas con una alta capacidad de soporte. En consecuencia, instalar una capa entre el jardín y el pavimento para evitar que éste se desligue es fundamental, y proporcionar un apoyo continuo que sea resistente a las agentes del aire.

El diseño de un pavimento rígido es el proceso por el que se determinan estructuras y sus componentes (carpeta, revestimiento, base y subrasante) de un segmento de carreteras, teniendo en cuenta la naturaleza de la subrasante, las limitaciones ambientales, la densidad y la composición del tráfico y los requisitos de sostenimiento.

Del mismo modo, el pavimento se refiere a la capa superior de una carretera, que incluye todas las capas/cubiertas que sustentan suelo natural, incluyendo las aceras.

La presente investigación tiene como objetivo determinar mediante un estudio el estado de las vías de la junta vecinal "Los Florales" del distrito Gregorio Albarracín Lanchipa, fundados en una amplia revisión bibliográfica, en esta primera fase y por ende en la presente investigación, se contextualiza la metodología de diseño ASSHTO 93 donde se delimita las variables de diseño: el tránsito (ESALs), Serviciabilidad, la confiabilidad (R). La tesis contiene 6 capítulos:

Capítulo I. Aborda planteamiento del problema, formulación del problema, problema General y Específicos, Objetivo General y Específicos, Justificación, Delimitación y Limitaciones de la investigación.

Capítulo II. Se presenta antecedente de estudio, Marco Teórico, se plantea la Hipótesis General y Específica, las Variables e Indicadores y su Operacionalización de cada una de ellas.

Capítulo III. Se contempla la Metodología de la Investigación, el tipo de Investigación, Nivel de investigación, Método de la investigación, Diseño de la investigación, Población y muestra, Técnicas e instrumentos de recolección de datos: Técnicas e Instrumentos

Capítulo V. Contiene los resultados

Capítulo VI. Contiene la discusión de resultados.

Conclusiones y Recomendaciones del tema de investigación con el propósito de dar aporte y trascendencia a la carrera de Ingeniería Civil. También se adjunta las referencias bibliográficas.

Finalmente se presenta los anexos (estudio estratigráfico, laboratorio entre otros) con información indispensable que respaldan la producción de la tesis

CAPÍTULO I: PLANTEAMIENTO DEL PROBLEMA

1.1. Descripción del problema

Una de las dificultades que se vive en la región de Tacna, es el deplorable estado en que se encuentran los pavimentos urbanos, es habitual hallar en ellos grietas, depresiones y socavones que dificulta el uso uniforme por parte de las personas que acuden al distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa.

Una de las dificultades que se observa es que no se toma en consideración el tiempo de vida de la infraestructura de los pavimentos ni se lleva a cabo un mantenimiento apropiado o sea no se está supervisando el estado situacional del mismo, solo se interviene cuando este presenta fallas

Cabe destacar que el tiempo de vida útil es influenciado por varios componentes como la elaboración de la vía, el diseño, las cargas a la que se somete, el volumen de tránsito, clima entre otros.

Además, se pudo observar la falta de mejoramiento de vías para el uso poblacional como para el tráfico de vehículos (automóviles, camiones y otros), también en inspecciones visuales realizadas se pudo notar tramos de las calles sin asfaltar, por lo que es imperioso buscar técnicas adecuadas y dar un mejoramiento de reparación y mantenimiento para el pavimento. Por ello se evaluará y determinará el mejoramiento de las vías para el servicio de transitabilidad de vehículos en las calles del ayuntamiento vecinal "Los Florales" del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa.

1.2. Formulación del problema

1.2.1 Problema general

¿Cómo se puede realizar el mejoramiento de vías para el servicio de transitabilidad vehicular en las calles de la junta vecinal "Los Florales" del distrito Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna, 2018?

1.2.2. Problemas específicos

- ¿Cómo realizar una adecuada evaluación del nivel de severidad de las vías de la junta vecinal "Los Florales" del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna?
- ¿Cómo determinar el Diseño del pavimento para mejorar la transitabilidad vehicular de las calles de la junta vecinal "Los Florales" del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna?

1.3. Justificación e importancia

Desde una perspectiva técnica, en la necesidad de dar una mejora en las vías para el servicio de tráfico vehicular en las calles de la junta vecinal "Los Florales", del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa, considerando que tiene más de 30 años que no se viene desarrollando la construcción de vías en la población. Además, el empleo del método de AASTHO 93, que admite establecer el diseño del pavimento, mediante pruebas que consisten en establecer relaciones significativas entre el comportamiento de diferentes componentes de pavimentos, así como el peso que recae en los mismos.

Desde el punto de vista social, cabe mencionar que los trabajos a realizar, afectarán el confort del usuario que requiere para el uso, ello influirá en la seguridad y el atractivo de las vías de las calles de la junta vecinal "Los florales".

Desde el punto de vista económico, permitirá mejorar las condiciones y con ello la productividad de las personas que laboran alrededor traduciéndose en mayores ingresos económicos de la población que diariamente trabajan por la zona en estudio.

Desde el punto de vista ambiental, se verá afectado porque El proyecto consistirá en identificar y predecir los efectos de diversos componentes ambientales, como el aire, ruido, áreas verdes, morfología urbana, alternaciones del tránsito peatonal, vehicular, tranquilidad, bienestar de los ciudadanos y otros que puedan generarse durante el proceso constructivo de la obra. Así mismo se debe adoptar las medidas de mitigación ambiental, iniciativas y acciones que permitan minimizar los impactos negativos en la mayor medida posible, especialmente durante la ejecución de la obra, para lo cual se adoptara algunas medidas en coordinación con la población directamente beneficiada.

1.4. Objetivos

1.4.1. Objetivo general

Determinar el mejoramiento de vías para el servicio de transitabilidad vehicular en las calles de la junta vecinal "Los Florales" del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna, 2018.

1.4.2. Objetivos Específicos

- Evaluar el nivel de severidad que presentan las vías de la junta vecinal "Los Florales". del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna.

- Determinar el Diseño del pavimento para mejorar la transitabilidad vehicular de las calles de la junta vecinal "Los Florales" del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna.

1.5. Hipótesis

1.5.1. Hipótesis general

Mediante un mejoramiento de vías de la junta vecinal "Los Florales" del distrito Gregorio Albarracín Lanchipa de la provincia de Tacna, se optimiza el servicio de transitabilidad vehicular.

1.5.2. Hipótesis específicas

- Mediante los estudios correspondientes se podrá evaluar el nivel de severidad que presentan las vías de la junta vecinal "Los Florales". del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna.
- Determinando el diseño de pavimento mejorará la transitabilidad vehicular de las vías de la junta vecinal "Los Florales" en el distrito Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna.

CAPÍTULO II: MARCO TEÓRICO

2.1. Antecedentes del estudio

El estudio realizado por Chillón (2015), denominado: Mejoramiento del servicio de transitabilidad vehicular en el caserío Chuqilín distrito de los baños del inca de Cajamarca, se inició con la provisión de la información existente y reconocimiento de la zona, después se realizó una investigación topográfica, así como un estudio de impacto geológico, geotécnico y medioambiental ,luego, se analizaron los tipos de formaciones, la litología, la estratificación y la geomorfología, para ello se han realizado 9 calicatas para ejecutar los estudios y tener en cuenta los tipos de suelos que cruzan la carretera. A través del estudio de tráfico, se realizó una evaluación completa de las rutas, identificando las deficiencias más evidentes de las mismas, su estado de conservación y determinando el Índice Medio Diario (IMD), que se ha definido - basándose en el número usual de vehículos que atraviesan la vía.

Asimismo, en otra investigación realizado por Brañez (2016), se tiene que el pavimento flexible/ Piso adaptable de la Avenida Jorge Chávez del Distrito de Pocollay, Región de Tacna, de acuerdo a la escala de evaluación PCI, El método del índice de estado del pavimento genera un valor PCI de 34,69 lo que indica que el estado actual de este pavimento es malo. Los fallos más comunes fueron el colapso de los agregados y las grietas que cubren una superficie total de 147,57 m² y que oscilaban en gravedad entre medio y bajo.

Por su parte, Rodríguez (2009), en la tesis titulado Cálculo del índice de condición del pavimento flexible en la avenida Luis Montero, distrito de Castilla, Concluye que el pavimento de Av. Luis Montero está en un estado regular, con un PCI pesado de 49 El pavimento se encuentra en esta condición como resultado de los trabajos de reparación de 2008 que impidieron la formación de fallos estructurales que habrían sido perjudiciales para el pavimento. La mayoría de los fallos eran de naturaleza funcional; no impiden el funcionamiento normal de los vehículos; no requieren una reducción de la aceleración liberada; y no son percibida

por el conductor porque no dan lugar a daños estructurales. Se han recomendado algunas Las técnicas de reparación se aplican de acuerdo con los fallos detectados para recuperar la carretera a su estado original.

Asimismo, Castañeda (2017), en la investigación que tuvo como objetivo proyectar una propuesta técnica para el mejoramiento de vías en la zona urbana del C.P Paratushialdi de las 13 cuadras: Av. El Sol, Av. El Ejército, Ca. Júpiter, Ca. Teodoro Noriega, Av. Teodoro Flores, Psje. Hilser y Psje. Rosario del Águila. La investigación fue de naturaleza descriptiva y exploratoria y no experimental. .Concluyó en lo siguiente: La propuesta técnica tendrá un impacto positivo en la mejora de las carreteras en la zona urbana; se propuso un pavimento rígido para todas las carreteras del estudio debido a su excepcional durabilidad; estadísticamente, las carreteras de hormigón han tolerado hasta tres veces la capacidad máxima de carga especificada en las especificaciones del fabricante , en comparación con el asfalto, de una menor resistencia, Además, el suelo flexible requiere un mayor número de capas granular, lo que requiere un gran cuidado. .

A su vez, Rojas (2017), en la tesis que tuvo como objetivo solucionar las incorrectas circunstancias de la transitabilidad de la carretera estudiada en ese momento. Ello ocasionado por las imperfectas situaciones presentes del pavimento, que son fruto de tolerar una importante carga vehicular como resultado de la expansión del parque de vehículos motorizados y el aumento de la población en esta zona del distrito de Villa El Salvador, donde se encuentra la municipalidad. Cabe resaltar que el dinamismo del pesado tráfico de vehículos, activó el detrimento de las situaciones de serviciabilidad del camino existente, que perturba las situaciones funcionales como las estructurales.

2.2. Bases teóricas

2.2.1. Mejoramiento de vías

Son la geometría en los ejes horizontales y verticales de la carretera, su anchura, alineación, curvatura o pendiente longitudinal, todas ellas optimizadas para

que la seguridad vehicular y la velocidad de circulación aumenten la capacidad de la carretera (Castañeda, 2017). Asimismo, la construcción de estructuras como alcantarillas grandes, puentes o intersecciones y el engrandecimiento de la calzada, la elevación del estándar del tipo de superficie.

2.2.2. Planes de mejora

Según Fernandez (2015), se refiere al proceso de modificación de la geometría y las dimensiones originales de la carretera para optimizar su nivel de servicio y acomodar las condiciones solicitadas por el tráfico actual y futuro. Alcanza tres tipos de trabajos que son: engrandecimiento, rectificación y pavimentación. El engrandecimiento se puede realizar sobre la calzada existente, además puede tratarse de la construcción de bermas o ambas acciones. La rectificación es un término que se refiere al proceso de mejora de la alineación horizontal y vertical con la finalidad de avalar una velocidad de diseño acogida.

Méndez y Wang (2019) sostienen que la "pavimentación incumbe el diseño y construcción de la distribución de pavimento. Este arquetipo de proyecto necesita de diseño geométrico", por ende, las acciones primordiales son:

- Incremento de camino
- Edificación de diferentes carriles
- Cimentación de aceras
- Reparación (alineamiento horizontal y vertical)
- Edificación estructural del pavimento
- Estabilización de afirmados
- Superficial tratamientos o riegos
- Señalización vertical
- Demarcación directa
- Construcción de afirmado

2.2.3. Definición de pavimento

Es una estructura compuesta por una o varias capas superpuestas de material elegido que se compacta adecuadamente y sirve de barrera entre la superficie giratoria y el suelo de cimentación o subrasante (Montejo, 2008).

2.2.3.1. Clasificación de los pavimentos

a) Pavimentos flexibles

Minaya (2008) menciona que un pavimento flexible es una carpeta asfáltica que proporciona la superficie de rodamiento. Cabe resaltar que las cartas de los vehículos hacia las capas inferiores se distribuyen por medio de las características de fricción y de cohesión de las partículas de los materiales y la carpeta asfáltica se pliega a pequeñas deformaciones de las capas inferiores sin que su estructura se rompa. Las capas que forman un pavimento flexible son: Carpeta asfáltica, base y sub base.

Este tipo de pavimento, se diseña para un determinado número de repeticiones de carga, y alcanzar este número de repeticiones, se espera que el pavimento se fatigue y falle, este fallo del pavimento se demuestra con la presencia de fisuras y grietas en la parte superficial.

b) Pavimentos rígidos

Es aquel cuyo elemento fundamental es una losa de concreto hidráulico en la que se distribuyen las cargas de los vehículos hacia las capas inferiores por medio de toda la superficie de la losa y de las adyacentes que trabajan en conjunto con la que recibe directamente las cargas. Es importante tener en cuenta que este tipo de pavimiento no puede plegarse en respuesta a las deformaciones de las capas inferiores sin sufrir fallos estructurales. (Montejo, 2008).

2.2.3.2. Componentes de un pavimento

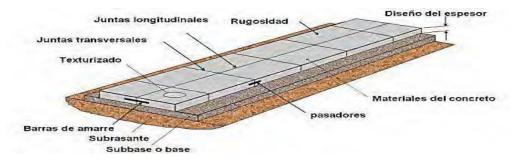
A continuación, se detalla los componentes de un pavimento.

a) Subrasante

Montejo (2008) indica que la distribución de un pavimento se encuentra en el suelo (natural, fijo o prestado), que está bien colocado y espesado. Consiste en el grosor del pavimento, que depende de la calidad del mismo, ya que pretende proporcionar un apoyo uniforme al pavimento y cumplir con los requisitos de incompatibilidad y resistencia. Esta utiliza un tipo granular similar al suelo.

Figura 1

Componentes del pavimento de concreto



Nota. Adaptado de Montejo (2008)

b) Subbase

Esta capa se sostiene sobre la subrasante. El objetivo primordial es resguardar la subrasante del desgaste de finos por al bombeo, sin embargo, permite optimizar la capacidad de soporte del suelo, lo que ocasiona una tenue disminución del grosor de la capa de rodadura (Rojas, 2017).

c) Losa

Corresponde a la parte superior de la estructura del pavimento, ya que está elaborada por concreto de cemento Portland que le da rigidez y elasticidad (Rojas, 2017).

d) Juntas

Exerce control sobre la fisura de la articulación y permite la expansión o el movimiento relativo entre las articulaciones. Estas son de naturaleza longitudinal o transversal. Las uniones del pavimiento flexible se justifican por el proceso de estabilidad, expresado en la durabilidad del pavimiento, ya que su pérdida puede provocar dificultades estructurales en la carretera. (Castañeda, 2017).

f) Confinamiento lateral

Son los componentes que originan las tensiones asociadas a la flexión y la deflexión en las articulaciones. Cabe destacar que las rampas, que pueden estar hechas de hormigón, asfalto o material granular, son un tipo de confinamiento lateral. (Castañeda, 2017).

2.2.3.3. Diseño de pavimentos

Minaya y Ordoñez (2008) definen como el comportamiento de espesor y rigidez de la materia prima para conservar la senda en un nivel adecuado de detrimento y comodidad. Se considera el aspecto ambiental, aspectos de mantenimiento, densidad y composición del tráfico.

2.2.3.4. Etapas del diseño de pavimentos

- Tratado de la Subrasante.
- Ilustración de los componentes estructurales y del tipo de superficie de rodadura.
- Clasificación de la materia prima.
- Tratado de dinámica del tráfico.
- Definición por sector del espacio.
- Esbozo de los grosores de cada manto/capa.
- Estudio del periodo de subsistencia.
- Se determinan el archetipo del pavimento, así como los grosores finales.

2.2.3.5. Trabajos de la estructura de pavimentos

- Suministrar a los interesados tráfico seguro, cómodo y descansado sin retraso excesivo.
- Proveer a los automóviles paso bajo cualquier estado del clima.
- Disminuir y comercializar la carga de comercio para que esta no menoscabe la subrasante.
- Efectuar requisitos para el medio ambiente y la estética.
- Restringir el sonido y el aire contaminado.

2.2.3.6. Pavimentos urbanos de concreta

a) Situación del pavimento y/o losas de concreto en el Perú

Según Pasquel (1993), a pesar de la falta de datos estadísticos sobre la prevalencia de pavimentos de hormigón en los sistemas de carreteras nacionales se puede concluir que es menor al 1 %, a pesar de la existencia de determinadas obras

icónicas edificadas con este material, como es el caso con algunas avenidas en Lima.

Figura 2

Estructura de un pavimento flexible



Nota. Adaptado de Menéndez (2003)

2.2.3.7. Método AASTHO para diseño de pavimentos

a) Descripción

El método de diseño AASTHO (American Association of State Highway and Transportation Officials), es ampliamente considerado como el método más utilizado para el diseño de pavimentos a escala internacional.

El objetivo principal es establecer relaciones significativas entre el comportamiento de varias secciones del pavimento y las cargas que se les aplican. (Montejo, 2008).

2.2.3.8. Fallas más comunes en pavimentos

Enseguida se manifiestan 18 de las fallas más frecuentes que aquejan a los pavimentos urbanos maleables.

Tabla 1

Fallas en pavimentos

Fisuras y grietas	Deformaciones superficiales	Desprendimientos	Otras fallas
-Piel de cocodrilo -Fisuras en bloque -Fisuras de borde -Fisuras de reflexión de junta -Fisuras longitudinales y transversales -Fisuras parabólicas o por deslizamiento	-Abultamiento y hundimientos -Corrugación -Depresión -Ahuellamiento -Desplazamiento -Hinchamiento	-Baches -Peladura por intemperismo y desprendimiento de agregados.	-Exudación -Agregado pulidoDesnivel carril-berma parches.

