

FACULTAD DE INGENIERÍA ESCUELA ACADÉMICO PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL

Evaluación del desgaste de la carpeta asfáltica en la Av. Andrés Avelino Cáceres utilizando el método mecanístico empírico

TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL DE: INGENIERO CIVIL

AUTORES:

Br. Castro Moscoso, Maverick Raúl (ORCID: 0000-0002-4662-6063)

Br. Hinostroza Chavín, Linda Rosmery (ORCID: 0000-0001-6424-7350)

ASESOR:

Mg. Choque Flores, Leopoldo (ORCID 0000-0003-0914-7159)

LÍNEA DE INVESTIGACIÓN:

Diseño de infraestructura vial

LIMA – PERÚ

2019

Dedicatoria

La presente Tesis está dedicada a mis padres Rosa Bertha Moscoso Rosales y Gino Denis Prado Meneses los cuales me formaron con valores, principios y con responsabilidad en mi día a día. Se la dedico también a mi Pareja con la cual cumplimos metas mutuas y que fue mi motivo para no rendirme y seguir adelante en los momentos más críticos de mi carrera profesional.

Castro Moscoso

Maverick R.

La presente Tesis está dedicado a Dios por haberme dado fuerzas para continuar en este proceso y obtener uno de mis anhelos más deseados. A mis padres Eladio Hinostroza Pio y Nema Chavín Mendoza, por su amor, trabajo, sacrificio y comprensión en todos estos años. También se lo dedico a mis hermanos por su cariño y apoyo incondicional, Juan Jesús te amo infinitamente hermano.

Hinostroza Chavín

Linda R.

Agradecimiento

Gracias Dios por permitirme culminar mi Carrera profesional, haberme puesto en las manos

de los diferentes docentes que aportaron mucho en los conocimientos que hoy poseo.

Asimismo, por ponerme en el camino de las diferentes personas que conocí en mi casa

universitaria que me ayudaron a seguir adelante y no rendirme ante las diferentes metas

logradas. Gracias a mis padres, sin ustedes no sería posible llegar en dónde estoy ahora,

gracias por su paciencia, consejos y enseñanza; gracias a Rosmery quien hoy es más que mi

compañera y que estoy seguro que llegaremos lejos juntos de la mano con Dios. Finalmente,

a mis docentes de la Universidad Cesar Vallejo que sin ustedes y sin sus conocimientos

brindados no estuviese yo hoy aquí culminando una de mis metas, Gracias.

Castro Moscoso

Maverick R.

Agradezco a Dios por ser mi guía y acompañarme en el transcurso de mi vida, estando en

momentos de dificultades y de debilidades. A mi familia por ser el principal motivo de

superación y haberme dado su apoyo durante todo este tiempo. A Maverick Castro Moscoso

por su apoyo incondicional durante el proceso de nuestras carreras. Gracias a la Universidad

Cesar Vallejo por haberme enriquecido de conocimientos durante mi etapa universitaria, a

los docentes que encaminaron mi vida profesional.

Hinostroza Chavín

Linda R.

iii

Página del Jurado

Página del Jurado

Declaratoria de Autenticidad

Declaratoria de Autenticidad

Nosotros, Maverick Raul Castro Moscoso con DNI 70651653 y Linda Rosmery Hinostroza Chavin con DNI 71385621, a efecto de cumplir con las disposiciones y condiciones vigentes consideradas en el reglamento de Grados y Títulos de la Universidad Cesar Vallejo, Facultad de Ingeniería, Escuela Académico Profesional de Ingeniería Civil, declaramos bajo juramento que toda la documentación que presenta el presente informe de investigación es veraz y autentico.

Asimismo, declaramos bajo juramento que todos los datos e información, obtenidos en la elaboración de los ensayos son de fuentes verídicas y confiables.

De tal forma, asumimos la responsabilidad ante cualquier falsedad, ocultamiento u omisión tanto de los documentos como de la información obtenida bajo ética y respecto de la propiedad intelectual, por lo cual nos sometemos a lo estipulado en las normas académicas de la Universidad Cesar Vallejo

Lima, julio del 2020

CASTRO MOSCOSO MAVERICK RAUL

DNI 70651653

HINOSTROZA CHAVIN LINDA ROSMERY

DNI 71385621

ÍNDICE

Dedicatoria	ii		
Agradecimiento	. iii		
Página del Jurado	. iv		
Declaratoria de Autenticidad	. vi		
Índice	vii		
Índice de Tablas	viii		
Índice de Figuras	. ix		
Resumen	. xi		
Abstract	xii		
I. Introducción	1		
II. Método	.19		
2.1 Tipo y diseño de investigación	.19		
2.2 Operacionalización de la variable	.21		
2.3 Población, muestra y muestreo	.22		
2.4 Técnicas e instrumentos de recolección de datos, valides y confiabilidad			
2.5 Procedimiento	.24		
2.6 Métodos de análisis de datos	.38		
2.7 Aspectos éticos	.38		
III. Resultados	.38		
IV. Discusión	.67		
V. Conclusiones	.71		
VI. Recomendaciones	.72		
Referencias	.73		
Anexos			
Acta de Aprobación de Originalidad de Tesis1			
Pantallazo del Software Turnitin			
Autorización para la Publicación de la Tesis2	WU		
Autorización de la Versión Final de la Tesis201			

Índice de Tablas

Tabla 1: Niveles de severidad para piel de cocodrilo	14
Tabla 2: Tabla de severidad para ahuellamiento	15
Tabla 3: Tabla de severidad para Fisuramientos Transversal y Longitudinal	15
Tabla 4: Tabla de severidad de Desprendimientos de Agregados	16
Tabla 5: Tabla de severidad de Huecos	17
Tabla 6: Variables de Operacionalización	21
Tabla 7: Recolección de datos.	23
Tabla 8: Rangos de clasificación del PCI.	26
Tabla 9:Longitudes de unidades de muestreo asfálticas	26
Tabla 10: Valores Deducidos Corregidos de ultima unidad de muestreo	40
Tabla 11: Resultados de VDC Y PCI FINAL de tramo evaluado	41
Tabla 12: IMD actual de la av. Andrés Avelino Cáceres	42
Tabla 13: IMD actual de la av. José Carlos Mariátegui de ESTE a OESTE	43
Tabla 14: IMD actual de la av. José Carlos Mariátegui de OESTE a ESTE	44
Tabla 15: IMD actual de la av. José Carlos Mariátegui de SUR a NORTE	45
Tabla 16: IMD actual de la av. José Carlos Mariátegui de NORTE a SUR	46
Tabla 17: IMD diario de diseño para la av. Andrés Avelino Cáceres.	47
Tabla 18: Resultados del IMDA de diseño.	47
Tabla 19: IMD obtenido de conteo vehicular por tesistas	48
Tabla 20: Distribución de Porcentajes de vehículos por hora	49
Tabla 21: Perfil estratigráfico	53
Tabla 22: Ensayos granulométricos de las muestras M1; M2; M3 y M4	54
Tabla 23: Resultados de los testigos sacados In situ	55
Tabla 24: Resultados de los testigos elaborados en Laboratorio	55