Nota. Datos tomados de Rodríguez (2009)

2.2.4. Tránsito vehicular

Se determina como congestionamiento vehicular que se ve saturado a la demanda del exceso de las vías, refiriéndose a zonas interurbana y urbana, por tanto, aumenta el tiempo de viaje que normalmente se produce en horas punta

Ello ocasiona frustración en los conductores por las pérdidas de tiempo y gasto excesivo de combustible. Uno de los efectos más trascendente en la transitabilidad vehicular son los accidentes y que a veces se derivan en violencia vial (Manual de tránsito-sección vehicular y peatonal, 2017, p.36).

2.2.4.1 Factores que intervienen en el problema de tránsito

El tránsito es afectado por diversos factores, estos incluyen: tipologa vehicular en la misma viabilidad, falta de planificación de tránsito, superposición de tránsito motorizado en vías inadecuadas, y una falta de asimilación por parte del gobierno y del usuario, donde se situarían las bases de la solución, siendo así: La ingeniería de transporte, la educación vial y la legislación policiaca (Ingeniería de tránsito, 2012, p. 112).

2.3. Definición de términos

2.3.1. Pavimento

Se define como el suelo de una superficie artificial. Se trata de la base horizontal de una determinada construcción que sirve de apoyo a las personas, animales y cualquier objeto. Su fin es proporcionar superficies apropiadas, para el tráfico de automóviles y personas en los espacios (áreas) de movimiento de un loteo (calles y pasajes) (Castañeda, 2017).

2.3.2. Pavimento flexible

Se compone de una estructura formada por capas granulares subbase, base y como capa de rodadura una carpeta organizada con materiales bituminosos como aglomerantes, agregados y, algunas veces de aditivos (Castañeda, 2017).

2.3.3. Afirmado

Se denomina a la capa espesada de material granular natural o procesada, con gradación específica que resiste directamente las cargas y esfuerzos del tráfico Castañeda, 2017).

2.3.4. Riego de impregnación

Es la aplicación de un material asfáltico sobre una capa de material pétreo como la base del pavimento con el objeto de impermeabilizar y favorecer la adherencia entre ella y la carpeta asfáltica (Fernández, 2015).

CAPÍTULO III: MARCO METODOLÓGICO

3.1. Tipo y nivel de la investigación

El tipo de investigación es básica ya que está destinada a recopilar información de la situación para acumular el juicio teórico científico.

Se considera un nivel de investigación descriptivo en el sentido de describir la realidad de los tipos de daos presentados bajo la superficie del pavimento/suelo con efectuar la observación necesaria.

3.2. Muestra de estudio

La muestra de estudio se realizó en la junta vecinal "Los Florales" Habilitación Urbana Pampas de Viñani I del Distrito Cnel. Gregorio Albarracín Lanchipa dando a conocer el estado y estudio situacional de las vías de tránsito.

3.3. Operacionalización de variables

La operacionalizacion de variables se muestra en la tabla 2, donde se ha identificado la variable independiente y dependiente, asi mismo la matriz de consistencia que se muestra en el anexo 1, tiene la versión ampliada de las variables y su relación con la identificación del estudio.

3.4. Técnicas e instrumentos para la recolección de datos

Técnica: Se efectuaron visitas a la zona de estudio para recoger los datos del campo, que luego se procesaron en gabinete según una secuencia metodológica estándar y así poder establecer la infraestructura para el tipo de pavimento a utilizar acorde a la solución económica, tecnológica y servicio aceptable.

Instrumentos: Los certificados de pruebas de mecánica del suelo, una hoja organizativa y la interpretación de los datos obtenidos durante las pruebas fueron los instrumentos utilizados en la unidad de análisis

Tabla 2 *Tipos de operacionalización de variables*

Variable	Definición conceptual	Dimensión	Indicadores
Variable Independiente: Mejoramiento	Se define como la tarea de establecer zonas apropiadas para el tránsito vehicular y peatonal en los espacios	-Propiedades mecánicas de los materiales que conforman la estructura del	EvaluaciónVial.Pavimentoflexible.Clima del
de vías	de circulación de una pav calle (zonas) (calles y pasajes). Con el apoyo de los mat estudios necesarios, se bas podrá lograr hacer meioras en esta área	pavimentoPropiedades mecánicas de los	terreno. - Calidad del asfalto. - Estructura de pavimento. - Sub base. - Base
		materiales de sub base y base. -Características del terreno.	
Variable Dependiente: Transitabilidad vehicular	Se define como grado de asistencia de la infraestructura vehicular que afirma un momento tal del mismo que asiente un flujo vehicular	Estudio de suelos, esquema de pavimentos y señalización e impacto ambiental	Aforo vehicular.Aastho93.CBR.Daños evaluados
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	habitual para un determinado tiempo.		evaluados

3.5. Procesamiento y análisis de datos

Los datos se ubicaron en una hoja de registro, para evaluar y estudiar el estado situacional del pavimento. Luego se hizo una síntesis de los resultados

20

detectando las fracciones a evaluar con sus correspondientes unidades de muestra

que se tomaron para la investigación.

3.5.1. Características del Distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa

3.5.1.1. Establecimiento geográfico

Está ubico en la parte Sur Oeste, con las siguientes coordenadas:

Sur: 18°2'24"

Oeste: 70°15'15" Latitud: -18,04

Longitud: -70,2542

Altitud: 521 m.s.n.m.

3.5.1.2. Características de creación de la Junta Vecinal "Los Florales" en el

distrito Coronel Gregorio Albarracín Lanchipa

La junta vecinal Los Florales fue creado por ordenanza municipal 021-2016 y

está situado en el distrito Coronel Gregorio Albarracín Lanchipa con las siguientes

medidas y colindancias:

Por el frente: En línea recta de 254,65 ml colinda con la Av.

Ecológica-Carril "A"

Por la derecha: En línea recta de 185,80 ml colinda con la Asociación

de Vivienda La Joya, por medio Av. Soberanía Nacional.

Por la izquierda: En línea recta de 165,84 ml colinda con la

Asociación de Vivienda Ex Combatientes del Cenepa.

- Por el fondo: En la línea recta de 254,97 ml. Colinda con la

Asociación de Vivienda La Perla.

Sus coordenadas geográficas son:

Latitud Sur : 18° 3'39,03"S.

Longitud Oeste : 70°14'36,81"O

Coordenadas UTM: X=368 250,8339 Y=8 002 737,4569

X=368 270,7344 Y=8 002 546,6775

X=368 526,4292 Y=8 002 552,7171

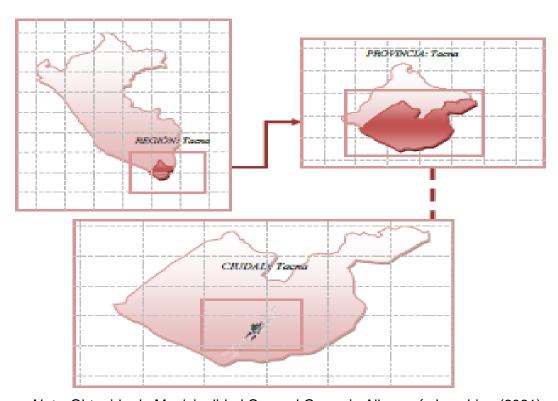
X=368 509,2335 Y=8 002 722,7033

X=368 250 8339 Y=8 002 737,4569

Debido a que la Junta Vecinal Los Florales – Habilitación Urbana Pampas de Viñani I, se encuentra dentro del Distrito Coronel Gregorio Albarracín Lanchipa, que cuenta con Ubigeo 220113, tal como se observa en la figura 3.

Figura 3

Macro localización de la unidad de estudio.



Nota. Obtenido de Municipalidad Coronel Gregorio Albarracín Lanchipa (2021)

La figura 4 muestra la Ubicación micro de la zona de estudio Junta Vecinal "Los Florales y la Figura 5 la ubicación de la zona de estudio.

Figura 4
Ubicación micro de la zona de estudio Junta Vecinal "Los Florales".



Nota. Obtenido de Google Earth (2015)

Figura 5

Ubicación de la zona de estudio



Nota. Municipalidad distrital Gregorio Albarracín Lanchipa

3.5.2. Evaluación del estado de las vías de la junta vecinal "Los Florales"

Las vías principales que se interconectan en la Junta Vecinal Los Florales – Habilitación Urbana Pampas de Viñani I, perteneciente a la zona sureste del Distrito Coronel Gregorio Albarracín Lanchipa se encuentran tramos de las calles sin asfaltar, veredas y bermas adecuadas, por lo que existe un alto grado de contaminación generado por el polvo y los cúmulos de basura, desmonte de construcción que arrojan a la vía los pobladores de la zona y de lugares aledaños, lo cual afecta la seguridad y salud (polvo) problemas respiratorios, desgaste del calzado y vestimenta de los pobladores de la zona, incremento del gasto de mantenimiento de las casas, así como mayor desgaste de las autopartes de los vehículos ocasionando mayor gasto económico para el mantenimiento de estos.

Las calles que se intervinieron en el estudio son las siguientes: Ca. San Cayetano, Ca. Santa Catalina, Ca. Santa Clara de Asís, Ca. San Felipe Benecio, Ca. Santo Domingo de Guzmán, Ca. San Borja, Ca. Sub TNT. Lucas Gao, Ca. San Marcelino de Champagnat, Pje. San Agapito, Pje. San Mateo, Pje. San Calixto, las referidas calles se encuentran sin una adecuada infraestructura peatonal y estacionamiento vehicular trayendo como consecuencia un servicio de Transitabilidad peatonal y vehicular deficiente en esta zona. La construcción de carreteras locales mejorará la calidad de vida del ciudadano y aumentará indirectamente los ingresos de la institución procedentes de los impuestos recogidos.

A continuación, en las Figuras 6 hasta la 17, se presenta el estado de las vías en las calles y pasajes de la junta vecinal Los Florales Habilitación Urbana Pampas de Viñani I, Distrito Coronel Gregorio Albarracín Lanchipa - Tacna - Tacna".

Figura 6

Vista de la calle Santa Catalina donde se observa la inexistencia de veredas, bermas y demás componentes viales.



Figura 7

Vista del pasaje. San Agapito donde se observa la inexistencia de veredas, bermas y demás componentes viales.



Figura 8

Vista de la calle Santo Domingo de Guzmán, donde se observa, la inexistencia de veredas, bermas y demás componentes viales.



Figura 9

Vista del paje, San Mateo, donde se observa la inexistencia de veredas, bermas y demás componentes viales.



Figura 10

Vista de la calle San Borja, donde se observa la inexistencia de veredas, bermas y demás componentes viales.



Figura 11

Vista de la calle Santa Clara de Asís, donde se observa la inexistencia de veredas, bermas y demás componentes viales.



Figura 12

Vista de la calle San Cayetano, donde se observa la inexistencia de veredas, bermas y demás componentes viales.



Figura 13

Vista del pozo séptico existente, ubicado en la calle Santa Catalina al costado del parque.



En cuanto a la capacidad vehicular de las calles; Ca. San Cayetano, Ca. Santa Catalina, Ca. Santa Clara de Asís, Ca. San Felipe Benecio, Ca. Santo Domingo de Guzmán, Ca. San Borja, Ca. Sub TNT. Lucas Gao, Ca. San Marcelino de Champagnat, Pje. San Agapito, Pje. San Mateo, Pje. San Calixto, es básicamente de tránsito de vehículo particular, taxis y moto taxis, en cuanto al tránsito peatonal está conformada por moradores de la Junta Vecinal y la población estudiantil de la zona. Sin embargo, este servicio no se ha venido dando de una manera eficiente. Lo cual trae como resultado la presencia de materiales, desmontes, presencia de charcos de lodo en épocas de lloviznas y presencia de polvo en épocas de calor. Ocasionando con todo ello el deterioro del ornato, la proliferación de enfermedades a la piel, incrementando costos en el mantenimiento de las viviendas y enseres domésticos, incremento de horas hombre por el tiempo invertido en movilizarse.

Seguridad Vial

Se puede afirmar que en la Junta Vecinal Los Florales – Habilitación Urbana Pampas de Viñani, faltan las señales necesarias para distinguir entre el tráfico vehicular y el peatonal, lo que supone un peligro constante para las unidades de automóviles y los peatones que circulan por la zona de forma habitual.

Otro inconveniente que se ha observado es la acumulación de tierras, materiales de construcción, desmontaje y depósitos de basura, lo que pone en peligro a los peatones, vehículos y viviendas.

Razones que pueden ocasionar accidentes de tránsitos principalmente en las intersecciones de las calles internas con las Avenidas proyectadas debido a que en esta zona hay carencia de señalización de tránsito.

Aspecto ambiental

Se aprecia el desorden vehicular y peatonal, de la misma manera se puede observar la presencia de montículos de tierra suelta y materiales de construcción.

En la zona a intervenir existe un nivel moderado/alto de impacto ambiental debido principalmente a:

- Las vías no presentan calzada adecuadas, con leves y moderados desniveles y ondulaciones, baches pronunciados en medio en esquinas y a lo largo de la longitud de las cuadras, a ello se agrega que el terreno natural es de tierra con arena y cascajo, carente de humedad especialmente el área destinada para las bermas y veredas, que aunado al viento preponderante en la zona produce altos niveles de polvo y ruido cuando circulan los vehículos.
- La existencia de edificaciones de reciente construcción o en proceso de consolidación, conlleva a que se encuentren desmontes y/o material agregado para construcción afectando el ornato y la seguridad en el sector.

Figura 14

Presencia de desorden vehicular, residuos sólidos y montículos



La figura 18 muestra la presencia de residuos sólidos, desmontes, tierra suelta, esta situación negativa genera la contaminación del aire, causada por la producción de partículas suspendidas, lo que trae como consecuencia enfermedades respiratorias, a la piel, etc.

3.5.3. Determinación del diseño vial para la transitabilidad vehicular de las calles de la junta vecinal "Los Florales"

Para el diseño vial que determina la transitabilidad vehicular se ha tenido en cuenta los siguientes pasos, que a continuación se describen:

3.5.3.1. Estudio de suelos con fines de clasificación e identificación

Se trata del estudio de suelos para identificar las características propias de los mismos, llámese vías y bermas. Para la elaboración del estudio se ha tomado en cuenta los estudios de suelos realizados para el presente trabajo de investigación: Investigaciones en campo a lo largo del área de estudio utilizando prospecciones de exploración (excavaciones/calicatas) hasta una profundidad de hasta 2,00 m., donde se colocó las tarjetas para su ubicación, número de muestra y profundidad. También se indica que no se encontró el nivel freático.

- C.B.R.: 26 % Recomendado en el Estudio de Mecánica de Suelos (EMS).
- L.L.: No Presenta
- I.P.: No Presenta

Topografía. La extensión del proyecto tiene una topografía relativamente plana con una pendiente positiva del 2,8 % y con presencia de montículos, desmontes y material de eliminación en ciertas zonas.

La tecnología. Las capas superficiales son convenientes para tráfico ligero y mediano. Considerando que las vías a intervenir son calles internas de una Junta Vecinal es que, el estudio contempla el uso de carpeta asfáltica en Frio E=2", este

tipo de mezcla asfáltica puede usarse para capas superficiales o de sub-base, cuando la estructura de pavimento es diseñada adecuadamente se recomienda el uso de este tipo de mezcla.

También se está considerando aspectos técnicos de las normas generales de programación arquitectónica, dentro del contexto del Sistema Nacional de Inversión Pública - SNIP, también se recogieron sugerencias de los implicados, y se incorporaron a la investigación las siguientes normas de los Reglamentos Nacionales de edificios:

- E 050 Suelos y cimentaciones.
- E 060 Diseño de concreto armado.
- G 050 Seguridad durante la construcción.
- CE.020 Estabilización de suelos y taludes.
- A.010 Condiciones generales de diseño.
- A.120 Accesibilidad para personas con discapacidad.
- A.130 Requisitos de seguridad.
- AASHTO 2003.
- Diseño Geométrico DG-2013.

CAPÍTULO IV: RESULTADOS

4.1. Estudio de suelos

4.1.1. Objetivos

- Ejecutar el análisis de suelos de sub rasante en lo prolongado del camino que alcanza el estudio.
- Determinar las características físicas y químicas de los suelos existentes en cada
- Calicata.
- Determinar las condiciones de Soporte del material existente hasta una profundidad de 1,50 m. en base a los ensayos C.B.R realizados en sectores intervenidos.
- Se realizaron:
 - Apertura de 6 Calicatas hasta una profundidad de 1,50 metros.
 - Extracción de muestras.
 - Elaboración de ensayos de laboratorio de mecánica de suelos en muestras alteradas.
 - o Estudio del perfil estratigráfico.
- Elaboración del diseño de pavimentos en base a las características físicas del suelo, a las características de la ubicación del estudio y a la necesidad y uso poblacional.

4.1.2. Normatividad

La tesis se lleva a cabo conforme a la Norma de Reglamentos de Construcciones C.E 0.10 Urban Pavements, que fue aprobada en 2010 y es obligatoria para los Pavements dentro del alcance nacional.

Los ensayos se realizan de acuerdo con las normas ASTM, y la clasificación del suelo se basa en el Sistema Unificado de Suelos y la AASTHO.

4.1.3. Ubicación y descripción del área de estudio

El proyecto se ubica en la junta Vecinal Los Florales del Distrito de Crnel. Gregorio Albarracín L. - Provincia de Tacna.

4.1.4. Acceso al área de estudio accesibilidad

Para el acceso a la unidad de estudio se puede utilizar las rutas principales que son la Av. Municipal y la Av. Humboldt que son carreteras asfaltadas en buen estado de conservación.

4.1.5. Estado climático de la zona

Precipitación: La precipitación mínima se presenta en el mes de junio con una media de 2mm, y la máxima se origina en el mes de enero con una media de 8mm.

Temperatura: La temperatura superior en verano se logra en el mes de febrero con 26,4 °C y la máxima en invierno se presenta en el mes de agosto con 19,2 °C.

La temperatura mínima en verano se ocasiona en el mes de febrero con 14,7°C y la mínima en invierno se presenta en el mes de julio con 6.5°C.

Humedad Relativa: La H.R máxima diaria corresponde a 81 % y se exhibe en el mes de julio y la H.R. mínima diaria es del 69 % y se ocasiona en el mes de febrero.