Índice de Figuras

Figura 1: Av. Andrés Avelino Cáceres y sellado con emulsión en zona "c"	2
Figura 2: Clasificación vehicular del MTC.	10
Figura 3: Ubicación de avenida y ubicación de muestra	22
Figura 4: Proceso de evaluación del desgaste de la carpeta asfáltica	24
Figura 5: Coordenadas y altitud.	25
Figura 6: Recolección de datos para la determinación del PCI	27
Figura 7: Abaco para Falla Piel de Cocodrilo.	27
Figura 8: Abaco para fallas de Ahuellamiento.	28
Figura 9: Abaco para fallas de fisuras longitudinales y transversales.	28
Figura 10: Abaco para Huecos	29
Figura 11: Recolección de data de conteo vehicular	30
Figura 12: Recepción de data climatológica obtenida por el SENAMHI.	31
Figura 13: Data climatológica en Hojas de Excel.	31
Figura 14: Realización de calicatas para la obtención de las muestras	32
Figura 15: Briquetas obtenidas in situ con corte con diamantina.	33
Figura 16: Ensayo de tracción indirecta.	34
Figura 17: Ensayo de tracción indirecta (Lottman).	35
Figura 18: Etapas de procesamiento del MEPDG AASHTO 2002.	37
Figura 19: Formula para determinación de número mínimo de unidad de muestra	38
Figura 20: Ficha de unidad e muestreo final Km 2+900.	39
Figura 21: Abaco de valores deducidos corregidos con relación a "q".	40
Figura 22: Distribución de vehículos anuales.	48
Figura 23: Formato de características comprendidas en tipo de archivo ICM	50
Figura 24: Formulas de conversión de Irradiación.	51
Figura 25: Conversión de datos en Excel.	51
Figura 26: Data Meteorológica del SENAMHI introducida en formato ICM	52
Figura 27: Histograma de Temperatura y Precipitación de la Estación de ÑAÑA	52
Figura 28: Resumen de la performance del diseño del pavimento por expediente	57
Figura 29: Módulos del diseño de la carpeta asfáltica.	57
Figura 30: Fisura longitudinal (ft/mi) predicha en función al tiempo	58
Figura 31: Fisura de Piel de Cocodrilo (%) predicha por el Software	58
Figura 32: Predicción del agrietamiento térmico en (ft/mi)	59

gura 33: Ahuellamiento (in) en relación al tiempo de diseño	60
gura 34: Predicción del IRI en relación al tiempo de diseño.	60
gura 35: Resumen de la performance del diseño del pavimento por data Real	61
gura 36: Módulos del diseño de la carpeta asfáltica.	62
gura 37: Fisura longitudinal (ft/mi) predicha en función al tiempo.	62
gura 38: Fisura de Piel de cocodrilo (%) predicha por el Software	63
gura 39: Predicción del agrietamiento térmico en (ft/mi).	64
gura 40: Ahuellamiento (in) en relación al tiempo de diseño.	65
gura 41: Predicción del IRI en relación al tiempo de diseño.	66

Resumen

La presente Tesis es realizada con el fin de analizar el desgaste prematuro de la Av. Andrés

Avelino Cáceres, haciendo uso de nuevas tecnologías de evaluación basados en la utilización

de metodología mecanístico- empírica. Para llevar a cabo esto se realizaron ensayos de

mecánica de suelos para determinar las características del suelo de fundación, de la base y

sub base, ensayos de Tracción Indirecta realizados a briquetas extraídas In situ y también

mediante la realización de nuevas, con el uso de bloques de la carpeta asfáltica extraída de

campo para realizar su lavado asfáltico y posteriormente su ensayo de tracción indirecta

LOTTMAN una vez reconstruidas, todo esto con el objetivo general de analizar si el desgaste

prematuro de la carpeta asfáltica fue ocasionada por el tráfico mal predicho y la intervención

de datos meteorológicos intervinientes en la Av. Andrés Avelino Cáceres, mediante el uso

del Método Mecanístico-Empírico.

Además, se realizó una calificación del pavimento mediante el PCI y se recolecto el

expediente técnico de la avenida para hallar una diferencia entre datos de diseño y los reales

luego de 6 años de servicialidad. A partir de esto, obteniendo los resultados más adelante se

llega a determinar que la intervención del clima y la mala predicción de la data de tráfico

son los factores que ocasionaron las fallas de ahuellamiento, así como las grietas

longitudinales y transversales, los cuales en conjunto generan un crecimiento del IRI y por

tanto reducen la confortabilidad del uso de la avenida, para esto se hace uso de la Guía de

Diseño Mecanístico Empírico de Pavimentos AASHTO 2002, el cual se basa en dar

predicción de las repuestas del pavimento ante los deformamientos permanentes.

Palabras Clave: Mecanístico, ahuellamiento, desgaste, carpeta asfáltica.

хi

Abstract

This Thesis is carried out for the purpose of analyzing premature wear of Av. Andrés Avelino

Caceres, using new methodological evaluation technologies in the use of empirical

mechanistic methodology. To carry out this procedure of soil mechanics tests to determine

the characteristics of the foundation soil and the base and subbase, and indirect traction tests

carried out on briquettes extracted in situ and also by performing new ones, with the use of

Blocks of the asphalt binder removed from the field to perform its asphalt washing and

subsequently its indirect tensile test LOTTMAN once rebuilt, all this with the general

objective of analysis if premature wear of the asphalt binder was caused by poorly predicted

traffic and intervention of meteorological data involved in Av. Andres Avelino Caceres,

through the use of the Mechanical-Empirical Method.

In addition, a qualification of the pavement was carried out by means of the PCI and the

technical file of the avenue was collected to find a difference between design and real data

after 6 years of serviceability; From this, obtaining the results below, it is possible to

determine the intervention of the climate and the bad prediction of the traffic data are the

factors that are located in the collapse faults, as well as the longitudinal and transverse

cracks, which in together generate a growth of the IRI and therefore reduce the comfort of

the use of the avenue, for this, the AASHTO 2002 Empirical Mechanical Pavement Design

Guide is used, which is based on the prediction of pavement responses to deformations.

Keywords: Mechanic, collapse, wear, asphalt binder.

xii

I. Introducción

En la actualidad, la Av. Andrés Avelino Cáceres cuenta con 2.9 km de carretera fue construida y rehabilitada el 18 de julio del 2012 y puesta en servicio en el mes de mayo del 2013.

La avenida se encuentra paralela a la principal avenida de Huaycán José Carlos Mariátegui, la cual por ser muy transitada se realizó un mejoramiento el presente año y que también fue puesta en servicio en la actualidad; sin embargo la av. Andrés Avelino Cáceres al tener 6 años de su puesta en servicio, se pueden visualizar fallas importantes en la vía como ahuellamientos y piel de cocodrilo por la alta demanda de tránsitos de vehículos de carga pesada como volquetes, buses, micros, combis y autos; todo ello por los negocios comerciales, canteras, industrias que ahí se encuentran; así como también problemas como comerciantes que invaden las vías con sus camiones estacionados con mercancía como lo menciona, La Republica [en línea]: Revista La Republica.Pe. 08/11/2016. [Fecha de consulta: 18/09/2019]. A través de la agencia municipal de Huaycán y en coordinación con el personal de la sub gerencia de control operaciones y sanciones de la policía nacional; se pudo despejar el cruce de la av. Andrés Avelino Cáceres; lugar dónde los comerciante, camiones con ropa, comida, muebles y otros artículos impedían el paso de transeúntes y de vehículos de carga pesada, fue el principal objetivo; objetivo que en la actualidad aun no es cumplido al 100% debido a que los comerciantes aun estacionan sus vehículos de carga pesada, Por ello es de suma importancia que se evalué los factores que inciden en esta avenida tanto climáticos, de tráfico y de los materiales en la construcción, ya que esta investigación ayudara a elegir el diseño de pavimentos asfálticos en distintas zonas del país tanto en alto tráfico rodado como en severas condiciones climatológicas y así como también con el diseño de espesores de las capas estructurales de la vía a utilizar en la vía de los diferentes departamentos del país, con la ayuda del método mecanístico empírico (MEPDG-2002) que si bien no es actualmente el más actualizado sigue sirviendo como una herramienta eficaz y más precisa ya que hace uso de iteraciones así como lo menciona el manual realizado por AASHTO.

Cabe destacar que esta vía es una avenida también importante en Huaycán ya que sirve de acceso para la población y emprendedores de la zona con negocios ubicados ahí o fuera del distrito, y que por ello fue rehabilitada en el año ya mencionado, como la extracción de agregados grueso y finos realizados en la zona "S y K", además también en la actualidad se

proporcionará una demanda alta de transporte de vehículos del estado, el cual es el corredor verde que tránsito por la avenida como lo menciona, La Republica [en línea]: Revista La Republica.Pe. 30/01/2019. [Fecha de consulta: 16/09/2019]. El consorcio Cotranscar denuncio que la municipalidad de lima está desconociendo una autorización que le dio la anterior gestión de Luis Castañeda, a fines de diciembre, para circular a través del servicio 516 desde la av. José Carlos Mariátegui (Huaycán) hasta la av. Manco Cápac (La Victoria); problema que se inició enero con el alcalde de Lima Jorge Muñoz pero que en la actualidad se solucionó y que transita por la av. Andrés Avelino Cáceres que dicho sea de paso hasta la actualidad no se ha realizado ningún mantenimiento anual más que algunos sellados realizados en la avenida por la zona "C" es por ello que implantaremos o más bien decir replantearemos la utilización del software MEPDG 2002 que ayudaría a predecir los daños permanente en las vías con pavimento asfáltico; en base a los materiales usados en la construcción; el diseño del pavimento, ensayos realizados de suelo y tráfico y hasta también el clima, en relación al tiempo y que podría ser utilizado para elegir el diseño más óptimo en todo tipo de pavimentos como también poder establecer un mantenimiento más preciso y

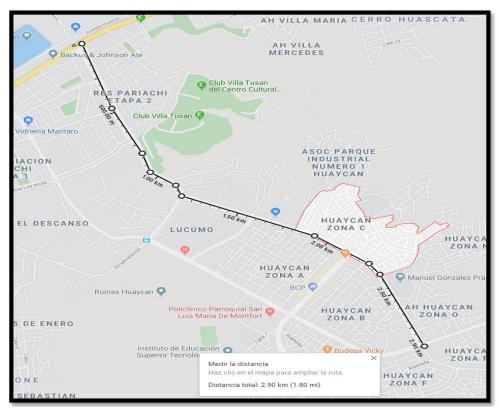


Figura 1: Av. Andrés Avelino Cáceres y sellado con emulsión en zona "C".

Fuente: "https://goo.gl/maps/SoGuK3bfi4q72f6C9"

que sea más sustentable. En relación a los estudios internacionales, se muestran algunos hallazgos relevantes:

Rivera Castillo, Camilo (2014) en su tesis "Revisión de los métodos de diseño de pavimentos flexibles "AASHTO93" y el "MODELO ELASTICO LINEAL (KENLAYER)", mediante el modelo visco elástico propuesto por la "ME PDG NCHRP 1-37A (3D-MOVE)". Colombia. Dónde su objetivo Principal fue "mostrar que uno de los factores problemáticos que presentan las vías colombianas en forma de fallas permanentes como agrietamientos y ahuellamientos parten de un diseño inadecuado y son producto de las falencias de los modelos tradicionales aplicados" (p. 5).