En cuanto a la sismicidad se calculan conforma a las normas de diseño sismo resistente del RNE (Reglamento Nacional de Edificaciones), como sigue en la Tabla 3.

Tabla 3

Factores de Zona "Z"

Zona	Z
4	0,45
3	0,35
2	0,25
1	0,10

Nota. Norma E.030

Figura 15

Zonas sísmicas



Nota. Norma E.030

V = ZxUxSxCxPxR

Donde:

V=Corte basal

Z=Factor de zona

U=Factor de uso

S=Factor de amplificación del suelo

C=Factor de amplificación sísmica

R=Coeficiente de reducción

P=Peso de la edificación

Coeficientes sísmicos

Según los reglamentos nacionales de edificios, se tiene lo siguiente: Tipo de suelo Intermedio, medianamente densos

Zona 4 Z = 0.45

Factor de ampliación del suelo S = 1,05

Periodo predominante Tp(s) = 0.6

Ti(s) = 2.0

4.2. Investigaciones de Campo

4.2.1. Investigación de suelos

Esta etapa comprende la investigación de suelos encuadrado en la finalidad de averiguar las características físicas de las calicatas que se han explorado.

4.2.2. Conocimiento de campo

La zona a intervenir se identificó a través de la ubicación de las calicatas, utilizando un plano y coordenadas GPS como se observa en la Tabla 3.

Tabla 4

Ubicación de Calicatas

Calicata	Profundidad (m)	Coordenadas Este	Coordenadas Norte
1	0,0 - 1,50	368 410	8 002 677
2	0,0 – 1,50	368 465	8 002 638
3	0,0 - 1,50	368 521	8 002 639
4	0,0 - 1,50	368 409	8 002 551
5	0,0 - 1,50	368 377	8 002 600
6	0,0 - 1,50	368 325	8 002 636

Nota. Las coordenadas fueron tomadas utilizando el sistema GW-84 UTM

4.2.3. Ensayos de laboratorio

Los laboratorios de pavimentos realizan pruebas acordes con los procedimientos de la ASTM, y los suelos se clasifican utilizando el Sistema Unificado de Suelos y el Sistema AASTHO.

Ensayos estándar

- Examen Granulométrico según Norma ASTM D 422
- Tipificación de Suelos según Norma ASTM D 2487
- Análisis de Limites de Consistencia según Norma ASTM D 4318
- Análisis de Humedad Natural según Norma ASTM C-70

Ensayos estándar para pavimentación

- Ensayo de Proctor Modificado Norma ASTM D 1575
- Ensayo de C.B.R Norma ASTM D 1883

Granulometría

Engloba el examen basado en el tamaño del grano en relación con la discriminación y clasificación de las partículas por grosores en el suelo. Se rige en base a recomendaciones del estándar D-422 de la ASTM -

Cabe resaltar que se efectuaron 6 pruebas granulométricas mecánicas, y se determinó a partir de las granulométricas curvas observadas que los suelos están en la gruesa disposición de gradación. Las pruebas se observan en la Tabla 5.

Tabla 5Clasificación de suelos y límites de consistencia del suelo de fundación

Calicata	Clasificación SUCS	Clasificación AASTHO	Limite Liquido	Limite Plástico	Índice de Plasticidad
1	GP	A-1-a (0)	N.P.	N.P.	N.P.
2	GP	A-1-a (0)	N.P.	N.P.	N.P.
3	GP	A-1-a (0)	N.P.	N.P.	N.P.
4	GP	A-1-a (0)	N.P.	N.P.	N.P.
5	GP	A-1-a (0)	N.P.	N.P.	N.P.
6	GP	A-1-a (0)	N.P.	N.P.	N.P.

Humedad natural

Se calcula en una muestra de suelo como la proporción del peso del agua inmovilizada en la muestra al peso de la muestra después de la seca del horno.

Se realizó de acuerdo con lo que sugiere las normas ASTM C-70 según la Tabla 6.

Tabla 6

Resumen de la humedad natural

Calicata	Humedad del suelo propio
C-1	1,38
C-2	1,50
C-3	1,09
C-4	1,13
C-5	1,53
C-6	1,32

Ensayo de Proctor modificado

Esta prueba incluye las instrucciones de ampelación utilizadas en el laboratorio para establecer un vínculo entre el contenido de agua y el peso de la unidad seca de los suelos (curva de compost) espesado en un molde con un diámetro de 4 o 6 pulgadas (101,6 o 152,4 mm) y un pistón de 10 lbf (44.5 N) cayendo desde una altura de 18 pulgadas (457 mm), lo que da lugar a una Energía de Composto de 56 000 lb-pie/pie³ (2 700 kN-m/m³). Sus valores se observan en la Tabla 7.

Tabla 7Valores de densidad y humedad óptima

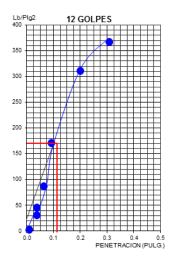
Calicata	Max. Densidad seca gr/cc suelo propio	Humedad optima % suelo propio
1	2,077	5,9
2	2,046	6,2
3	2,035	6,5
4	2,075	6,0
5	2,064	5,9
6	2,036	6,4

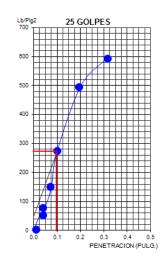
Ensayo C.B.R.

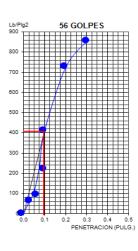
El objetivo del presente examen es determinar la capacidad de resistencia a la compresión (CBR) de los suelos y los agregados gruesos en el laboratorio, utilizando una óptima humedad y un rango de alturas de compactación. Este análisis tantea la resistencia al corte de un suelo en condiciones de humedad y densidad controladas, admitiendo alcanzar un porcentaje de la relación de soporte.

Figura 20

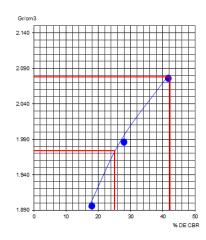
Calicata 1. Gráfico de Penetración CBR







Determinación de CBR



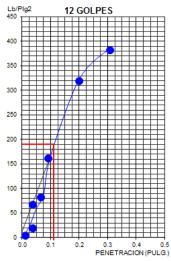
Datos de Proctor:

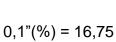
Densidad seca: 2,077 gr/cc Optimo humedad: 5,9 %

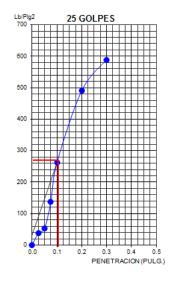
CBR A 0,1" = 25 % AL 95 % MDS CBR A 0,1" = 41 % AL 100 % MDS

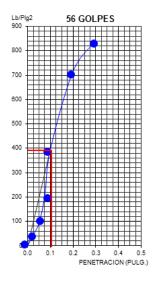
Figura 21

Calicata 2. Gráfico penetración de CBR



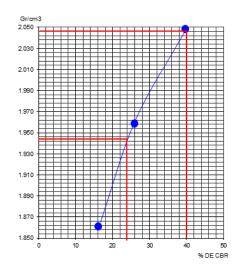






$$0,1"(\%) = 39,61$$

Determinación DE CBR

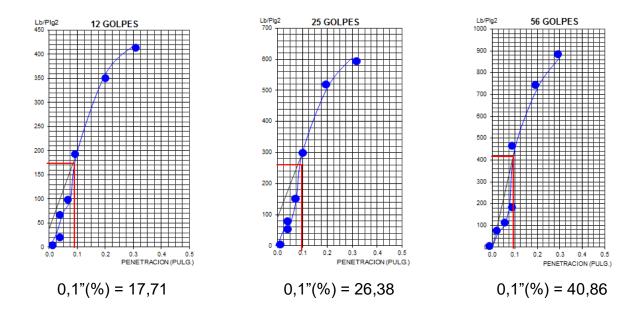


Datos de Proctor:

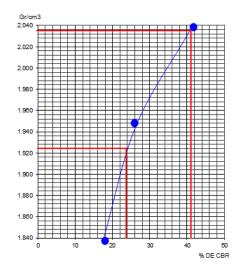
Densidad seca: 2,046 gr/cc Optimo humedad: 6,2 % CBR A 0,1" = 24 % AL 95 % MDS CBR A 0,1" = 40 % AL 100 % MDS

Figura 22

Calicata 3. Gráfico penetración de CBR



DETERMINACIÓN DE CBR



Datos de Proctor:

Densidad seca: 2,035gr/cc CBR

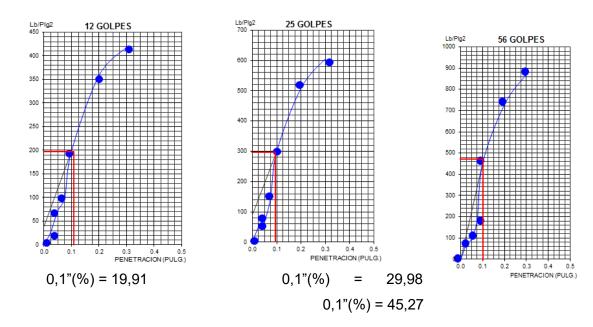
Optimo humedad: 6,5%

CBR A 0,1" = 24 % AL 95 % MDS

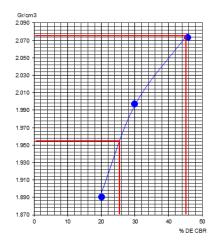
CBR A 0,1" = 41 % AL 100 % MDS

Figura 23

Calicata 4. Gráfico penetración de CBR



Determinación de CBR

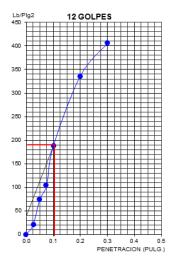


Datos de Proctor:

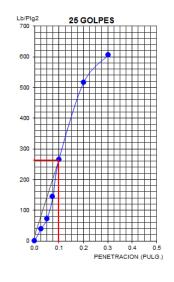
Optimo humedad: 6,0 % CBR A 0,1" = 45% AL 100 % MDS

Figura 24

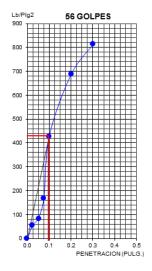
Calicata 5. Gráfico penetración de CBR



0,1"(%) = 18,81

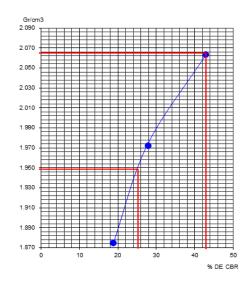


0,1"(%) = 27,56



0,1"(%) = 42,92

Determinación de CBR

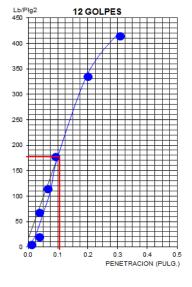


Datos de Proctor:

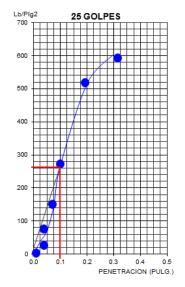
Densidad seca: 2,064gr/cc Optimo humedad: 5,9 % CBR A 0,1" = 26 % AL 95 % MDS CBR A 0,1" = 43 % AL 100 % MDS

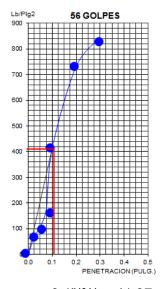
Figura 25

Calicata 6. Gráfico penetración de CBR



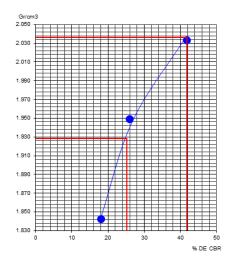
$$0,1"(\%) = 17,78$$





0,1"(%) = 41,37

Determinación DE CBR



Datos de Proctor:

Densidad seca: 2,036gr/cc Optimo humedad: 64 % CBR A 0,1" = 25 % AL 95 % MDS CBR A 0,1" = 41 % AL 100 % MDS La Tabla 8 muestra el resumen de los valores CBR al 95 y 100 %.

Tabla 8

Resumen de Valores de CBR al 95 % y 100 %

Calicata	CBR al 95 % suelo propio	CBR al 100 % suelo propio
1	25	41
2	24	40
3	24	41
4	27	45
5	26	43
6	25	41

4.2.4. Características del subsuelo

La zona está cubierta por los suelos fluviales, que son depósitos de ríos canarios compuestos por rocas, rocas, gravas y arena gris con pocas o ninguna multa. Falta plasticidad y existen en un estado semidenso. Presenta bajo contenido de humedad natural.

4.2.5. Perfil del suelo

Calicata 1: Estrato 1 de 0,00 a 1,50 m.

Suelo conformado por guijarros deficientemente gradado con arena y poco fino no plásticos, con partículas de canto rodado, en estado semi denso.

Calicata 2: Estrato 1 de 0,00 a 1,50 m.

Suelo conformado por guijarros incorrectamente gradado con arena poco fino no plásticos, con partículas de canto rodado, en estado semi denso.

Calicata 3: Estrato 1 de 0,00 a 1,50 m.

Suelo conformado por guijarros deficientemente reconocidos con arena y poco fino no plásticos, con partículas de canto rodado, en estado semi denso.

Calicata 4: Estrato 1 de 0,00 a 1,50 m.

Suelo conformado por gravas mal gradados con arena y poco fino no plásticos, con partículas de canto rodado, en estado semi denso.

Calicata 5: Estrato 1 de 0,00 a 15,0 m.

Suelo conformado por gravas mal gradados con arena y poco fino no plásticos, con partículas de canto rodado, en estado semi denso.

Calicata 6: Estrato 1 de 0,00 a 1,50 m.

Suelo conformado por guijarros mal gradados con arena y poco fino no plásticos, con partículas de canto rodado, en estado semi denso.

4.3. Diseño de pavimento flexible

Objeto del estudio

El estudio tiene por objeto realizar el diseño estructural con fines de pavimentación de las calles. Para el cual se realizaron 6 excavaciones, de donde se tomaron muestras para realizar análisis de laboratorio y labores de gabinete, en base a los cuales se definen los perfiles estratigráficos del subsuelo y sus principales particularidades físicas y mecánicas.

4.3.1. Investigaciones realizadas

4.3.1.1. Trabajo de campo

Se realizó seis (6) excavaciones, tipo calicata en la modalidad "a cielo abierto", estas fueron ubicadas eficazmente de tal forma que se obtengan muestras representativas de todas las calles que intervinieron en el estudio.

4.3.1.2. Estudio de los ensayos de laboratorio

Los ensayos fueron realizados en el laboratorio de mecánica de suelos, de acuerdo a las normas determinadas por la American Society for Testing and Materials (ASTM). (Ver Anexo I).

4.3.1.3. Tipificación de suelos

Las muestras analizadas se tipificaron conforme al American Association of State Highway Officials (AASHTO) y al Sistema Unificado de Clasificación de Suelos (SUCS).

De acuerdo a los resultados obtenidos en laboratorio, todas las muestras presentan el mismo material con un potencial indeterminado, su clasificación SUCS es GP y AASHTO A-1(0).

4.3.1.4. Ordenación del subsuelo

Exhibe grava mal gradado con arena y poco fino no plásticos, con partículas de canto rodado, en estado semi denso.

4.3.2. Método de diseño

Se utilizó el método AASHTO para el D.P. de Guide for Design of Pavement Structures (1993), dado que considera variables conocidas y es un método confiable y conservador.

Para el desarrollo del método de cálculo se han empleado los coeficientes recomendados por el Ministerio de Transportes y Comunicaciones, de acuerdo al Manual de Carreteras: Suelos, geología y Pavimentos – Sección Suelos y Pavimentos (versión Abril 2014).

Normalmente, el diseño de los pavimentos está influenciado principalmente por dos parámetros fundamentales.

- Cargas de tráfico vehicular impuestas al pavimento.
- Las Particularidades de la sub rasante sobre la que se afirma el pavimento.

Según la metodología de diseño utilizada, se verá la pertinencia de los dos parámetros.

- Las cargas del tráfico de vehículos sobre el pavimento se expresan en ESALs, o cargas equivalentes de eje único de 18 kip o 80-KN o 8,2.
 Toneladas, denominados Ejes Equivalentes (EE). (W18) o ESALD es la suma de ESAL durante el periodo de diseño.
- Las particularidades de la sub rasante sobre las que se asienta el pavimento, están clasificadas en seis (6) categorías de sub rasante, en base a su capacidad de soporte CBR, como se indica en la tabla 9.

Tabla 9

Clases de Sub rasante

Categorías de subrasante	CBR
S ₀ : sub rasante inadecuada	CBR <3 %
S ₁ : Sub rasante insuficiente	De CBR>igual 3 % a CBR <6 %
S ₂ : Sub rasante regular	De CBR >igual 6 % a CBR < 10 %
S ₃ : Sub rasante buena	De CBR >igual 10 % a CBR <20 %
S ₄ : Sub rasante muy buena	De CBR >igual 20 % a CBR <30 %
S ₅ : Sub rasante excelente	CBR>igual 30 %

La metodología de diseño de la AASHTO 93 se establece en las normas que se aplicaron para calcular los grosores basándose en el rendimiento del pavimento, las transportar las cargas de los vehículos y la resistencia de las subrasantes.

Particularidades del terreno de fundación

LA tabla 10, 11 y 12 indican la composición del suelo hallado en la zona de estudio es de tipo A-1(0):

Tabla 10

Ensayo de penetración C.B.R.

Calicata CBR al 95 % suelo propio		CBR al 100 % suelo propio
1	25	41
2	24	40
3	24	41
4	27	45
5	26	43
6	25	41

Tabla 11 *Ensayo de humedad natural*

Calicata	% de humedad
1	1,38
2	1,50
3	1,09
4	1,13
5	1,53
6	1,32

Tabla 12Periodos de diseño

Tipo de Carretera	Periodo de Diseño
Autopista Regional	20 - 40 años
-	15 - 30 años
Troncales Rurales	
Colectores Suburbanas	10 - 20 años
Colectores Rurales	

Nota: Manual Centroamericano de Normas para el diseño geométrico de la carretera regional. (Coronado, 2002).

a) Variables en función del tránsito

Es el cálculo del número de reproducciones de ejes equivalentes de 18 kips (80kN) o ESAL's. La transformación de una carga especificada por un eje equivalente se realiza mediante los factores similares de carga, los cuales se toman de acuerdo a nuestro tipo de vía.

b) Confiabilidad

Como se observa en la Tabla 13, se considera al nivel de seguridad o autenticidad del diseño de la estructura de un pavimento pueda llegar al fin de su tiempo en circunstancias adecuadas. En la presente ocasión, se asume una confiabilidad del 75 %.