Concluye que existen divergencias criticas al realizar la evaluación de los modelos de desempeño o funciones de transferencia, que van creciendo, siendo el criterio del ahuellamiento el que presenta las mayores diferencias debido al cambio de los criterios de desempeño en dónde se pasa de ejes equivalentes admisibles por esfuerzos de compresión en la fibra inferior de la sub rasante a deformaciones totales en cada una de las carpetas del pavimento, pues los altos volúmenes de tráfico en la carpeta asfáltica son los que más contribuyen a las deformaciones totales y no la sub rasante como se tenía en cuenta en los modelos elástico lineales y sus respectivas funciones de transferencia. Además, también de concluir que los diseños realizados mediante el método AASHTO 93, no cumplen con los criterios de desempeño propuestos por la guía empírica-mecanicista MEPDG para altos volúmenes de tráfico, (volúmenes superiores a los 8'000,000 de ejes equivalentes), lo que podría ser una explicación del porque las vías colombianas no cumplen con su periodo de diseño.

Castañeda Gómez, Macías (2015) en su tesis "Desarrollo de alternativa de diseño de estructura de pavimento de concreto hidráulico mediante el método mecanicista empírico en El Salvador". El Salvador. Dónde su objetivo principal fue "desarrollar una alternativa de diseño de estructuras de pavimentos de concreto hidráulico mediante la metodología mecánica – empírica aplicada para El Salvador"(p. 11); así también otro de sus objetivos específicos son "recopilar la base teórica existente en el país sobre las variables utilizables del método mecanicista"(p. 11) y "comparar el resultado de la alternativa con respecto a la guía para el diseño de estructuras de pavimentos AASHTO 1993 y su suplemento de 1998"(p. 11).

Concluye en que el diseño propuesto proporciona un análisis estructural y desempeño lo cual hace más confiable la elección de espesores debido a la inserción de características importantes ante fallas permanentes como son la carga de tráfico y los efectos del clima propios de El Salvador, con lo cual se observa la importancia de la utilización de estas variables mencionadas llegando así a la calidad y funcionabilidad del pavimento dentro de su vida útil.

Mena Abadía, Wilmer (2013) en su tesis "Implementación del módulo climático de la MEPDG AASHTO 2008 en Colombia para tres condiciones climáticas". Colombia. Dónde su objetivo Principal fue el de "Implementar el modelo climático ICM en Colombia para tres pisos térmicos de modo que se usen en el método mecanístico-empírico de la AASHTO 2008 (MEPDG)" (p. 32) así mismo uno de sus objetivos específicos fue el de "establecer que tipos de fallas son más sensibles a los efectos del clima en las zonas estudiadas y las recomendaciones prácticas para garantizar el cumplimiento de los diferentes criterios de desempeño" (p. 33).

Concluye en que el modelo climático que usa el software MEPDG es de vital importancia para la predicción del comportamiento que exhiben las infraestructuras de pavimentos a lo largo de su vida útil de diseño, además también de "para generar mejores diseños de estructuras de pavimentos y posteriores calibraciones climáticas, hay puntos de interés que el instituto meteorológico de Colombia no evalúan y que debería evaluar para poder recibir mejores y más precisos resultados, como son el no tener estaciones climatológicas disponibles en diferentes zonas importantes dónde el diseño y uso de vías predomina.

Miranda Rebolledo, Ricardo (2010) en su tesis "Deterioros en pavimentos Flexibles y Rígidos". Chile. Menciona en su objetivo principal que "Identificara las fallas que sufren los pavimentos flexibles y rígidos, y otorgar soluciones para su conservación al mínimo costo y con el mejor resultado" (p. 1); así también "desarrollar una guía para dar a conocer los diferentes deterioros que existen en pavimentos y las soluciones constructivas" (p. 1).

Concluye que tan pronto sean determinados las deformaciones más críticas estas deben ser rehabilitadas para que pueda ser de un uso seguro para los usuarios, asimismo menciona que es necesario determinar primero la causa para poder realizar una adecuada reparación. Es por ello que la metodología AASHTO al arrojar estos resultados de daño con respecto al

tiempo de vida útil nos podrá permitir saber en qué tiempo deberíamos realizar alguna rehabilitación en determinados tramos fallados con el paso del tiempo de uso.

Figueroa Gómez, Jorge (2005) en su tesis "Guía para el uso del método de diseño de estructuras de Pavimentos nuevos según Método AASHTO 2002". El Salvador. Dónde su objetivo principal es el de "Realizar una guía para el uso del método de diseño de pavimentos flexibles y rígidos nuevos según AASHTO 2002" (p. 14).

Concluye que pueden ser desarrollado mejores procesos para evaluar los deterioros prematuros así como también considerar una mejor utilización de materiales disponibles, asimismo se ha previsto que con el uso de los modelos mecanicistas- empíricos se creen diseños más duraderos y con una mejor calidad de vida; finalmente concluye también que el uso del AASHTO 93 es muy limitada y solo se basa en datos que están dentro de la ecuación que utiliza para el diseño, así como que no presenta ninguna aplicación para el estudio de fallas ya mencionado y que también no considera los efectos meteorológicos.

En relación a los estudios nacionales, se muestra algunos hallazgos relevantes:

Humpiri Pineda, Katia (2015) en su tesis "Análisis superficial de pavimentos flexibles para el mantenimiento de vías en la región de Puno". Dónde su objetivo principal es "Analizar las fallas superficiales que se presentan en los pavimentos flexibles, en las vías principales de la región de Puno presentes en el momento de la evaluación y monitoreo In situ" (p. 3). Así mismo también menciona en uno de sus objetivos específicos describir los tipos, nivel de severidad y causas que aportan el deterioro de los pavimentos flexibles" (p. 3).

Concluye que las deformaciones como fisuras longitudinales y transversales, ahuellamientos y otras se producen por deficiencias en el diseño, construcción y operación, las cuales influyen negativamente en el resultado final del proyecto, por ello es importante realizar de manera adecuada la determinación de tipo de mantenimiento a emplear, factor que nos ayuda en la conservación de la vía de manera adecuada.

Vivanco Cahuana, Edwin (2016) en su tesis "Caracterización del tránsito de vehículos pesados aplicando la metodología MEPDG- AASHTO 2008, aplicación en pavimento de concreto hidráulico – Lima".

Concluye que las pocas estaciones de pesaje existente en el Perú solo tienen como objetivo fiscalizar y multar a los camiones con sobrepeso mas no a la recolección de data de tráfico

para su utilización en diseño de pavimentos, además también concluye en que al hacer uso de los espectros de carga se logra una mejor caracterización del tráfico, dejando de lado el uso de ejes equivalentes.

Maximiliano Velásquez, Elmer (2016) en su tesis "Implementación del modelo climático EICM con fines de diseño para pavimento de concreto asfáltico aplicando la metodología MEPDG".