Tabla 13

Valores sugeridos de nivel de confiabilidad para una sola etapa de diseño (10 ó 20 años).

Tipos de caminos	Tráfico	Ejes equivalentes acumulados		Nivel de confiabilidad (R)
	T_{p0}	75,000	150,000	65 %
	T_{p1}	150,001	300,000	70 %
Caminos de bajo	T_{p2}	300,001	500,000	75 %
volumen de tránsito	T_{p3}	500,001	750,000	80 %
transito	T_{p4}	750,001	1 000,000	80 %
	T_{p5}	1 000,001	1 500,000	85 %
	T_{p6}	15 000,001	3 000,000	85 %
	T_{p7}	3 000,001	5 000,000	85 %
	T_{p8}	5 000,001	7 500,000	90 %
Resto de	T_{p9}	7 500.001	10 000,000	90 %
caminos	T_{p10}	10 000,001	12 500,000	90 %
	T_{p11}	12 500,001	15 000,000	90%
	T_{p12}	15 000,001	20 000,000	95 %
	T_{p13}	20 000,001	25 000,000	95 %
	T_{p14}	25 000,001	30 000,000	95 %
	T _{p15}	>30 000,000		95 %

Nota: Elaboración propia en base a datos de la Guía AASHTO 93

c) Serviciabilidad

También se considera la serviciabilidad como criterio para la determinación de pavimentos. De acuerdo a la práctica se recomienda:

- Serviciabilidad inicial: Po =3,8 pavimentos flexibles
- Serviciabilidad final:
- Pt = 2,0 o más para caminos principales.
- Pt= 1,8 para caminos de tránsito menor.

Los valores se observan en la Tabla 14 y 15.

Tabla 14

Índice de Serviciabilidad Inicial (Pi), según rango de tráfico.

Tipos de caminos	Tráfico	Ejes equivalentes acumulados		Índice de Servicialidad Inicial (Pi)	
	T _{p1} 150,	150,001	300,000	3,80	
	T_{p2}	300,001	500,000	3,80	
Caminos de bajo	T_{p3}	500,001	750,000	3,80	
volumen de tránsito	T_{p4}	750,001	1 000,000	3,80	
	T _{p5}	1 000,001	1 500,000	4,00	
	T_{p6}	15 000,001	3 000,000	4,00	
	T_{p7}	3 000,001	5 000,000	4,00	
	T_{p8}	5 000,001	7 500,000	4,00	
	T_{p9}	7 500.001	10 000,000	4,00	
Resto de caminos	T_{p10}	10 000,001	12 500,000	4,00	
	T_{p11}	12 500,001	15 000,000	4,00	
	T_{p12}	15 000,001	20 000,000	4,20	
	T_{p13}	20 000,001	25 000,000	4,20	
	T_{p14}	25 000,001	30 000,000	4,20	
	T_{p15}	>30 000,000		4,20	

Nota: Elaboración propia en base a datos de la Guía AASHTO 93

Tabla 15
Índice de Serviciabilidad Final (Pt), según rango de tráfico.

Tipos de caminos	Tráfico	Ejes equivalentes acumulados		Índice de Servicialidad Inicial (Pi)
	T _{p1}	150,001	300,000	2.00
	T_{p2}	300,001	500,000	2,00
Caminos de bajo volumen de tránsito	T_{p3}	500,001	750,000	2,00
	T_{p4}	750,001	1 000,000	2,00
Resto de caminos	T_{p5}	1 000,001	1 500,000	2,50
	T_{p6}	15 000,001	3 000,000	2,50
	T_{p7}	3 000,001	5 000,000	2,50
	T_{p8}	5 000,001	7 500,000	2,50
	T_{p9}	7 500.001	10 000,000	2,50
	T_{p10}	10 000,001	12 500,000	2,50
	T_{p11}	12 500,001	15 000,000	2,50
	T_{p12}	15 000,001	20 000,000	3,00
	T_{p13}	20 000,001	25 000,000	3,00
	T_{p14}	25 000,001	30 000,000	3,00
	T_{p15}	>30 000,000		3,00

Nota. Elaboración propia en base a datos de la Guía AASHTO 93

d) Propiedades de los materiales

Es necesario conocer los valores del CBR y módulo de resilencia de las capas estructurales.

e) Drenajes

Este es el tiempo en el que las capas granulares alcanzan la saturación. La Tabla 16 muestra el coeficiente de drenaje.

Tabla 16

Valores recomendados del Coeficiente de drenaje m_i para bases y sub Bases granulares no tratadas en Pavimentos Flexibles

Calidad de drenaje	P = % Del tiempo en que el pavimento está expuesto a niveles de humedad cercano a la saturación				
•	Menor que 1 %	1 % - 5 %	5 % - 25 %	Mayor que 25 %	
Excelente	1,40 – 1,35	1,35 – 1,30	1,30 – 1,20	1,20	
Bueno	1,35 – 1,25	1,25 – 1,15	1,15 – 1,00	1,00	
Regular	1,25 – 1,15	1,15 – 1,05	1,00 – 0,80	0,80	
Pobre	1,5 - 1.05	1,05 – 0,80	0,8 - 0,60	0,60	
Muy pobre	1,05 – 0,95	0,95 – 0,75	0,75 – 0,40	0,40	

Nota: Tomado de Caporal(1993)

4.3.3. Parámetros adoptados y cálculos realizados para el diseño

A. Análisis del tráfico

Se pretende establecer las ocurrencias de las cargas y el volumen de vehículos para obtener el parámetro del tráfico, que requería la observación del actual tráfico, notándose poca afluencia en la misma vía, por las condiciones en que se encuentra actualmente, por lo que se tomó como referencia 2 avenidas que la interceptan: Av. Soberanía Nacional y Av. Ecológica , en donde se ubicaron las estaciones de conteo del flujo vehicular: Estación de conteo 01 y 02 respectivamente, obteniéndose un valor del tránsito promedio diario de 272.

El periodo/era de diseño es por 20 años, Tasa/razón de crecimiento de 4 % por año.

Respecto a la distribución direccional se asigna un 50 % en cada dirección (COEFICIENTE 0,5). El número de carriles en una dirección es 1.

Se trabajará con un nivel de confianza de 80 %, recomendado para vías colectoras, un error estándar combinado de 0,45 (recomendado).

B. Resistencia del suelo natural

El módulo de resilencia se obtuvo a partir del valor del CBR DE LA SUBRASANTE= 24,00 % (el menor obtenido de las 6 calicatas). El método AASHTO 2002 propone una fórmula de correlación entre el módulo de resiliencia y el CBR que es aplicable en todos los casos :

- M_r = 2555 * CBR ^{0,64} (psi)
- $M_r = 2555* 24^{-0.64}$ (psi)
- $-M_r = 19531$

C. Niveles de servicialidad

El nivel de servicio inicial corresponde a 3,8 (BUENO) y al finalizar el tiempo de servicio se espera un nivel de servicio final de 2,0 (REGULAR).

Coeficientes de estructura y drenaje empleados, son los recomendados por el Manual de Carreteras: Suelos, geología y Pavimentos – Sección Suelos y Pavimentos (versión Abril 2014).

$$\log_{10}(W_{18}) = Z_{R} \times S_{o} + 9.36 \times \log_{10}(SN + 1) - 0.20 + \frac{\log_{10}\left[\frac{\Delta PSI}{4.2 - 1.5}\right]}{0.40 + \frac{1094}{(SN + 1)^{5.19}}} + 2.32 \times \log_{10}(M_{R}) - 8.07$$

La fórmula empleada es:

El cálculo de los EE Metodología ASHTO se tiene en la Tabla 17.

Tabla 17

Cálculo de los EE Metodología AASHTO (Vehículos que transportan un peso: Buses y Camiones).

Tipo de eje	Eje equivalente (EE 8,2 tn)
Eje simple de rueda simple	EES1 = (P/6,6)^4
Eje simple de ruedas dobles	$EES2 = (P/8,2)^4$
Eje Tandem de ruedas dobles	$EETA = (P/15,1)^4$
Eje Tridem de ruedas dobles	$EETR = (P/22,9)^4$
P = Peso real por eje en toneladas	

Tabla 18

Factores de equivalencia de carga legal por eje y vehículo

Símbolo	Diagrama	Longitud total	Descripción	Eje delantero	Eje posterior			Total	
					1° eje	2°eje	3° eje	4°eje	
Automóvil			Carga (tn)	15	1,5				3
			Fac. Equival	0,0027	0,0011				0,0037877
Pick Up			Carga (tn)	25	2,5				5
			Fac. Equival	0,0026	0,0086				0,029226
C2		13,2	Carga (tn)	7	11				18
			Fac. Equival	1,265	3,2383				4,5036
С3	- - 00	13,2	Carga (tn)	7	18				25
			Fac. Equival	1,265	23,219				24,484
2S1		18,3	Carga (tn)	7	11	11			29
			Fac. Equival	1,265	3,238	3,238			7,7419

T2S2 2S2	6 5 50	18,3	Carga (tn)	7	11	18	36
T2S3 2S3	62 5 500	18,3	Fac. Equival Carga (tn)	1,265 7	3,238 11	2,019 25	6,523 43
			Fac. Equival	1,265	3,238	1,420	5,924
B2		13,2	Carga (tn)	7	11		18
			Fac. Equival	1,265	3,238		4,504
В3		13,2	Carga (tn)	7	18		25
			Fac. Equival	1,265	23,2185		24,484
MINIBUS		18,3	Carga (tn)	4	4		8
			Fac Equival	0,135	1,13		0,265

Nota: Reglamento nacional de vehículos.

Tabla 19

Conteo Vehicular MES DE ENERO DEL 2019 - IMD

Vehiculo	Lunes	Martes	Miércoles	Jueves	Viernes	Sábado	Domingo	Tota	IM	IMD
	14	15	16	17	18	19	20	1	D	
Automóvil	120	94	102	120	110	130	80	756	108	
Station Wagon	80	84	100	94	80	90	60	588	84	192,0
										0
Pick Up	50	52	46	36	30	40	20	274	39	
Rural	23	30	52	30	20	30	10	195	28	67,00
Micro	10	12	11	11	11	10	12	77	11	11,00
Bus 2e	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00
Camión 2e	3	2	2	2	3	2	0	14	2	2,00
Camión 3e	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00
Semitrayler	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00
2S1										
Semitrayler	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00
2S2										
Semitrayler	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00
2S3										
	286	274	313	293	254	302	182	1904	272	272

Tabla 20

Cálculo del ESAL

TIPO DE	Cantidad	PESO	factor de	Tránsito	Factor de	Ejes	ESAL
VEHICULO	IMD	(ton)	crecimiento	de diseño	equivalencia	equivalentes	
Eje Simple			4 %				
Autos	192	3	29,7781	208 6847,75	0,0037877	7 904,44	3 952,22
Camioneta	67	5	29,781	728 222,91	0,0292264	21 283,34	10 641,67
MICROBUS	11	18	29,7781	119 558,99	4,5036537	538 452,27	269 226,13
C2	2	18	29,7781	21 738,00	4,5036537	97 900,41	48 950,21
Eje Tandem							
C3	0	25	29,7781	0.00	24,4838909	0,00	0,00
B3	0	25	29,7781	0.00	24,4838909	0,00	0,00
2S1	0	29	29,7781	0.00	7,7419407	0,00	0,00
2S2	0	36	29,7781	0.00	6,5228672	0,00	0,00
2 S3	0	43	29,7781	0.00	5,9240780	0,00	0,00
TOTAL	272						
					ESAL =	665 540.46	332 770,2287

Nota: Manual de Carreteras: Suelos, geología y Pavimentos – Sección Suelos y Pavimentos.

$$(G)(Y) = \left[\frac{\left(1+r\right)^{y}-1}{r}\right]$$

Factor de Crecimiento (r): Simples = 4,00%

Camión = 4,00%

Ciclo (y): 20 años

Reemplazando los factores en la fórmula:

Para Simple:

$$(G)(Y) = 29,7781$$

Para Camión:

$$(G)(Y) = 29,7781$$

Factor de distribución dirección (D): 0,50

Factor de distribución de carril (L): 1,00

En la Tabla 21 y 22 contiene el Resumen ESAL y los Valores de Mr,

Tabla 21Resumen ESAL

IMD	ESALF	(G)(Y)	ESAL
192	0,0038	Para Simple	29,7781	3 952,22
67	0,0292	Para Simple	29,7781	10 641,67
11	4,5037	Para Simple	29,7781	269 226,13
2	4,5037	Para Simple	29,7781	48 950,21
0	24,4839	Para Camión	29,7781	0,00
0	0,0000	Para Camión	29,7781	0,00
0	0,0000	Para Camión	29,7781	0,00
0	0,0000	Para Camión	29,7781	0,00
0	0,0000	Para Camión	29,7781	0,00
0	0,0000	Para Camión	29,7781	0,00
0	0,0000	Para Camión	29,7781	0,00
0	0,0000	Para Camión	29,7781	0,00
			ESAL =	332 770,23

Nota: Valores percentiles de Modelo de Resiliencia (Mr):

CBR = 24 %

Mr = 19531 psi

Tabla 22

Valores de Mr

Valores de CBR y Mr				
CBR<7,2 %	Mr=1500*CBR			
7,2 % <cbr<20 %<="" td=""><td>Mr=3000*CBR ^{0,65}</td></cbr<20>	Mr=3000*CBR ^{0,65}			
CBR>20 %	Mr=4326*Ln(CBR)+241			

Nota: Manual de Carreteras: Suelos, geología y Pavimentos.

Factores para hallar espesores del pavimento:

23, 24 y 25 cotiene, el Nivel de Confiabilidad (R) y Desviación estándar normal ZR y la Desviación estándar (So).

Tabla 23

Nivel de Confiabilidad (R)

Clasificación funcional	Nivel recomendado por AASTHO para carreteras
Carretera Interestatal o Autopista	80 - 99,9
Red Principal o Federel	75 - 95
Red Secundaria o Estatal	75 - 95
Red rural o Local	50 - 80

Nota: Manual de Carreteras: Suelos, geología y Pavimentos.

Tabla 24Desviación estándar normal ZR

Confiabilidad R (%)	Desviación estándar Normal ZR
50	0
60	-0,0253
70	-0,524
75	-0,674
80	-0,841
85	-1,037
90	-1,282
91	-1,34
92	-1,405
93	-1,476
94	-1,555
95	-1,645
96	-1,751
97	-1,881
98	-2,054
99	-2,327
99.9	-3,09
99.99	-3,75

Nota: **R = 80 %**

Zr = -0.841

Tabla 25Desviación estándar (So)

Pavimento	Pavimento
flexible	rígido
0,40 – 0,50	0,35 – 0,45

So = 0.45

Pérdida de Serviciabilidad:

La siguiente ecuación define el cambio en la calidad del servicio que proporciona la carretera al usuario:

$$\Delta PSI = Po - Pt$$

Dónde:

- PSI = Índice de servicio presente.
- ΔPSI = Diferencia entre los índices de servicio inicial u original y el final o terminal.
- Po = Índice de servicio final (4,5 para pavimentos rígido y 4,2 para pavimentos flexibles).
- Pt = Índice de servicio terminal, para el cual Aastho maneja en su versión 1993 valores de 3,0, 2.5 y 2,0 recomendado 2,5 o 3,0 para caminos principales y 2,0 para secundarios.

Por lo tanto, tenemos:

Po = 3,80

Pt = 2.00

$$\Delta PSI = 3,80 - 2,00$$

$$\Delta PSI = 1.80$$

La ecuación básica del diseño de los suelos/pavimentos flexibles

$$\log_{10}{(W_{18})} = Z_{R} \times S_{o} + 9.36 \times \log_{10}{(SN+1)} - 0.20 + \frac{\log_{10}{\left[\frac{\Delta PSI}{4.2 - 1.5}\right]}}{0.40 + \frac{1094}{(SN+1)^{5.19}}} + 2.32 \times \log_{10}{(M_{R})} - 8.07$$

Uso de formula con el procedimiento:

$$W18 = 332770,23$$

$$Zr = -0.841$$

$$So = 0.45$$

$$\Delta PSI = 1,80$$

 $Sub\ Rasante(Mr) = 19531$

 $Numero\ Estructural\ (SN) = 1,85$

ESAL: 332 770,23 y el SN de toda la estructura del pavimento es 1,85pulg.

23 Ecuación AASHTO 93 Tipo de Pavimento Confiabilidad (R) y Desviación estándar (So) Pavimento flexible ○ Pavimento rigido 80 % Zr=-0.841 So Serviciabilidad inicial y final Módulo resiliente de la subrasante PSI inicial PSI final 19531 psi 3.8 Información adicional para pavimentos rígidos Módulo de elasticidad del Concreto - Ec (psi) Coeficiente de transmisión de carga · (J) Módulo de rotura del Coeficiente de drenaje concreto - Sc (psi) Tipo de Análisis Número Estructural Calcular SN SN = 1.85 W18 = [332770.23 C. Calcular W18 Calcular Salir

FTWARE - ECUACION AASHTO 93.

Nota: SOFTWARE - ECUACION AASHTO 93

La Tabla 26 y 27 muestran los tipos de drenaje para capas granulares y los coeficientes de drenaje para flexibles pavimentos.

Tabla 26 *Tipos de drenaje para capas granulares*

Calidad de drenaje	Agura removida en:			
	50 % saturación	85 % saturación		
Excelente	2 horas	2 horas		
Bueno	1 día	2 a 5 horas		
Regular	1 semana	5 a 10 horas		
Pobre	1 mes	10 a 15 horas		
Malo	No drena	mayor a 15 horas		

Nota. Manual de Carreteras: Suelos, geología y pavimentos.