Concluye que el modelo EICM introduce el carácter variable del clima al diseño de pavimentos durante todo el periodo de diseño, además su consideración ayudara a determinar de forma más precisa su desempeño, asegurando que los resultados de deterioros determinado por el MPEDG consideren agentes meteorológicos del entorno.

Zevallos Gamarra, Rafael (2018) en su tesis "Identificación y Evaluación de las fallas superficiales en los pavimentos flexibles de algunas vías de la ciudad de barranca". Dónde su objetivo principal es el de "identificar y evaluar el estado situacional y su consecuente falla superficial y/o deterioro mediante el método del índice de condiciones de pavimento flexible (PCI) para algunas vías de la ciudad de barranca" (p. 47), así mismo también menciona en su objetivo específico el de "hallar el índice de daño del pavimento flexible de las vías del cercado de la ciudad de barranca" (p. 47).

Concluye que con la aplicación de la metodología Pavement Condition Índex (PCI) se puede clasificar el estado de conservación en el que se encuentran los pavimentos flexibles, como también el tipo de fallas que presentan, a fin de realizar el tratamiento para una conservación periódica y/o permanente de las vías asimismo concluye en que su pavimento estudiado logra obtener el puntaje de 47 y 49 lo cual se encuentra en estado de conservación "regular" así de esta manera se deberá y mantener un control de daños y establecer intervalos de tiempos para su control.

Huamán Guerrero, Néstor (2011) en su tesis "La deformación permanente en las mezclas asfálticas y el consecuente deterioro de los pavimentos asfálticos en el Perú". Dónde su objetivo principal fue el de "efectuar un estudio bibliográfico extensivo sobre los mecanismos que originan la deformación permanente en los pavimentos asfálticos, discutiendo las causas que lo producen y presentando los equipos de laboratorio y de campo especializados y utilizados para evaluar este problema" (p. 1).

Concluye que por la geografía que presenta el territorio peruano, existen altas temperaturas en diversas zonas como son en la selva alta y baja, así como en franja costera a lo largo del océano pacifico con temperaturas que alcanzan los 40°C bajo sombra, esto origina que las carpetas asfálticas sean más proclives a deformarse permanentemente, también concluye en que se debe tener cuidado a la hora de diseñar debido a que se estará determinando los materiales y características del esqueleto estructural del pavimentos como son la base y sub base por lo tanto depende de estas para resistir las cargar ejercidas por los transportes y vehículos.

Yufra Carita, Jair (2018) en su tesis "Implementación del modelo climático del método AASHTO 2008 (MEPDG) para el diseño de pavimentos flexibles en la ciudad de Tacna". Dónde su objetivo principal es de "Implementar el modelo climático del método AASHTO 2008 (MEPDG) para su uso en el diseño de pavimentos flexibles en la ciudad de Tacna" (p. 13). Asimismo, otro de sus objetivos es el de "analizar la influencia del clima de la ciudad de Tacna en el diseño de pavimentos flexibles según el modelo climático del método AASHTO 2008 (MEPDG)" (p. 14).

Concluye que los parámetros introducidos en el software por parte del tesista arrojaron resultados que fueron afectados por la temperatura, radiación, viento y nubosidad mas no por la precipitación y humedad relativa ahí encontradas para el cálculo de las deformaciones permanentes como la piel de cocodrilo, ahuellamientos y fisuras longitudinales.

Valeriano Inocente, Juan (2000) en su tesis "Degradaciones en los pavimentos revestidos con asfalto en Lima y Callao. Alternativas de solución para su rehabilitación y mantenimiento". Dónde su objetivo principal fue el de dar a conocer el estado actual de las superficies pavimentadas con asfalto en Lima y Callao de las avenidas más importantes" (p. 4). De esta manera, determinar una rehabilitación y conservación por un tiempo determinado por cada falla.

Concluye que se debe eliminar o proteger cualquier fuente importante de filtración que pueda perjudicar la estructura del pavimento y para no afectar la calidad de vida útil; así también concluye que es importante el control de todas las etapas de la construcción del pavimento (uniformidad, espesores y calidad de materiales) para garantizar el diseño propuesto.

Arias, Tony y Sarmiento, Juan (2015) en su tesis "Análisis y diseño vial de la avenida Mártir Olaya ubicada en el distrito de Lurín del departamento de Lima". Dónde su objetivo principal

es el de "realizar un análisis y diseño de pavimento en la av. de estudio, como también en consecuencia de esto garantizar la seguridad vial de los usuarios, estará dedicado al diseño de la estructura del pavimento sin necesidad de realizar grandes mantenimientos en lo largo de su vida útil" (p. 3).

Concluye que el AASHTO 2008 es una herramienta más completa en comparación con la AASHTO 93 para el análisis y diseño de pavimentos, ya que analiza los daños de diversos vehículos de manera individual como son las diferentes deformaciones permanentes como ahuellamiento, piel de cocodrilo, asimismo este software exige data de clima, tráfico y materiales a utilizar en el diseño seleccionado.

Jaña Arellano, Cristian (2016) en su tesis "Implementación de la guía de diseño mecanístico-Empírico AASHTO 2008 en la región de Piura". Dónde su objetivo principal es el de "Implementar la guía de diseño de pavimentos ME en el Perú" (p. 2).

Concluye en que la actualidad en el Perú las vías construidas con el uso de la metodología AASHTO 93 no llegan a cumplir su vida útil ya que este no arroja resultados de desempeño por sí mismo además de que no considera factores climáticos, así como la velocidad de flujo vehicular.

Para la determinación del Marco teórico de esta Tesis se utilizó material de investigación recopilando la información necesaria para concluir nuestras hipótesis y objetivos que están relacionados a nuestras respectivas variables dependientes como independientes.

Criterios de diseño del pavimento asfáltico Se debe de tener en cuenta que existen estudios y consideraciones que son indispensables para la viabilidad de un proyecto de carretera. Con el propósito de obtener una obra vial resistente, funcional, segura, duradera y cumpla con la servicialidad.

Estudio del tránsito para el diseño Uno de los estudios fundamentales dentro del diseño del pavimento, es determinar el flujo vehicular, los tipos de vehículos que transitan y la frecuencia en que lo harán.

La carretera se diseña para una demanda de tráfico diario promedio a servir al final del periodo de diseño, y este va incrementando según la tasa de crecimiento anual dada en el MTC las cuales son definidas para las distintas zonas del País. (Sarmiento y Arias, 2015, p. 44).

Lo que Sarmiento difiere es que al diseñar un pavimento se debería tener muy en cuenta el ESAL ya que es un factor también importante de deformaciones en el pavimento, en la actualidad la av. Andrés Avelino Cáceres es transitada por transportes de carga pesada como volquetes, camiones y buses de transporte urbano.

El tráfico es uno de los factores más relevantes en el diseño del pavimento. Su correcta determinación depende de muchas variables que pueden conducir a una estimación inadecuada del mismo. La tasa de crecimiento es un factor que se estima en base a las proyecciones de crecimiento poblacional y económico en el área de influencia del tramo de la carretera, lo cual se reflejará en el incremento del tráfico y también en la modificación de los tipos de vehículos que circularán por el tramo.

Una carretera está diseñada tanto para soportar el tráfico de diseño, así como también considera el tráfico predicho para los siguientes años de su vida útil. Así estos se dividen en 2 los de carga pesada y carga liviana que son los de transporte urbano y los de carga ancha (pesada), señalando que estos tendrán una tasa de crecimiento en el diseño de un pavimento. (Manual de carreteras, 2018, p.96).

Tener en conocimiento el total de carga al que estará sometido un pavimento y los tipos de vehículos que transitaran, es de vital importancia. Debido a que determina las características del diseño preliminar del pavimento y dependerá de esto, su servicialidad después de su construcción.

"Para evitar grandes mantenimientos de infraestructura vial es importante realizar un buen pre dimensionamiento del diseño de un pavimento" (Sarmiento y Arias, 2015, p.22). El mantenimiento de una vía se realiza para su preservación y cuidado, con el objeto de poder cumplir el tiempo de vida para el que fue diseñado.

Una carretera debe cumplir los años de servicialidad para el que fue diseñado antes de su construcción.

Se realiza un estudio de tráfico o conteo vehicular, para determinar el IMDA que transitara por el pavimento a diseñar, así este registro será de forma estadística y se clasificara según el tipo de vehículo por su capacidad de carga. (Manual de carreteras, 2014, p. 321).

Para esta investigación se realizó un conteo vehicular de 96 horas realizado por los tesistas, para así obtener de dato el IMDA (índice medio diario anual) para ubicarlo en el software, sin embargo el MTC menciona que debe de ser como mínimo siete días continuos sin embargo esta al ser una avenida principal para un centro poblado mas no para un distrito

como carreteras o autopistas se determinó hacerlo durante 4 días continuos, cabe resaltar que para otros estudios sería mejor realizarlo más días para más precisión.

La clasificación vehicular según el MTC es la siguiente:

Figura 2: Clasificación vehicular del MTC.

VEHÍCULOS LIGEROS				
VEHICOLOS LI	GENUS			
Son vehículos libres con propulsión destinados al transporte, tienen 10 asientos como máximo, este tipo de vehículos comprende: automóviles, jeeps, camionetas rurales y microbuses.				
VEHÍCULOS PE	ESADOS			
Son vehículos destinados personas y de carga que sob Entre ellos tenemos los can tráiler.	orepasan los 4000 Kg.			
C2 camión 2 ejes	÷			
C3 camión 3 ejes	-∞			
C4 camión 4 ejes				
T2S1 tráiler 2 ejes semirremolque 1 eje	ه ج •			
T2S2 tráiler 2 ejes semirremolque 2 ejes	~~ * ^			
T2S3 tráiler 2 ejes semirremolque 3 ejes	~~~~			
T3S1 tráiler 3 ejes semirremolque 1 eje	∘ &			
T3S2 tráiler 3 ejes semirremolque 2 ejes	~~~~			
T3S3 tráiler 3 ejes semirremolque 3 ejes	~~~~~			
T2R2 tráiler 2 ejes remolque 2 eje	• • •			
T2R3 tráiler 2 ejes remolque 3 eje	***			
T3R2 tráiler 3 ejes remolque 2 eje	* * **			
3R3 tráiler 3 ejes remolque 3 eje	***			

Fuente: "Manual de Carreteras: Diseño Geométrico DG-2014

Condiciones climatológicas para el diseño "Las temperaturas altas producen diferentes tipos de impactos en los en la carpeta asfáltica de los pavimentos, ya sean deterioros, ahuellamientos, depresiones, exudación, etc." (Mendoza y Marco, 2017, p.17). Los factores climatológicos alto y bajos producen daños a los pavimentos llevándolos a la falla, debido a estas consecuencias presentadas se están aplicando modificadores dónde las cualidades de la carpeta asfáltica con polímeros SBS, presentan mejores características mecánicas de resistencia a las deformaciones.

Las temperaturas afectan a la carretera cuando existe un tráfico que exceden el diseño del pavimento así mismo también cuando la temperatura y otros factores climáticos son severos para el pavimento como temperaturas muy altas y temperaturas frías bajo cero sin embargo estas arrojan diferentes daños como para la primera los ahuellamientos y para la segunda las rajaduras transversales y longitudinales respectivamente. (Huamán, 2011, p.15).

A lo que menciona Huamán, se refiere a que el pavimento flexible tradicional frente a climas fríos, la carpeta asfáltica no se deforma ya que su visco-plasticidad se mantiene unida, mientras que en climas de altas temperaturas la carpeta asfáltica tiende a aumentar de temperatura y la viscosidad o plasticidad aumenta haciéndola susceptible a deformaciones, es por ello que actualmente las vías en la av. Andrés Avelino Cáceres presentan fallas permanentes como son el ahuellamiento y piel de cocodrilo que se dan tanto por la calidad del material de construcción, clima en temporadas del año altas que en conjunto con el tráfico ocasionan estos mencionados daños.

Asimismo, para el NCHRP (2004) menciona que "el propósito del software es la de calcular el daño debido a las cargas ejercidas e influencias ambientes arrojando así deformaciones debidas a la Expansión Térmica o cambios en los valores de rigidez" (p. 1); es decir menciona que el efecto de la temperatura generaría tanto los agrietamientos que son efectos de la excesiva rigidez en un pavimento.

Un asfalto necesita ser flexible a temperaturas bajas de servicio, con el propósito de evitar la presencia de los agrietamientos y pueda soportar deformaciones permanentes. Los asfaltos convencionales no siempre llegan a cumplir con el comportamiento que se desea, es por ello, que se han desarrollado los polímeros; para que los pavimentos puedan resistir el crecimiento del tráfico con las variaciones climáticas. (Minaya y Ordoñez, 2006, p. 65).