 Tabla 27

 Coeficientes de drenaje para flexibles pavimentos

Calidad del drenaje	P = % del tiempo que el pavimento está expuesto a niveles de humedad cercano a la saturación				
	1 % - 5 %	5 % - 25 %	>25 %		
Excelente	1,35 – 1,30	1,30 – 1,20	1,20		
Bueno	1,25 – 1,15	1,15 – 1,00	1,00		
Regular	1,15 – 1,05	1,00 – 0,80	0,80		
Pobre	1,15 – 1,05	0,80 - 0,60	0,60		
Muy pobre	0,95 – 0,75	0,75 – 0,40	0,40		

Nota: Manual de Carreteras: Suelos, geología y pavimentos

Factor de drenaje:

m2 = 1,00

m3 = 1,00

Ecuación para obtener los espesores:

$$SN = a1D1 + a2D2m2 + a3D3m3$$

Dónde:

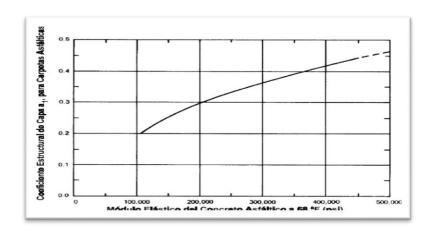
 a1, a2, a3 = Coeficientes de capa representativos de carpeta, base y subbase respectivamente.

- D1, D2, D3 = Espesores de la carpeta, base y subbase respectivamente, en pulgadas.
- m2, m3 = Coeficientes de drenaje para base y subbase, respectivamente.

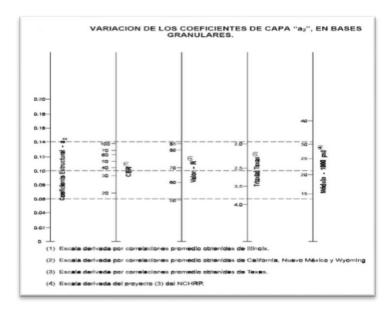
Figura 21

Coeficiente Estructural de Capa de la Carpeta Asfáltica (a1).

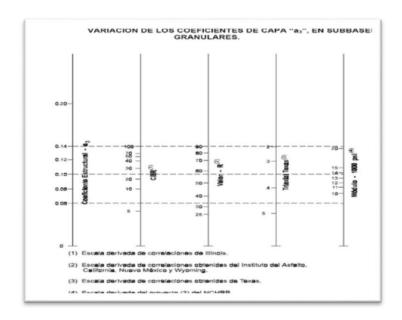
$$a1 = 0.40$$



$$a2 = 0,132$$







Coeficiente Estructural de Capa de Subbase (a3) con diferentes parámetros de Subbase.

$$SN = a1D1 + a2D2m2 + a3D3m3$$

Datos obtenidos:

 $SN \ requerido = 185,00$

$$a1 = 0.40$$

$$D1 = 2$$

$$a2 = 0,132$$

$$D2 = 8$$

$$m2 = 1,00$$

$$a3 = 0,135$$

$$D3 = 0$$

$$m3 = 1,00$$

$$SN = 0,40x2 + 0,132x8x1,00 + 0,135x0x1,00$$

$$SN = 1,85$$

4.3.4. Análisis de resultados

De los resultados obtenidos se concluye que la estructura del pavimento debe tener un espesor total teórico de 25 cm, quedando estructurado de la siguiente forma:

Carpeta asfáltica : 5 cm

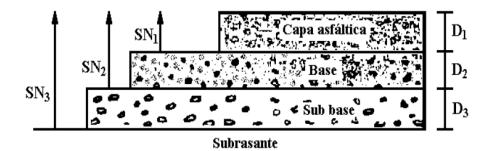
Base granular : 20 cm

Sub base granular: 10 cm (no requiere)

ESAL = 3327770,23

Figura 17

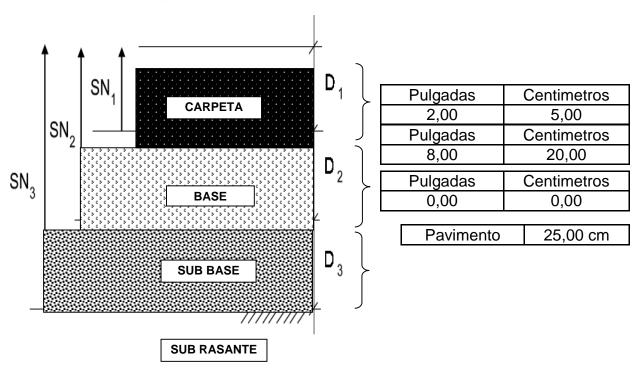
Estructuración del Pavimento



$$D_1 \ge \frac{SN_1}{a_1} \qquad \qquad D_2 \ge \frac{SN_2 - SN_1}{a_2 \cdot m_2} \ge \frac{SN_b}{a_2 \cdot m_2} \qquad \qquad D_3 \ge \frac{SN - \left(SN_1 - SN_2\right)}{a_3 \cdot m_3} \ge \frac{SN_{sb}}{a_3 \cdot m_3} \ge \frac$$

Figura 18

Diseño de Espesores



CAPÍTULO V: DISCUSIÓN

5.1. Normatividad

El estudio se lleva a cabo de acuerdo con la Norma de Reglamentos de Construcciones C.E 0.10 Urban Pavements, que fue aprobada en 2010 y es obligatoria para los pavimentos dentro del alcance nacional.

Las pruebas se realizan de acuerdo con las normas ASTM, y los suelos se clasifican utilizando SUS (Sistema Unificado de Suelos) y AASTHO

5.2 Ensayos de laboratorio

Las pruebas de laboratorio en el suelo se realizan conforme con los procedimientos de la ASTM y la tipificación de los suelos se realiza en el SUS; y el sistema AASTHO.

5.3 Estudio de suelos

La máxima densidad seca del suelo es 2,077, 2,075 y 2,064 g/cm3 a una humedad de 6,5 %; 6,4 % y 6.4 % (Tabla N°6) correspondientemente, estos resultados se basan en certificaciones de laboratorios de suelo de la Universidad Privada de Tacna.

El CBR obtenido de la media de las calicatas al 95% oscila entre 24 a 27 % y al 100 % oscila entre 40 y 45 % (Tabla N° 7), se considera un material adecuado para la capa de la subrasante suelos con CBR mayor o igual 6% (según Manual de Carreteras "Sección de Suelos y Pavimentos" Capitulo IX Estabilización de suelos), según tabla N°8 tiene un subrasante muy buena ya que tiene un CBR mayor a 20 % que se determina por el tráfico vehicular.

5.4 Diseño de pavimentos

De acuerdo al pavimento flexible diseñado, manejando la metodología de la AASHTO 93 se define el diseño del pavimento flexible, siendo el espesor total de 25 cm.

5.5 Confiabilidad

La confiabilidad obtenida es de 75 %, valor que concuerda convenientemente al tipo de vía.

5.6 Sserviciabilidad

La metodología de diseño AASHTO 93 pronostica el porcentaje de degradación de la calidad del servicio de cada eje, basado en los niveles de tráfico y carga.

La serviciabilidad inicial = 3,80 es el material recomendado para los pavimentos de concreto.

La serviciabilidad final = 2,00 es la que se considera apropiada para el proyecto de mejoramiento.

Suelo (K)

5.7 Tránsito (ESAL)

El nivel de tránsito se determina proyectando el IMDA calculado para una expectativa de vida de veinte (20) años.

Estado del proyecto a la actualidad

La Municipalidad Distrital Crnl. Gregorio Albarracín Lanchipa, a fecha Julio 2018, aprueba el expediente técnico necesario para llevar a cabo el proyecto : "Creación del servicio de transitabilidad vehicular y peatonal en las calles de la Junta Vecinal Los Florales, habilitacion urbana Pampas de Viñani I, distrito Coronel Gregorio Albarracín Lanchipa - Tacna - Tacna", y a la fecha ya se encuentra ejecutado.

De lo realmente ejecutado, se observa las siguientes consideraciones:

Estudio de suelos

El proyecto elaborado por la MDGAL, determina a través del estudio de suelos, parámetros similares a los presentados en el trabajo que se presenta, tales como valores de Clasificación del suelo: A-1-a(0), GP; CBR 24 (95 %) y 41 (100 %)

Pavimentación de Vía:

Comprende todos los trabajos para la instalación de la carpeta asfáltica en frio E=2" (0,05m) en un área de 6 746,20 m2, Bermas Vehicular carpeta asfáltica en frio E=2" (0,05m) con un área de 2 082,41 m2; Veredas de concreto según diseño en un área de 1 857,97 m2; construcción de Áreas tipo Jardineras en un área de 38 unidades.

Categoría de la vía

Según la Norma GH.020, Art 5- RNE. "El sistema vial está constituido por vías expresas, vías arteriales, vías colectoras, vías locales y pasajes", se categoriza como "VÍAS COLECTORAS" que se define según Norma CE.010-RNE, Anexo A, "Glosario de términos", como aquellos que conectan las carreteras locales con las arteriales, facilitando tanto el tráfico como el acceso a propiedades contiguas.

La cantidad de cargas aplicadas por eje estándar "ESAL" (Equivalent Single Axle Load), previsto para el diseño de pavimento para esta vía colectora es de 7.83x106.

Manejo del impacto ambiental

a) Impactos durante la Etapa de Construcción

Los impactos en esta etapa son generalmente negativos, que son mitigados en la siguiente etapa, estos son:

- Problemas de salud por contaminantes.
- Contaminación.
- Disminución del Valor del suelo Comercial.
- Vista panorámica momentáneamente alterada.

b) Impactos durante la Etapa de Operación

Similarmente, los impactos en esta etapa son generalmente positivos, como se determina del siguiente detalle:

- Remodelación y mejoramiento de pavimentos
- Desplazamiento a los servicios urbanos en menor tiempo
- Congestión vehicular disminuida
- Mejora sistema de eliminación de residuos sólidos
- Aumento del valor del suelo Viviendas
- Presencia de señales de tránsito.

Presupuesto

El Monto del Presupuesto del proyecto asciende a S/. 1 467 465,60 (son: un millón cuatrocientos sesenta y siete mil cuatrocientos sesenta y cinco y 60/100 soles.)

Finalmente se puede concluir que el estudio presentado en el trabajo de Tesis, es muy similar al proyecto elaborado y ya ejecutado por la referida municipalidad Distrital Gregorio Albarracín Lanchipa.

CONCLUSIONES

Respecto a la hipótesis general se concluye que se optimiza la transitabilidad porque las características de las muestras analizadas oscilan entre A-1- y (0) para la base, y entre regular y bueno para la sub base. La estructura de pavimento típica de calles está comprendida por 2" de carpeta asfáltica y 20cm de Base granular compactada considerando un C.B.R. mínimo teórico del 95 %.

En cuanto a los estudios realizados de la evaluación del nivel de severidad que presentan las vías son; Los valores de CBR descubiertos se consideran aceptables para la sub base. El suelo, o subrasante, se compone de gravas y arenas irregularmente gradadas. No está hecho de plástico. Las partículas gruesas, que son suelo de la cuenca del río con un perfil subredondo a redondo (canto rodado), no tienen caras fracturadas.

Asimismo, la propuesta de pavimentos flexibles se basa en la metodología de la AASHTO 93 en el manual de Carreteras y la más utilizada a nivel nacional, mostrando los mejores resultados, gracias a que el método atribuye un nivel mínimo de servicio final un nivel mínimo de servicio final que va mantenerse a la conclusión del periodo de diseño, que es la metodología manejada en la investigación para determinar el grosor/espesor de la losa de concreto. Del estudio de suelos, según SUCS es GP o A-1-a(0) según AASHTO, con un índice de plasticidad de N.P, y un valor al 95 % de CBR del diseño derivado de la media de las seis calicatas realizadas es de 25,16 %.

Respecto al mejoramiento de la transitabilidad vehicular se tiene; conforme al estudio de tráfico se utiliza un ESAL's de 332 770,23 mismo que es el límite superior del rango comprendido por el tipo de trafico señalado en el Manual de carreteras, esto con la finalidad de obtener valores más conservadores.

RECOMENDACIONES

Se recomienda a las empresas contratistas y ejecutores de obras viales a tomar en consideración que todo el material de relleno contaminado debe ser eliminado y sustituido por un material que ha sido seleccionado cuidadosamente y compactado adecuadamente hasta que se haya alcanzado al menos el 95 % del MDS. Del proctor modificado. Además, debe cumplir todos los requisitos técnicos para la construcción de pavimentos urbanos.

Se recomienda que para posteriores investigaciones de futuros tesistas e instituciones públicas, se resalte que el diseño de un estudio de esta índole se deberá apoyar en el Sección de suelos, geología, geotecnia y pavimentos del Manual de Carreteras, así como de Reglamentos Nacionales de edificios CE-010 para pavimentos rígidos; sin embargo, la ingeniería de carreteras evoluciona a medida que la ciencia y la tecnología avanzan; también, se recomienda actualizar los parámetros normativos que administran el diseño estructural de los pavimentos rígidos de forma periódica para conseguir resultados cada vez mejores. Cabe resaltar que durante el proceso de la investigación se comprobará muchas variables incluidas en la metodología de diseño de pavimentos de la ASSHTO 93. Por ello, se recomienda someter las variables a un análisis de sensibilidad. Para el establecimiento de las influencias de las mismas, en caso de falta de datos poder determinar cuáles podrían asumir sin que afecte el diseño final.

Se sugiere a las empresas privadas, contratistas, consultores, proyectistas que para mejorar la transitabilidad vehicular se deberá ejecutar un seguimiento permanente de tráfico y el peso máximo permitido por el eje de cada vehículo, para que el pavimento no se vea sometido a una carga excesiva que pueda conllevar en fallas estructurales, ello debido al crecimiento del tráfico con el pasar de los años.

REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- Brañez. (2016). Evaluación del estado de conservaciónn del Pavimento, utilizando el método PCI en la avenidad Jorge Chávez del distrito de Pocollay, año 2016 [Tesis de pregrado, Universidad Privada de Tacna]. Repositorio UPT. https://repositorio.upt.edu.pe/handle/20.500.12969/157
- Caporal, E. (1993). *Diseño de pavimento método AASHTO 1993*. Instituto Nacional de carreteras de EEUU.
- Castañeda, S. (2017). Propuesta técnica para el mejoramiento de vías en la zona urbana del C:P. Paratushiali distrito de Junín y provincia de Satipo-Junín. [Tesis de pregrado, Universidad Peruana Los Andes]. Repositorio UPLA. https://repositorio.upla.edu.pe/handle/20.500.12848/246
- Castillo, A. y Sandoval, H. (2019). Evaluación y optimización de la transitabilidad vehicular y peatonal de la intersección avenidas Mansiche y Pablo Casals, Trujillo-La Libertad. [Tesis de pregrado, Universidad César Vallejo].

 Repositorio digital UCV.

 https://repositorio.ucv.edu.pe/handle/20.500.12692/38601
- Chilón, J. (2015). Mejoramiento del servicio de transitabilidad vehicular en el caserío Chuquilin distrito de los baños del inca Cajamarca Cajamarca. [Tesis de pregrado, Universidad Nacional de Cajamarca]. Repositorio digital UNC https://repositorio.unc.edu.pe/handle/UNC/68
- Coronado, J. (2002). *Manual Centroamericanao para el diseño de pavimentos*.

 Secretaria de Integración Económica Centroamericana.
- Fernández, S. (2015). Mejoramiento de pavimento rígido y veredas ppara mejorar la transitabilidad en la zona urbana de Anguia, provincia de Chota,

- departamento de Cajamarca, año 2015. [Tesis de pregrado, Universidad César Vallejo]. Repositorio digital UCV. https://repositorio.ucv.edu.pe/handle/20.500.12692/10137
- Manual de carreteras. (2014). Suelos geología, geotecnia y pavimentos. RD N°10-2014-MTC/14
- Méndez, J. y Wang, M. (2019). Estudio y Propuesta de mejoramiento de la transitabilidad vehicular y peatonal de la avenida Los Incas en la ciudad de Trujillo-La Libertad. [Tesis de pregrado, Universidad Privada Antenor Orrego].
- Menéndez, J. (2003). Mantenimiento rutinario de caminos con microempresas.

 Manual técnico
- Minaya, S y Ordoñez, A. (2008). *Diseño moderno de pavimentos asfálticos*.

 Universidad Nacional de Ingeniería. Lima. Segunda edición. Editorial IC
- Montejo, A. (2008). Ingeniería de pavimentos. Fundamentos, estudios básicos y diseño. Universidad Católica de Colombia.
- Pasquel, E. (1993). *Tópicos de tecnología de concreto en el Perú.* Editorial San Marcos.
- Porras, E y Paucar, V. (2016). *Mejoramiento de la transitabilidad vehicular y peatonal del sector San Antonio, distrito San Sebastián Provincia y departamento Cusco.* [Expediente técnico -Tesis de pregrado, Universidad Nacional de San Antonio Abad del Cusco]. Repositorio Institucional. http://repositorio.unsaac.edu.pe/handle/20.500.12918/2532

- Rabanal, J. (2014). Análisis del esgtado de conservación del pavimento flexible de la vía de evitamiento porte utilizando el método del índice de condición del pavimento. [Tesis de pregrado, Universidad privada del Norte]. Repositorio institucional UPNBOX. https://repositorio.upn.edu.pe/handle/11537/5511
- Rodriguez, E. (2009). Cálculo del índice de condición del pavimento flexible en la Av. Luis Montero, distrito de Castilla. [Tesis de pregrado, Universidad de Piura]. Repositorio Institucional PIRHUA.
- Rojas, F. (2017). Mejoramiento de la transitabilidad vehicular ypeatonal de la Av,

 César Vallejo, tramo cruce con la Av. separadora industrial, hasta el cruce

 con el cementerio, distrito de Villa el Salvador, provincia de Lima,

 departamento de Llma. [Tesis de pregrado, Universidad Nacional Federico

 Villarreal]. Repositorio Institucional UNFV.

 http://repositorio.unfv.edu.pe/handle/UNFV/1905
- Sánchez, J. (2017). Evaluación del estado del pavimento de la Av. Ramón Castilla, Chulucanas, mediante el método PCI. [Tesis de pregrado, Universidad de Piura]. Repositorio institucional PIRHUA. https://pirhua.udep.edu.pe/handle/11042/2919
- Thenoux, G y Gaete, R. (2012). Análisis mecanicista de estructuras de pavimentos utilizadas en Chile diseñadas por el método AASHTO-93. Revista Ingeniería de Construcción 19,36-48.

Anexo I. Matriz de consistencia

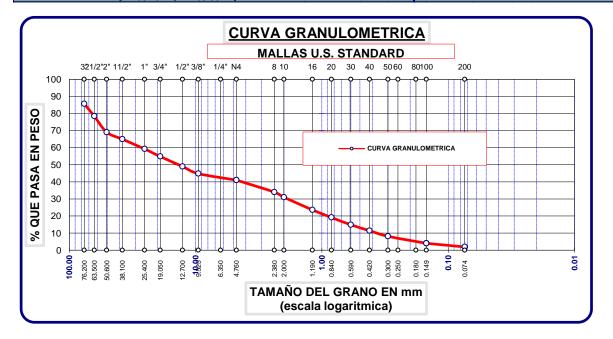
Interrogante del problema	Objetivo	Hipótesis	Variables	Indicador	Método	Prueba estadística o Estrategia
¿Cómo se puede realizar el mejoramiento de vías para el servicio de transitabilidad vehicular en las calles de la junta vecinal "Los Florales" del distrito Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna, 2018?	Objetivo general Determinar el mejoramiento de vías para el servicio de transitabilidad vehicular en las calles de la junta vecinal "Los Florales" del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna, 2018.	Hipótesis general Mediante un mejoramiento de vías de la junta vecinal "Los Florales" del distrito Gregorio Albarracín Lanchipa de la provincia de Tacna, se optimiza el servicio de transitabilidad vehicular.	Independiente: Mejoramiento de vías Dependiente: Transitabilidad vehicular	- Evaluación Vial Pavimento flexible Clima del terreno Calidad del asfalto Estructura de pavimento Sub base Base.	Tipo: La evaluación aplicada busca alternativas de solución eficiente y con fundamentos a un determinado problema. Para esta investigación se requiere determinar la condición que se encuentra actualmente las vías de La junta vecinal "Los Florales".	Guía de investigació n
Problemas específicos	Objetivos específicos	Hipótesis específicos			Nivel de investigación:	
¿Cómo realizar una adecuada evaluación del nivel de severidad de las vías de la junta vecinal "Los Florales" del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna	Evaluar el nivel de severidad que presentan las vías de la junta vecinal "Los Florales". del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna	Mediante los estudios correspondientes se podrá evaluar el nivel de severidad que presentan las vías de la junta vecinal "Los Florales". del distrito de Gregorio Albarracín Lanchipa, provincia de Tacna.	Independiente: Estudios correspondiente s Dependiente: nivel de severidad	Aforo vehicular.Aastho93.CBR.Daños evaluados.	El nivel de investigación descriptivo, busca describir la realidad los tipos de daños evaluados presentados en la superficie del pavimento flexible con el fin de realizar el análisis	Formato ASSTHO 93

			Independiente:	correspondiente.	
¿Cómo determinar el	Determinar el Diseño	Determinando el	Diseño de		
Diseño del pavimento	del pavimento para	diseño de pavimento	pavimento		
para mejorar la	mejorar la	de las vías de la junta			
transitabilidad vehicular	transitabilidad	vecinal "Los Florales"	Dependiente:		
de las calles de la junta	vehicular de las calles	en el distrito Gregorio	Transitabilidad		
vecinal "Los Florales"	de la junta vecinal	Albarracín Lanchipa,	vehicular		
del distrito de Gregorio	"Los Florales" del	provincia de Tacna			
Albarracín Lanchipa,	distrito de Gregorio	mejorará la			
provincia de Tacna	Albarracín Lanchipa,	,			
'	provincia de Tacna	vehicular			

Anexo II. Ensayos de laboratorio (Universidad Privada de Tacna)

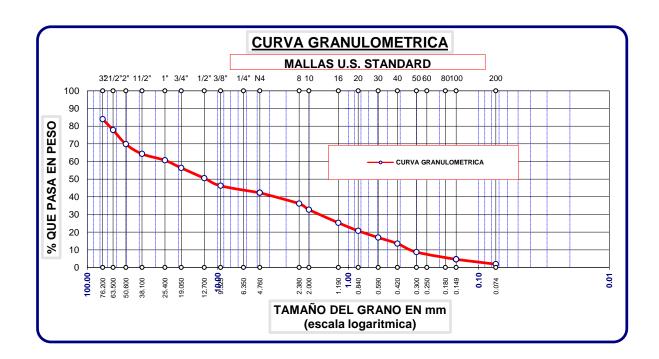
ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO. Norma ASTM D-422

TAMICES	ABERTURA	PESO	%RETENIDO	%RETENIDO	% QUE	ESPECIF.	DESCRIPCION DE LA MUESTRA
ASTM	mm	RETENIDO	PARCIAL	ACUM ULADO	PASA		
3"	76.200	1015.00	14.36	14.36	85.64		CALICATA Nro. 01
2 1/2"	63.500	512.00	7.24	21.60	78.40		Estrato N° 01
2"	50.600	663.00	9.38	30.98	69.02		Profundidad = 0.00 a 1.50 m.
1 1/2"	38.100	284.00	4.02	35.00	65.00		Límites de Consistencia :
1"	25.400	405.00	5.73	40.73	59.27		LL = N.P %
3/4"	19.050	315.00	4.46	45.19	54.81		LP = N.P %
1/2"	12.700	411.00	5.82	51.01	48.99		IP = N.P %
3/8"	9.525	294.00	4.16	55.17	44.83		D60 = 27.03 Cu: 73
1/4"	6.350						D30 = 1.89 Cc: 0.4
No4	4.760	268.00	3.79	58.96	41.04		D10 = 0.37
No8	2.380	496.37	7.02	65.98	34.02		Clasificación S.U.C.S.
No10	2.000	210.47	2.98	68.96	31.04		GP
No16	1.190	524.28	7.42	76.38	23.62		Clasificación AASHTO
No20	0.840	315.32	4.46	80.84	19.16		A-1-a (0)
No30	0.590	300.23	4.25	85.09	14.91		Peso de la Muestra:
No40	0.420	242.90	3.44	88.53	11.47		7067.51
No 50	0.300	233.10	3.30	91.83	8.17		
No60	0.250						OBSERVACIONES:
No80	0.180						La muestra consiste de Gravas ml
No100	0.149	290.43	4.11	95.94	4.06		graduadas con arena y pocos finos no
No200	0.074	149.36	2.11	98.05	1.95		
	ASE	138.05	1.95	100.00	0.00		plasticos
TO	TAL	7067.51	100.00				

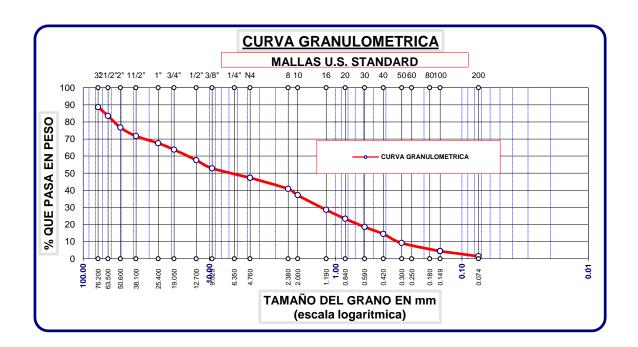


Calicata 2

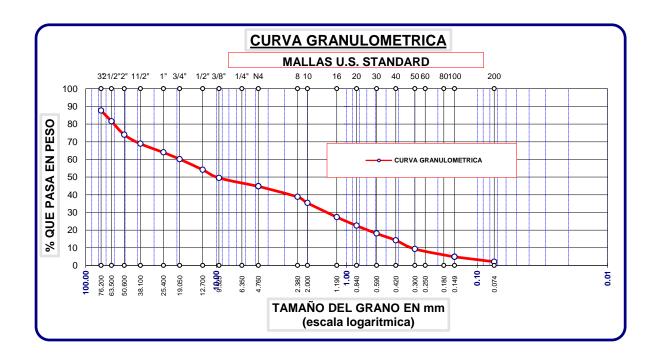
TAMICES	ABERTURA	PESO	%RETENIDO	%RETENIDO	% QUE	ESPECIF.	DESCRIPCION DE LA MUESTRA
ASTM	mm	RETENIDO	PARCIAL	ACUMULADO	PASA		
3"	76.200	845.00	13.61	13.61	86.39		CALICATA Nro. 02
2 1/2"	63.500	326.00	5.25	18.86	81.14		Estrato N° 01
2"	50.600	418.00	6.73	25.59	74.41		Profundidad = 0.00 a 1.50 m.
1 1/2"	38.100	216.00	3.48	29.07	70.93		Límites de Consistencia :
1"	25.400	415.00	6.69	35.76	64.24		LL = N.P %
3/4"	19.050	301.00	4.85	40.61	59.39		LP = N.P %
1/2"	12.700	334.00	5.38	45.99	54.01		IP = N.P %
3/8"	9.525	256.00	4.12	50.11	49.89		D60 = 19.85 Cu: 64
1/4"	6.350						D30 = 1.4 Cc: 0.3
No4	4.760	228.00	3.67	53.78	46.22		D10 = 0.31
No8	2.380	367.54	5.92	59.70	40.30		Clasificación S.U.C.S.
No10	2.000	239.88	3.86	63.56	36.44		GP
No16	1.190	537.49	8.66	72.22	27.78		Clasificación AASHTO
No20	0.840	326.89	5.27	77.49	22.51		A-1-a (0)
No30	0.590	310.62	5.00	82.49	17.51		Peso de la Muestra:
No40	0.420	255.33	4.11	86.60	13.40		6207.78
No 50	0.300	239.88	3.86	90.46	9.54		
No60	0.250						OBSERVACIONES:
No80	0.180						La muestra consiste de Gravas ml
No100	0.149	302.49	4.87	95.33	4.67		graduadas con arena y pocos finos no
No200	0.074	158.56	2.55	97.88	2.12		, ,
	ASE	130.10	2.10	100.00	0.00		plasticos
ТО	TAL	6207.78	100.00				



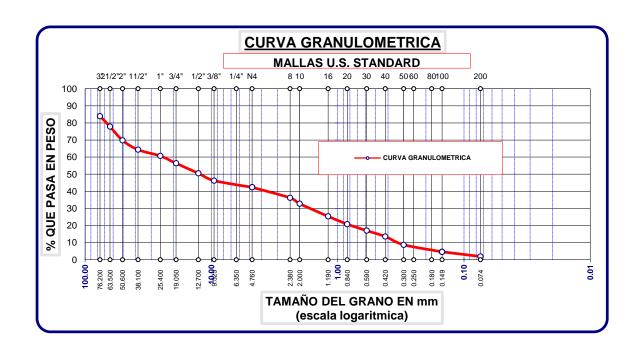
TAMICES	ABERTURA	PESO	%RETENIDO	%RETENIDO	% QUE	ESPECIF.	DESCRIPCION DE LA MUESTRA
ASTM	mm	RETENIDO	PARCIAL	ACUMULADO	PASA		
3"	76.200	684.30	11.29	11.29	88.71		CALICATA Nro. 03
2 1/2"	63.500	312.80	5.16	16.45	83.55		Estrato N° 01
2"	50.600	415.00	6.85	23.30	76.70		Profundidad = 0.00 a 1.50 m.
1 1/2"	38.100	302.90	5.00	28.30	71.70		Límites de Consistencia :
1"	25.400	251.40	4.15	32.45	67.55		LL = N.P %
3/4"	19.050	228.30	3.77	36.22	63.78		LP = N.P %
1/2"	12.700	371.50	6.13	42.35	57.65		IP = N.P %
3/8"	9.525	289.40	4.77	47.12	52.88		D60 = 15.12 Cu: 47
1/4"	6.350						D30 = 1.32 Cc: 0.4
No4	4.760	335.90	5.54	52.66	47.34		D10 = 0.32
No8	2.380	393.21	6.49	59.15	40.85		Clasificación S.U.C.S.
No10	2.000	222.95	3.68	62.83	37.17		GP
No16	1.190	520.49	8.59	71.42	28.58		Clasificación AASHTO
No20	0.840	315.38	5.20	76.62	23.38		A-1-a (0)
No30	0.590	289.43	4.77	81.39	18.61		Peso de la Muestra:
No40	0.420	249.71	4.12	85.51	14.49		6061.50
No 50	0.300	320.24	5.28	90.79	9.21		
No60	0.250						OBSERVACIONES:
No80	0.180						La muestra consiste de Gravas ml
No100	0.149	290.24	4.79	95.58	4.42		graduadas con arena y pocos finos no
No200	0.074	179.17	2.96	98.54	1.46		1 1
B	ASE	89.18	1.47	100.00	0.00		plasticos
TO	TAL	6061.50	100.00				



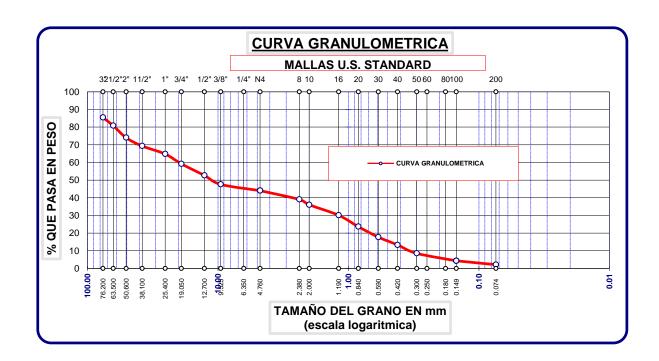
TAMICES	ABERTURA	PESO	%RETENIDO	%RETENIDO	% QUE	ESPECIF.	DESCRIPCION DE LA MUESTRA
ASTM	mm	RETENIDO	PARCIAL	ACUMULADO	PASA		
3"	76.200	796.00	12.40	12.40	87.60		CALICATA Nro. 04
2 1/2"	63.500	385.00	6.00	18.40	81.60		Estrato N° 01
2"	50.600	491.00	7.65	26.05	73.95		Profundidad = 0.00 a 1.50 m.
1 1/2"	38.100	326.00	5.08	31.13	68.87		Límites de Consistencia :
1"	25.400	315.00	4.91	36.04	63.96		LL = N.P %
3/4"	19.050	245.00	3.82	39.86	60.14		LP = N.P %
1/2"	12.700	384.00	5.98	45.84	54.16		IP = N.P %
3/8"	9.525	298.00	4.64	50.48	49.52		D60 = 18.9 Cu: 59
1/4"	6.350						D30 = 1.46 Cc: 0.4
No4	4.760	302.00	4.71	55.19	44.81		D10 = 0.32
No8	2.380	387.93	6.04	61.23	38.77		Clasificación S.U.C.S.
No10	2.000	219.96	3.43	64.66	35.34		GP
No16	1.190	513.51	8.00	72.66	27.34		Clasificación AASHTO
No20	0.840	311.15	4.85	77.51	22.49		A-1-a (0)
No30	0.590	285.55	4.45	81.96	18.04		Peso de la Muestra:
No40	0.420	246.36	3.84	85.80	14.20		6417.51
No 50	0.300	315.95	4.92	90.72	9.28		
No60	0.250						OBSERVACIONES:
No80	0.180						La muestra consiste de Gravas ml
No100	0.149	286.35	4.46	95.18	4.82		graduadas con arena y pocos finos no
No200	0.074	176.77	2.75	97.93	2.07		9
	ASE	131.98	2.06	100.00	0.00		plasticos
ТО	TAL	6417.51	100.00				



TAMICES	ABERTURA	PESO	%RETENIDO	%RETENIDO	% QUE	ESPECIF.	DESCRIPCION DE LA MUESTRA
ASTM	mm	RETENIDO	PARCIAL	ACUMULADO	PASA		
3"	76.200	1125.00	16.05	16.05	83.95		CALICATA Nro. 05
2 1/2"	63.500	432.00	6.16	22.21	77.79		Estrato N° 01
2"	50.600	561.00	8.00	30.21	69.79		Profundidad = 0.00 a 1.50 m.
1 1/2"	38.100	384.00	5.48	35.69	64.31		Límites de Consistencia :
1"	25.400	256.00	3.65	39.34	60.66		LL = N.P %
3/4"	19.050	302.00	4.31	43.65	56.35		LP = N.P %
1/2"	12.700	408.00	5.82	49.47	50.53		IP = N.P %
3/8"	9.525	301.00	4.29	53.76	46.24		D60 = 24.45 Cu: 74
1/4"	6.350						D30 = 1.7 Cc: 0.4
No4	4.760	275.00	3.92	57.68	42.32		D10 = 0.33
No8	2.380	433.37	6.18	63.86	36.14		Clasificación S.U.C.S.
No10	2.000	238.69	3.41	67.27	32.73		GP
No16	1.190	520.55	7.43	74.70	25.30		Clasificación AASHTO
No20	0.840	317.41	4.53	79.23	20.77		A-1-a (0)
No30	0.590	266.63	3.80	83.03	16.97		Peso de la Muestra:
No40	0.420	241.23	3.44	86.47	13.53		7008.20
No 50	0.300	337.73	4.82	91.29	8.71		
No60	0.250						OBSERVACIONES:
No80	0.180						La muestra consiste de Gravas ml
No100	0.149	289.48	4.13	95.42	4.58		graduadas con arena y pocos finos no
No200	0.074	190.45	2.72	98.14	1.86		
	ASE	128.66	1.84	100.00	0.00]	plasticos
TO	TAL	7008.20	100.00				