"Para mejorar las características mecánicas de resistencia a las deformaciones del asfalto por los efectos climatológicos es importante evaluar el uso de polímeros SBS" (Salcedo, 2008, p.7). La implementación de los polímeros SBS en la carpeta asfáltica del pavimento mejora sus propiedades mecánicas, asiéndolo beneficioso en la aplicación conjunta con la mezcla, que, así como el software MEPDG AASHTO 2002 no son tan comunes en ser utilizadas para el diseño y construcción de pavimentos en el país, más que solo para mejoramientos en solo pocas avenidas principales del país.

La metodología mecanicista empírica es la guía de diseño Mecanístico Empírico para Pavimentos 2002 o (MEPDG 2002), es una herramienta utilizada para la predicción de daños en relación al tiempo de servicio de una vía pavimentada tanto con material asfáltico o de

concreto, el software nos da estos resultados y en base a esto dar elección al diseño geométrico de las vías, para obtener el mejor y optimo resultado de diseño de una vía como también la determinación de tiempo de vida y poder también realizar trabajos de mantenimiento adecuado para el pavimento.

Así como su nombre lo indica este software hace uso de data de enfoque empírica y mecanístico, es decir hace uso de modelos matemáticos, así como también de data de ensayos en laboratorio para predecir las deformaciones permanentes más adelante mencionadas como son los ahuellamientos, piel de cocodrilo, fisuras longitudinales y transversales e IRI, así como lo menciona el manual AASHTO 2008.

Los módulos de entrada para el software MEPDG AASHTO 2002 así como lo menciona el MEPDG AASHTO 2008 los módulos a consideras en el modelamientos son el tráfico en base a cargas por ejes de los diferentes tipos de vehículos normalizados por el MTC en el caso de esta investigación, el modulo climático; que es obtenido por el SENAMHI y que para el software se necesita información de la temperatura del aire, velocidad de viento y precipitaciones, mencionar que estos datos los puede solicitar según las estaciones meteorológicas encontradas por departamento en su página web y que se solicitan en relación al tiempo, (por horas, días, semanas, o años); modulo estructural del pavimento, ya sea rígido o asfáltico, en nuestro caso asfáltico, se hará uso de los espesores de cada componente del tipo de pavimento mencionado, así como también datos de cómo será construido el pavimento es decir los protocolos y procesos constructivos a realizar.

Tipos de Fallas o indicadores de deterioro en pavimentos flexibles en el software son los siguiente:

Fisuramientos de piel de cocodrilo comienza por pequeñas fisuras que con ayuda de la fatiga se transforman en una especie de cuadrados separados por juntas (fisuras), "el fisuramientos de tipo piel de cocodrilo se calcula como un porcentaje del total de la superficie del carril". (MEPDG AASHTO, 2008, p.31).

Asimismo, Medina (2015) se refiere a "grietas interconectadas de diferentes áreas y pueden deberse a la acción repetida de paso de vehículos pesados" (p.41).

Fisuramientos longitudinal generalmente se ocasionan por la rigidez de la vía o el tiempo de servicialidad.

El agrietamiento longitudinal en la huella de los vehículos, las cuales se inician en la carpeta asfáltica que inicialmente aparecen en pequeña longitud y además en los bordes de estas fisuras se presentan desprendimientos y deterioro, asimismo el software lo expresa en pies por milla (metros por kilómetro), incluyendo ambas huellas por carril. (MEPDG AASHTO, 2008, p.31).

Fisuramientos transversal es "la fisura o agrietamiento que es causada por los ciclos térmicos, así como las bajas temperaturas, estas en el software se miden por pies por milla (metros por kilómetro)" (MEPDG AASHTO, 2008, p. 31).

Ahuellamiento es la deformación que ocurre generalmente en la carpeta asfáltica por exceso de tráfico de diseño sin embargo el AASHTO menciona lo siguiente:

Una deformación plástica causada por las altas temperaturas que afectan a la carpeta asfáltica y las demás capas del pavimento, que se da en las huellas de los vehículos, la medición de la profundidad se puede realizar también con un hilo tensado y está dado en milímetros, asimismo el software calcula esta profundidad de las capas granulares y del terreno de fundación. (MEPDG AASHTO, 2008, p.31).

Regularidad superficial (IRI) Las funcionalidades de un pavimento en cuanto a comodidad se miden con el IRI, índice de rugosidad internacional, así como lo menciona el AASHTO:

El IRI se pronostica en función al deterioro de la vía, colocando un IRI inicial en las secciones por expansión y deformación por congelamiento de terrenos de fundación, es decir que el IRI depende de las fallas en la vía que está en función a su rehabilitación. (MEPDG AASHTO, 2008, p.30).

Índice de condición del pavimento (PCI) es la condición que obtiene una carretera luego de una evaluación visual y de la aplicación de fórmulas regresivas e iterativas para el respectivo calculo.

El método del PCI es un procedimiento que determina de manera visual la condición del pavimento en que se encuentra, de la misma manera identifica la severidad, clase y cantidad de sus fallas; sigue una metodología factible, ya que mide de manera indirecta la condición del estado del pavimento. (Rodríguez, 2009, p. 27).

El PCI se basa en realizar un inventario visual del estado en el que se encuentra un pavimento, para dar a conocer la severidad y cantidad de sus fallas. Utiliza un rango de cero a cien el cual, dónde cero demuestra un pavimento fallado y cien demuestra un pavimento en óptimas condiciones. Rodríguez (2009) nos dice que "el método del PCI, se desarrolló para obtener el índice de integridad estructural del pavimento y de la condición operacional de la carpeta de rodadura" (p. 27). Al conocer el estado actual del pavimento por medio del

método del PCI, se busca realizar el mantenimiento y rehabilitación del pavimento, con las técnicas de reparación más adecuadas según el estado del pavimento. "El método del PCI nos da a conocer el estado real del pavimento, sin embargo, no puede medir la resistencia al deslizamiento, la dureza o su límite estructural". (Rumiche, 2017, p.20).

Clasificación y niveles de daños en pavimentos flexibles Existen varios tipos de fallas que se presentan en un pavimento, que son provocadas por las cargas de los vehículos. Las fallas que se analizaran en este proyecto de investigación son piel de cocodrilo y ahuellamientos; los cuales son deformaciones que se pueden visualizar en la carretera de la Av. Andrés Avelino Cáceres.