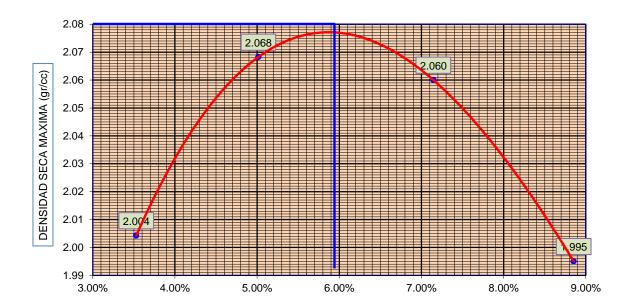


TAMICES	ABERTURA	PESO	%RETENIDO	%RETENIDO	% QUE	ESPECIF.	DESCRIPCION DE LA MUESTRA
ASTM	mm	RETENIDO	PARCIAL	ACUM ULADO	PASA		
3"	76.200	925.00	14.53	14.53	85.47		CALICATA Nro. 06
2 1/2"	63.500	294.00	4.62	19.15	80.85		Estrato N° 01
2"	50.600	432.00	6.79	25.94	74.06		Profundidad = 0.00 a 1.50 m.
1 1/2"	38.100	301.00	4.73	30.67	69.33		Límites de Consistencia :
1"	25.400	288.00	4.52	35.19	64.81		LL = N.P %
3/4"	19.050	356.00	5.59	40.78	59.22		LP = N.P %
1/2"	12.700	418.00	6.57	47.35	52.65		IP = N.P %
3/8"	9.525	322.00	5.06	52.41	47.59		D60 = 19.93 Cu: 59
1/4"	6.350						D30 = 1.18 Cc: 0.2
No4	4.760	224.00	3.52	55.93	44.07		D10 = 0.34
No8	2.380	318.46	5.00	60.93	39.07		Clasificación S.U.C.S.
No10	2.000	191.25	3.00	63.93	36.07		GP
No16	1.190	378.05	5.94	69.87	30.13		Clasificación AASHTO
No20	0.840	410.97	6.46	76.33	23.67		A-1-a (0)
No30	0.590	378.05	5.94	82.27	17.73		Peso de la Muestra:
No40	0.420	280.21	4.40	86.67	13.33		6366.50
No 50	0.300	304.22	4.78	91.45	8.55		
No60	0.250						OBSERVACIONES:
No80	0.180						La muestra consiste de Gravas ml
No100	0.149	268.64	4.22	95.67	4.33		graduadas con arena y pocos finos no
No200	0.074	140.55	2.21	97.88	2.12		9
	ASE	136.10	2.14	100.00	0.00		plasticos
TO	TAL	6366.50	100.00				



PROCTOR MODIFICADO NORMA ASTM D 1557 – METODO C

MOLDE No No DE CAPAS		1 5			MEN DEL MO					2137 cc 56
NO DE CAFAS				GOLFL	3 FOR CAP	Α				30
Peso Suelo Humedo + Molde	gr.	9618		9825		9901		9825		
Peso del Molde	gr.	518	8 4	5	5184	5184		5	184	
Peso del Suelo Humedo	gr/cc	440	3 4	4	1641	4	4717		641	
Densidad del Suelo Humedo	gr/cc	2.0	75	2	.172	2	2.207		.172	
Capsula No	Νo		1		2		3		4	
Suelo Humedo + Tara	gr.		372.60		374.80		371.90		377.50	
Peso del Suelo Seco +Tara	gr.		359.90		356.90		347.10		346.80	
Peso del Agua	gr.		12.70		17.90		24.80		30.70	
Peso de la Tara	gr.		0.00		0.00		0.00		0.00	
Peso del Suelo Seco	gr.		359.90		356.90		347.10		346.80	
% de Humedad	%		3.53%		5.02%		7.14%		8.85%	
Promedio de Humedad	જ	3.5	3%	5.02%		7.14%		8.85%		
Densidad del Suelo Seco	ક		2.004		2.068	2.060			1.995	

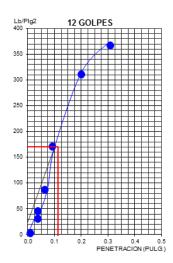


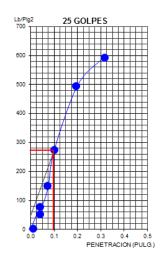
MOLDE Nro.	1		2		3	
Nro. GOLPES POR CAPA	12	25		56		
COND. DE LA MUESTRA	SATURADA	SATU	IRADA	SATU	RADA	
Peso molde + suelo humedo	11648	11	970	120	061	
Peso del Molde	7019	7104		69	84	
Peso del Suelo humedo	4629	48	866	50	77	
Volumen del Suelo	2307	23	307	23	807	
Densidad humeda	2.01	2.11		2.20		
% de humedad	5.97	6.00		5.95		
Densidad seca	1.894	1.990		2.0)77	
Tara Nro.	1	2		3		
Tara + suelo humedo	250.40	250.8		250.9		
Tara + suelo seco	236.3	236.6		236.8		
Peso del agua	14.1	14.2		14.1		
Peso de tara	0.0	0.0		0.0		
Peso del suelo seco	236.3	236.6		236.8		
% de humedad	5.97	6.00		5.95		
Promedio de humedad	5.97	6.00		5.	95	

	EXPANSION												
FECHA	HORA	TIEMPO	LECTURA	EXPA		LECTURA	EXPAI		LECTURA	EXPAI			
		HRS.	DIAL	mm.	%	DIAL	mm.	%	DIAL	mm.	%		

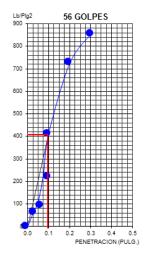
	PENETRACION												
DENIET	DV CIONI	N	OLDE Nr	o:	N	OLDE Nr	o:	MOLDE Nro:					
FENEI	PENETRACION •		CORRECCION		LECTURA	CORR	ECCION	LECTURA	CORR	ECCION			
mm.	pulg.	DIAL	Libras	lbs/Pg2	DIAL	Libras	lbs/Pg2	DIAL	Libras	lbs/Pg2			
	0.000	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
	0.025	42	93	31	68	150	50	79	174	58			
	0.050	68	150	50	113	249	83	152	335	112			
	0.075	126	278	93	201	443	148	316	697	232			
	0.100	231	509	170	370	816	272	561	1237	412			
	0.200	428	944	315	676	1490	497	986	2174	725			
	0.300	506	1116	372	795	1753	584	1159	2555	852			
	0.400												
	0.500												

Calicata 1. Gráfico de Penetración CBR

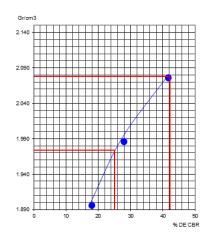




$$0,1"(\%) = 27,19$$



Determinación de CBR



Datos de Proctor:

Densidad seca: 2,077 gr/cc

CBR A 0,1" = 25 % AL 95 % MDS

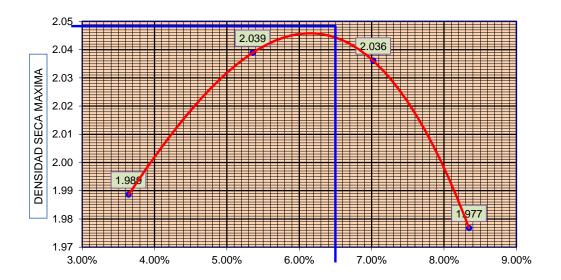
Optimo humedad: 5,9 %

CBR A 0,1" = 41 % AL 100 % MDS

PROCTOR MODIFICADO NORMA ASTM D 1557 - METODO

Calicata 2:

M OLDE No		1	VOLUMEN DEL MO	OLDE		2137 cc
No DE CAPAS		5	GOLPES POR CAP	PA		56
Peso Suelo Humedo + Molde	gr.	9589	9775	9841	9761	
Peso del Molde	gr.	5184	5184	5184	5184	
Peso del Suelo Humedo	gr/cc	4405	4591	4657	4577	
Densidad del Suelo Humedo	gr/cc	2.061	2.148 2.179 2		2.142	
Capsula No	Νo	1	2	3	4	
Suelo Humedo + Tara	gr.	378.50	371.90	376.50	373.90	
Peso del Suelo Seco +Tara	gr.	365.20	353.00	351.80	345.10	
Peso del Agua	gr.	13.30	18.90	24.70	28.80	
Peso de la Tara	gr.	0.00	0.00	0.00	0.00	
Peso del Suelo Seco	gr.	365.20	353.00	351.80	345.10	
% de Humedad	용	3.64%	5.35%	7.02%	8.35%	
Promedio de Humedad	상	3.64%	5.35%	7.02%	8.35%	
Densidad del Suelo Seco	nsidad del Suelo Seco % 1.989 2.039 2.036		1.977			



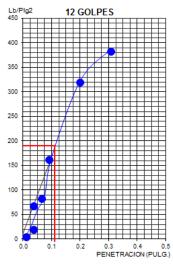
% CONTENIDO DE HUMEDAD

MOLDE Nro.	1		2		3	
Nro. GOLPES POR CAPA	12		25	56		
COND. DE LA MUESTRA	SATURADA	SATURADA		SATURADA		
Peso molde + suelo humedo	11594	119	916	120	001	
Peso del Molde	7019	7104		69	84	
Peso del Suelo humedo	4575	4812		50	17	
Volumen del Suelo	2307	 2307		2307		
Densidad humeda	1.98	 2.09		2.17		
% de humedad	6.32	 6.31		6.28		
Densidad seca	1.865	 1.962		2.0)46	
Tara Nro.	1	 2		3		
Tara + suelo humedo	250.70	 250.9		 250.6		
Tara + suelo seco	235.8	236.0		235.8		
Peso del agua	14.9	 14.9		14.8		
Peso de tara	0.0	0.0		0.0		
Peso del suelo seco	235.8	 236.0		235.8		
% de humedad	6.32	 6.31		6.28		
Promedio de humedad	6.32	6.31		6.28		

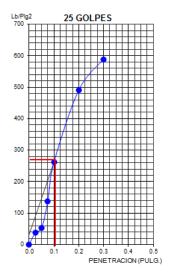
	EXPANSION													
FECHA	HORA	TIEMPO	LECTURA	EXPA	NSION	LECTURA	EXPANSION		LECTURA	EXPAI	NSION			
		HRS.	DIAL	mm.	%	DIAL	mm.	%	DIAL	mm.	%			

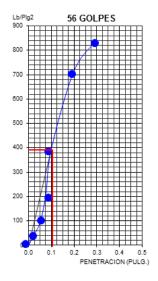
	PENETRACION												
DENIET	RACION	N	OLDE Nr	o:	N	OLDE Nr	o:	MOLDE Nro:					
FLINE	RACION	LECTURA	CTURA CORRECCION			CORR	ECCION	LECTURA	CORR	ECCION			
mm.	pulg.	DIAL	Libras	lbs/Pg2	DIAL	Libras	lbs/Pg2	DIAL	Libras	lbs/Pg2			
	0.000	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
	0.025	31	68	23	51	112	37	63	139	46			
	0.050	81	179	60	71	157	52	128	282	94			
	0.075	119	262	87	186	410	137	278	613	204			
	0.100	228	503	168	356	785	262	539	1188	396			
	0.200	439	968	323	668	1473	491	976	2152	717			
	0.300	521	1149	383	801	1766	589	1143	2520	840			
	0.400												
	0.500												

Calicata 2. Gráfico penetración de CBR



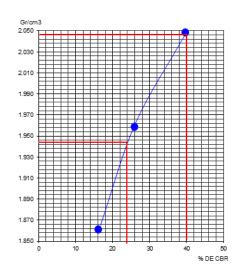
$$0,1"(\%) = 16,75$$





$$0,1"(\%) = 39,61$$

DETERMINACIÓN DE CBR



Datos de Proctor:

Densidad seca: 2,046 gr/cc

CBR A 0,1" = 24 % AL 95 % MDS

Optimo humedad: 6,2 %

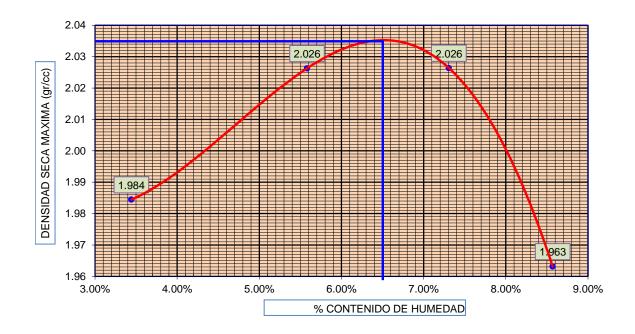
CBR A 0,1" = 40 % AL 100 % MDS

PROCTOR MODIFICADO NORMA ASTM D 1557 - METODO C

MOLDE NO		1	VOLUMEN DEL MIC	DLDE		2137 CC
No DE CAPAS		5	GOLPES POR CAP		56	
Peso Suelo Humedo + Molde	ar.	9571	9756	9831	9739	

Peso Suelo Humedo + Molde		9571	9756	9831	9739	
Peso del Molde	gr.	5184	5184	5184	5184	
Peso del Suelo Humedo	gr/cc	4387	4572	4647	4555	
Densidad del Suelo Humedo	gr/cc	2.053	2.139	2.174	2.131	

Capsula No	Νο	1	2		3		4	
Suelo Humedo + Tara	gr.	381.60	374.60		378.90		371.20	
Peso del Suelo Seco +Tara	gr.	368.90	354.80		353.10		341.90	
Peso del Agua	gr.	12.70	19.80		25.80		29.30	
Peso de la Tara	gr.	0.00	0.00		0.00		0.00	
Peso del Suelo Seco	gr.	368.90	354.80		353.10		341.90	
% de Humedad	olo	3.44%	5.58%		7.31%		8.57%	
Promedio de Humedad	앙	3.44%	5.58%	7.	31%	8.	.57%	
Densidad del Suelo Seco	8	1.984	2.026		2.026		1.963	

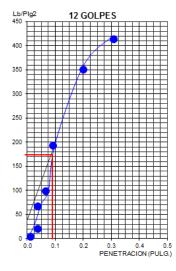


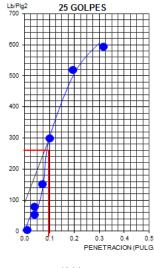
MOLDE Nro.	1		2			3	
Nro. GOLPES POR CAPA	12	25					
COND. DE LA MUESTRA	SATURADA	SATU	RADA		SATU	RADA	
Peso molde + suelo humeo	o 11586	119	906		119	992	
Peso del Molde	7019	7104			69	84	
Peso del Suelo humedo	4567	48	02		50	08	
Volumen del Suelo	2307	23	807		23	07	
Densidad humeda	1.98	2.	08		2.	17	
% de humedad	6.67	6.65			6.68		
Densidad seca	1.856	1.952			2.035		
Tara Nro.	1	2			3		
Tara + suelo humedo	251.20	250.3			250.8		
Tara + suelo seco	235.5	234.7			235.1		
Peso del agua	15.7	15.6			15.7		
Peso de tara	0.0	0.0			0.0		
Peso del suelo seco	235.5	234.7			235.1		
% de humedad	6.67	6.65			6.68		
Promedio de humedad	6.67	6.	65		6.	68	

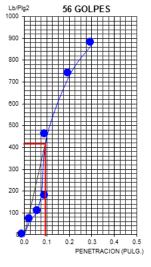
	EXPANSION												
FECHA	FECHA HORA TIEMPO LECTURA EXPANSION LECTURA EXPANSION LECTURA EXPANSION												
		HRS.	DIAL	mm.	%	DIAL	mm.	%	DIAL	mm.	%		

	•	•	•	PENE	ETRA	CION	•	•			
DENIET	RACION	N	OLDE Nr	D:	N	OLDE Nr	D:	MOLDE Nro:			
FLINLI		LECTURA	CORR	ECCION	LECTURA	CORR	ECCION	LECTURA	CORR	ECCION	
mm.	pulg.	DIAL Libras lbs/Pg2			DIAL	Libras	lbs/Pg2	DIAL	Libras	lbs/Pg2	
	0.000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	0.025	19	42	14	38	84	28	67	148	49	
	0.050	84	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		101	223	74	119	262	87	
	0.075	112	247	82	142	313	104	237	522	174	
	0.100	241	531	177	359	791	264	556	1226	409	
	0.200	440	970	323	667	1470	490	912	2011	670	
	0.300	528	1164	388	784	1728	576	1084	2390	797	
	0.400										
	0.500										

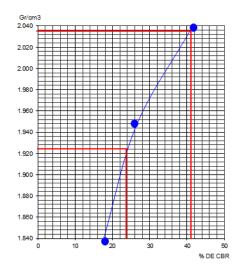
Calicata 3. Gráfico penetración de CBR







DETERMINACIÓN DE CBR



Datos de Proctor:

Densidad seca: 2,035gr/cc

CBR A 0,1" = 24 % AL 95 % MDS

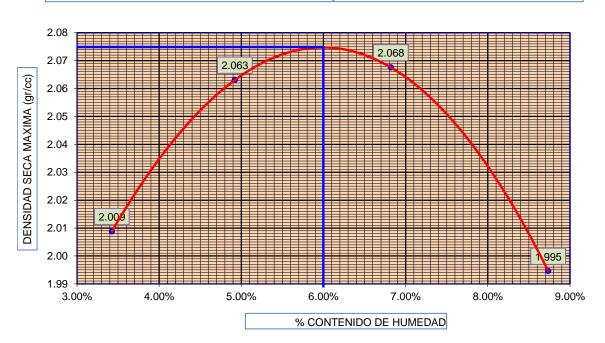
Optimo humedad: 6,5%

CBR A 0,1" = 41 % AL 100 % MDS

PROCTOR MODIFICADO NORMA ASTM D 1557 - METODO C

M OLDE No		1	VOLUMEN DEL MO	OLDE		2137 cc
No DE CAPAS		5	GOLPES POR CAP	'A		56
December 2011 Warring to McIde		0.604	0010	0004	0010	
Peso Suelo Humedo + Molde Peso del Molde	gr. gr.	9624 5184	9810 5184	9904 5184	9819 5184	
Peso del Suelo Humedo	gr/cd	4440	4626	4720	4635	
Densidad del Suelo Humedo	gr/cc	2.078	2.078 2.165 2.209		2.169	
Capsula No	Νo	1	2	3	4	
Suelo Humedo + Tara	gr.	371.50	375.20	375.90	374.70	
Peso del Suelo Seco +Tara	gr.	359.20	357.60	351.90	344.60	
Peso del Agua	gr.	12.30	17.60	24.00	30.10	
Peso de la Tara	gr.	0.00	0.00	0.00	0.00	
Peso del Suelo Seco	gr.	359.20	357.60	351.90	344.60	
% de Humedad	%	3.42%	4.92%	6.82%	8.73%	
Promedio de Humedad	olo	3.42%	4.92%	6.82%	8.73%	
Densidad del Suelo Seco	%	2.009	2.063	2.068	1.995	



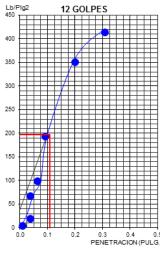


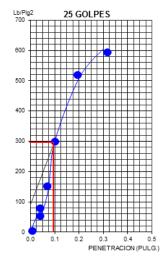
MOLDE Nro.	1		2		3	
Nro. GOLPES POR CAPA	12		25		56	
COND. DE LA MUESTRA	SATURADA	SATU	RADA	SATU	IRA DA	
Peso molde + suelo humedo	11652	119	988	120	061	
Peso del Molde	7019	71	04	69	6984	
Peso del Suelo humedo	4633	48	84	50	5077 2307	
Volumen del Suelo	2307	23	07	6984 5077 2307 2.20 6.05 2.075 3 250.8		
Densidad humeda	2.01	 2.	12	5077 2307 2.20 6.05 2.075 3 250.8 236.5 14.3		
% de humedad	6.01	6.0	06	6.	05	
Densidad seca	1.894	 1.9	96	2.0)75	
Tara Nro.	1	 2		3		
Tara + suelo humedo	250.30	 250.1		250.8		
Tara + suelo seco	236.1	235.8		236.5		
Peso del agua	14.2	14.3		14.3		
Peso de tara	0.0	0.0		0.0		
Peso del suelo seco	236.1	 235.8	,	 236.5		
% de humedad	6.01	6.06		6.05		•••••
Promedio de humedad	6.01	6.	06	6.	05	

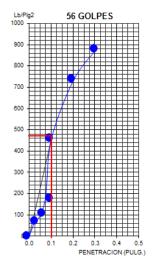
	EXPANSION												
FECHA	FECHA HORA TIEMPO LECTURA EXPANSION LECTURA EXPANSION LECTURA EXPANSION												
		HRS.	DIAL	mm.	%	DIAL	mm.	%	DIAL	mm.	%		

				PENE	ETRA	CION					
DENET	RACION	N	OLDE Nro):	N	OLDE Nro):	MOLDE Nro:			
FLINLI	NACION	LECTURA	CORR	ECCION	LECTURA	CORR	ECCION	LECTURA	CORR	ECCION	
mm.	pulg.	DIAL	Libras	lbs/Pg2	DIAL	Libras	lbs/Pg2	DIAL	Libras	lbs/Pg2	
	0.000	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
	0.025	38	84	28	38	150	50	91	201	67	
	0.050	99	218	73	96	212	71	132	291	97	
	0.075	134	295	98	201	443	148	251	553	184	
	0.100	271	597	199	408	899	300	616	1358	453	
	0.200	488	1076	359	692	1526	509	993	2189	730	
	0.300	569	1254	418	824	1817	606	1185	2612	871	
	0.400										
	0.500										

Calicata 4. Gráfico penetración de CBR

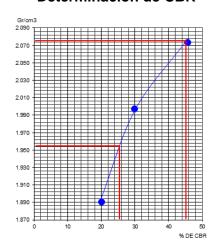






$$0,1"(\%) = 45,27$$

Determinación de CBR



Datos de Proctor:

Densidad seca: 2,075gr/cc

CBR A 0,1" = 27% AL 95 % MDS

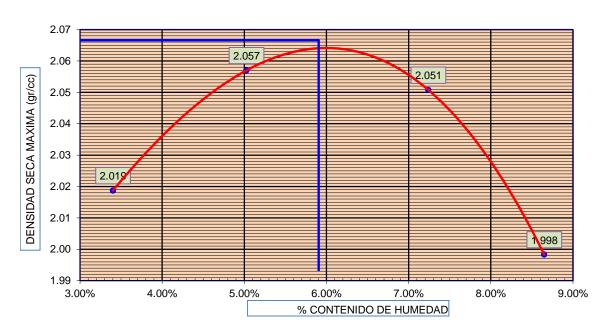
Optimo humedad: 6,0 %

CBR A 0,1" = 45% AL 100 % MDS

MODIFICADO NORMA ASTM D 1557 – METODO C PROCTOR Calicata 5

M OLDE No		1		VOLUN	IEN DEL MO	DLDE				2137	СС
No DE CAPAS		5		GOLPE	S POR CAP	Ά				56	
Peso Suelo Humedo + Molde	gr.	9	645	9	801	g	884	9	824		
Peso del Molde	gr.	5	184	5	184	5	184	5	184		
Peso del Suelo Humedo	gr/cc	4	461	4	1617	4	1700	4	640		
Densidad del Suelo Humedo	gr/cc	2.	087	2	.160	2	.199	2	.171		
Capsula No	Νo		1		2		3		4		
Suelo Humedo + Tara	gr.		376.90		374.00		376.20		371.80		
Peso del Suelo Seco +Tara	gr.		364.50		356.10		350.80		342.20		
Peso del Agua	gr.		12.40		17.90		25.40		29.60		
Peso de la Tara	gr.		0.00		0.00		0.00		0.00		
Peso del Suelo Seco	gr.		364.50		356.10		350.80		342.20		
% de Humedad	olo		3.40%		5.03%		7.24%		8.65%		
Promedio de Humedad	%	3.	40%	5	.03%	7	.24%	8	.65%		
Densidad del Suelo Seco	ક		2.019		2.057		2.051		1.998		

DENSIDAD SECA MAXIMA: 2,064 gr/cc - **HUMEDAD OPTIMA:** 5,9 %

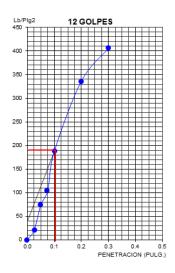


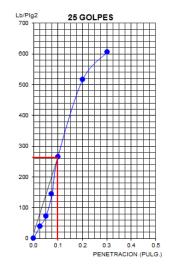
MOLDE Nro.		1			2		3	
Nro. GOLPES POR CA	PA	12			25		56	
COND. DE LA MUESTR	RA SATU	IRADA		SATURADA		SATURADA		
Peso molde + suelo hu	medo 11	11601		11928		12029		
Peso del Molde	70)19		7104		6984		
Peso del Suelo humed	o 45	4582		4824		50	45	
Volumen del Suelo	23	807		23	307	2307		
Densidad humeda	1.	99		2.	09	2.	19	
% de humedad	5.	95		6.	01	 5.5	97	
Densidad seca	1.8	375		1.9	972	5.97 2.064		
Tara Nro.	1			2		3		
Tara + suelo humedo	250.90			250.3		250.1		
Tara + suelo seco	236.8			236.1		236.0		
Peso del agua	14.1			14.2		14.1		
Peso de tara	0.0			0.0		0.0		
Peso del suelo seco	236.8			236.1		236.0		
% de humedad	5.95			6.01		5.97		
Promedio de humedad	5.	95		6.	01	5.	97	

	EXPANSION													
FECHA	FECHA HORA TIEMPO LECTURA EXPANSION LECTURA EXPANSION LECTURA EXPANSION													
		HRS.	DIAL	mm.	%	DIAL	mm.	%	DIAL	mm.	%			

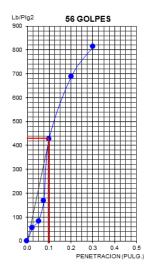
				PENE	ETRA	CION						
DENIET		l N	OLDE Nr		1	OLDE Nr		N	MOLDE Nro:			
PENET	RACION	LECTURA	CORR	ECCION	LECTURA	CORRECCION		LECTURA	ECTURA CORRECCIO			
mm.	pulg.	DIAL	Libras	lbs/Pg2	DIAL	Libras lbs/Pg2		DIAL	Libras	lbs/Pg2		
	0.000	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
	0.025	28	62	21	42	93	31	78	172	57		
	0.050	101	223	74	59	130	43	113	249	83		
	0.075	142	313	104	167	368	123	226	498	166		
	0.100	256	564	188	375	827	276	584	1287	429		
	0.200	458	1010	337	682	1504	501	934	2059	686		
	0.300	551	1215	405	796	1755	585	1103	2432	811		
	0.400											
	0.500											

Calicata 5. Gráfico penetración de CBR



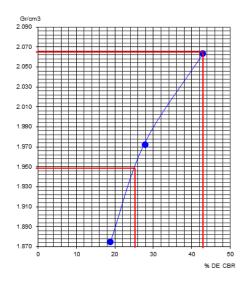


$$0,1"(\%) = 27,56$$



$$0,1"(\%) = 42,92$$

Determinación de CBR



Datos de Proctor:

Densidad seca: 2,064gr/cc

CBR A 0,1" = 26 % AL 95 % MDS

Optimo humedad: 5,9 %

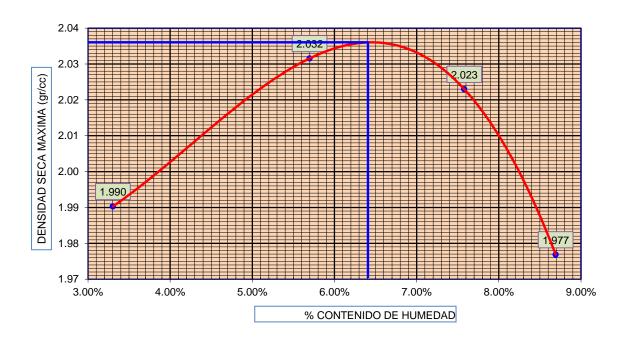
CBR A 0,1" = 43 % AL 100 % MDS

PROCTOR MODIFICADO NORMA ASTM D 1557 - METODO C

Calicata 6

M OLDE No		1		VOLUN	IEN DEL MO	DLDE				2137	СС
No DE CAPAS		5		GOLPE	S POR CAP	Α				56	
Peso Suelo Humedo + Molde	gr.	9.	578	9	773	g	835	9	776		
Peso del Molde	gr.	5	184	į.	5184	5	184	5	184		
Peso del Suelo Humedo	gr/cc	4:	394	4	1589	4	651	4	592		
Densidad del Suelo Humedo	gr/cc	2.	056	2	.147	2	.176	2 .	.149		
Capsula No	Νο		1		2		3		4		
Suelo Humedo + Tara	gr.		378.40		372.90		371.90		376.40		
Peso del Suelo Seco +Tara	gr.		366.30		352.80		345.70		346.30		
Peso del Agua	gr.		12.10		20.10		26.20		30.10		
Peso de la Tara	gr.		0.00		0.00		0.00		0.00		
Peso del Suelo Seco	gr.		366.30		352.80		345.70		346.30		
% de Humedad	%		3.30%		5.70%		7.58%		8.69%		
Promedio de Humedad	જ	3.	30%	5	.70%	7	.58%	8.	.69%		
Densidad del Suelo Seco	ક	-	1.990		2.032		2.023		1.977	_	

DENSIDAD SECA MAXIMA: 2,036 gr/cc - **HUMEDAD OPTIMA:** 6,4 %

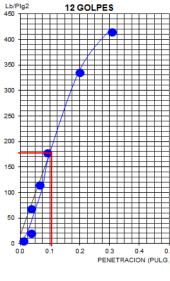


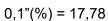
MOLDE Nro.	1		2		3	
Nro. GOLPES POR CAPA	12		25		56	
COND. DE LA MUESTRA	SATURADA	SATU	RADA	SATU	IRA DA	
Peso molde + suelo humedo	11541	118	384	119	11986 6984	
Peso del Molde	7019	71	04	69	6984 5002	
Peso del Suelo humedo	4522	47	80	2307		
Volumen del Suelo	2307	23	07	SATURADA 11986 6984 5002		
Densidad humeda	1.96	2.	07	SATURADA 11986 6984 5002 2307 2.17 6.50 2.036 3 250.7 235.4 15.3		
% de humedad	6.47	6.	45	6.	50	
Densidad seca	1.841	1.9	946	2.0)36	
Tara Nro.	1	2		3		
Tara + suelo humedo	250.00	 250.8		250.7		
Tara + suelo seco	234.8	 235.6		235.4		
Peso del agua	15.2	 15.2		15.3		
Peso de tara	0.0	0.0		0.0		
Peso del suelo seco	234.8	235.6				
% de humedad	6.47	6.45		6.50		
Promedio de humedad	6.47	6.	45	6.	50	

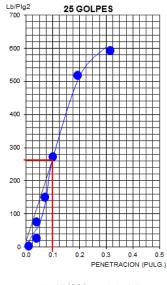
	EXPANSION											
FECHA	HORA	TIEMPO	LECTURA		NSION	LECTURA		NSION	LECTURA	EXPAI		
		HRS.	DIAL	mm.	%	DIAL	mm.	%	DIAL	mm.	%	

	PENETRACION													
DENIET	PENETRA CION		OLDE Nr):	N	OLDE Nr	o:	MOLDE Nro:						
PENEI	RACION	LECTURA	CORR	ECCION	LECTURA	CORR	ECCION	LECTURA	CORR	ECCION				
mm.	pulg.	DIAL	Libras	lbs/Pg2	DIAL	Libras	lbs/Pg2	DIAL	Libras	lbs/Pg2				
	0.000	0	0	0	0	0	0	0	0	0				
	0.025	32	71	24	52	115	38	94	207	69				
	0.050	89	196	65	96	212	71	146	322	107				
	0.075	150	331	110	196	432	144	239	527	176				
	0.100	242	534	178	363	800	267	563	1241	414				
	0.200	463	1021	340	701	1545	515	996	2196	732				
	0.300	569	1254	418	822	1812	604	1147	2529	843				
	0.400													
	0.500													

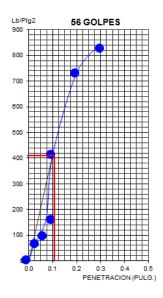
Calicata 6. Gráfico penetración de CBR





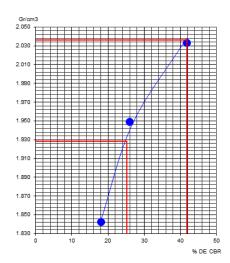


$$0,1"(\%) = 26,68$$



$$0,1"(\%) = 41,37$$

DETERMINACIÓN DE CBR



Datos de Proctor:

Optimo humedad: 64 % CBR A 0,1" = 41 % AL 100 % MDS

PERFIL ESTRATIGRAFICO

			CALI	CATA N°	01					
	AVACION A			SIMBOLOS	CLASIFICACION DEL SUELO		CONSTANTES			% PASANTE
	LO ABIERTO			GRAFICOS			FISICAS			MALLA
PRO	FUNDIDAD	MUESTRA	DESCRIPCION	DEL SUELOS	AASHTO	SUCS	L.L %	L.P %	I.P %	N° 200
110 120 130 140	cm	M-01	GRAVAS MAL GRADUADAS CON ARENAS Y POCOS FINOS NO PLASTICOS		A-1-a(0)	GP	N.P.	N.P.	N.P.	1.95

			CALI	ICATA N°	02					
	AVACION A O ABIERTO	DE	SCRIPCION DEL SUELO	SIMBOLOS GRAFICOS	CLASIFICACION DEL SUELO		CONSTANTES FISICAS			% PASANTE MALLA
PRO	FUNDIDAD	MUESTRA	DESCRIPCION	DEL SUELOS	AASHTO	SUCS	L.L %	L.P %	I.P %	N° 200
110 120 130 140	cm	M -01	GRAVAS MAL GRADUADAS CON ARENAS Y POCOS FINOS NO PLASTICOS		A-1-a(0)	GP	N.P.	N.P.	N.P.	2.1

		CALI	CATA N°	03					
EXCAVACION A CIELO ABIERTO	DE	SCRIPCION DEL SUELO	SIMBOLOS GRAFICOS	CLASIFICACION DEL SUELO			NSTANT FISICAS	ES	% PASANTE MALLA
PROFUNDIDAD	MUESTRA	DESCRIPCION	DEL SUELOS	AASHTO	sucs	L.L %	L.P %	I.P %	N° 200
0.0 cm	M-01	GRAVAS MAL GRADUADAS CON ARENAS Y POCOS FINOS NO PLASTICOS		A-1-a(0)	GР	N.P.	N.P.	N.P.	1.47

	CALICATA N° 04													
	EXCAVACION A CIELO ABIERTO		DE	SCRIPCION DEL SUELO	SIMBOLOS GRAFICOS	CLASIFICACION DEL SUELO			NSTANT FISICAS	% PASANTE MALLA				
PRO	FUND	IDAD	MUESTRA	DESCRIPCION	DEL SUELOS	AASHTO	SUCS	L.L %	L.P %	I.P %	N° 200			
110 120 130 140	cm		M -01	GRAVAS MAL GRADUADAS CON ARENAS Y POCOS FINOS NO PLASTICOS		A-1-a(0)	GP	N.P.	N.P.	N.P.	2.06			

				CALI	CATA N°	05					
_	EXCAVACION A CIELO ABIERTO				SIMBOLOS GRAFICOS	CLASIFICACION DEL SUELO			NSTANT FISICAS	% PASANTE MALLA	
PRO	FUN	NDIDAD	MUESTRA	DESCRIPCION	DEL SUELOS	AASHTO	SUCS	L.L %	L.P %	I.P %	N° 200
110 120 130 140	cm cm cm cm cm cm		M-01	GRAVAS MAL GRADUADAS CON ARENAS Y POCOS FINOS NO PLASTICOS		A-1-a(0)	GP	N.P.	N.P.	N.P.	1.84

				CALI	ICATA N°	06					
EXCAVACION A DESCRIPCION DI CIELO ABIERTO			DE	SCRIPCION DEL SUELO	SIMBOLOS GRAFICOS	CLASIFICACION DEL SUELO		CONSTANTES FISICAS			% PASANTE MALLA
PRO	FUNDI	IDAD	MUESTRA	DESCRIPCION	DEL SUELOS	AASHTO	sucs	L.L %	L.P %	I.P %	N° 200
110 120 130 140	cm cm cm cm cm cm cm cm cm		M-01	GRAVAS MAL GRADUADAS CON ARENAS Y POCOS FINOS NO PLASTICOS		A-1-a(0)	GP	N.P.	N.P.	N.P.	2.14

Anexo III. Panel Fotográfico



Foto 3.1.: Ubicación de Calicatas