Según Rumiche (2017) sostiene que "existen dos tipos de deficiencia los cuales son estructurales que se originan por la fatiga y desgaste de la estructura del pavimento y las funcionales las cuales muestran daños leves en la carpeta de rodadura". (p. 33).

Piel de cocodrilo son grietas interconectadas de diferentes tamaños que enmarcan formas poligonales. "Este tipo de falla pueden darse por la fatiga de la carpeta asfáltica y la acción repetida de las cargas de tránsito". (Medina y De La Cruz, 2015 p.41).

Tabla 1: Niveles de severidad para piel de cocodrilo

NIVELES DE	UND	CONCEPTO	
SEVERIDAD			
Leve	M2	Grietas finas capilares y longitudinales que se desarrollan de forma paralela con unas pocas o ninguna interconectadas. Las grietas no están descascaradas y poseen anchos menores a 10 mm.	
Moderado		Red de grietas ligeramente descascaradas y con anchos entre 10 a 25 mm.	
Severo	M2	Grietas severamente descascaradas de más de 25 mm de ancho.	

Fuente: Tesis "Evaluación superficial del pavimento flexible del Jr. José Gálvez del distrito de Lince aplicando el método PCI".

Ahuellamiento es una deformación permanente que para Medina (2015) significa "la depresión en las zonas donde pasan las ruedas de los vehículos lo cual genera inestabilidad en las capas que conforman el pavimento, asimismo puede ocasionarse por malas mezclas asfálticas o de los materiales con deficientes controles de calidad" (p. 54).

Tabla 2: Tabla de severidad para ahuellamiento

NIVELES DE	UND	CONCEPTO	
SEVERIDAD			
Leve	M2	Profundidad entre 6 y 13 mm	
Moderado	M2	Profundidad > 13 mm y ≤ 25 mm	
Severo	M2	Profundidad > 25 mm	

Fuente: Tesis "Evaluación superficial del pavimento flexible del Jr. José Gálvez del distrito de Lince aplicando el método PCI".

Fisuramientos Transversales y Longitudinales estos se dividen en los fisuramientos Transversales son grietas perpendiculares al eje de la vía y las fisuras longitudinales son grietas paralelas al eje de la vía. Según Medina y De la cruz (2015) "Las causas por las que se originan estos fisuramientos la contracción de la superficie del asfalto debido a los cambios climáticos ocasionando rigidez en la carpeta de rodadura" (p. 46).

Tabla 3: Tabla de severidad para Fisuramientos Transversal y Longitudinal

NIVELES DE SEVERIDAD	UND	CONCEPTO
SEVERIDAD		Fisura sin relleno de ancho < 10mm.
Leve	ML	Fisura con relleno de cualquier ancho.
		Fisura sin relleno de ancho ≥ 10 mm y <
Moderado	ML	Fisura sin relleno ≤ 75 mm rodeada de fisuras en forma aleatoria, de baja severidad.
		Fisura con relleno de cualquier ancho rodeada de fisuras de baja severidad y en forma aleatoria.
Severo	ML	Fisura con o sin relleno, rodeada de fisuras en forma aleatoria, de mediana o alta severidad.
Severo	WIL	Fisura sin relleno de ancho > 75mm.
		Fisura de cualquier ancho dónde aproximadamente 100 mm del pavimento que la rodea está severamente

Fuente: Tesis "Evaluación superficial del pavimento flexible del Jr. José Gálvez del distrito de Lince aplicando el método PCI".

Desprendimiento de agregados según Vásquez (2002) "La pérdida del ligante asfáltico y de las partículas sueltas de agregado en un pavimento, indica que el ligante asfáltico se ha endurecido de forma apreciable o la mezcla es de pobre calidad". (p. 44).

Tabla 4: Tabla de severidad de Desprendimientos de Agregados

NIVELES DE	UND	CONCEPTOS
SEVERIDAD		
		Han comenzado a perderse los agregados o el ligante.
		En algunas áreas la superficie ha comenzado a deprimirse. En
Leve	M2	el caso de derramamiento de aceite, puede verse la mancha
		del mismo, pero la superficie es dura y no puede penetrarse
		con una moneda.
		Se han perdido los agregados o el ligante. La textura
		superficial es moderadamente rugosa y ahuecada. En el caso
Moderado	M2	de derramamiento de aceite, la superficie es suave y puede
		penetrarse con una moneda.
		Se han perdido de forma considerable los agregados o el
		ligante. La textura superficial es muy rugosa y severamente
Severo	M2	ahuecada. Las áreas ahuecadas tienen diámetros menores a
		10mm y profundidades menores que 13mm; áreas ahuecadas
		mayores se consideran huecos. En caso de derramamiento de
		aceite, el ligante asfáltico ha perdido su efecto ligante y el
		agregado está suelto.

Fuente: "Pavement Condition Índex (PCI) para Pavimentos Asfálticos y de Concreto en Carreteras"

Huecos estos se generan luego de ya existir un agrietamiento en bloques severo casi como piel de cocodrilo, al pasar un vehículo de carga pesada a altas velocidades se lleva consigo pedazos de la vía ya rotos.

Se producen cuando el tráfico de los vehículos arranca pequeños pedazos de la carpeta de rodadura; esto se da por la mezcla pobre que se ha utilizado en su construcción o porque se ha alcanzado una condición de piel de cocodrilo de severidad alta. (Vásquez, 2002, p. 33).

Tabla 5: Tabla de severidad de Huecos

PROFUNDIDAD	DIÁMETRO MEDIO (mm)			
	102 a 203 mm	203 a 457 mm	457 a 762 mm	
12.7 a 25.4 mm	L	L	M	
>25.4 a 50.8 mm	L	M	Н	
>50.8 mm	M	M	H	

Fuente: "Pavement Condition Índex (PCI) para Pavimentos Asfálticos y de Concreto en Carreteras"

Formulación del problema

Problema general

¿Cuál fue el factor de desgaste en la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres transcurrido un tiempo de 6 años desde su puesta en servicio mediante la utilización del método mecanístico empírico?

Problemas específicos

¿Cómo influyo el tráfico y la intervención del clima en el IRI de la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres?

¿Cómo influyo el clima utilizándolo en el método mecanístico-empírico para la evaluación del desgaste de la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres ante la falla de Piel de cocodrilo?

¿Cómo afecto el tráfico y la intervención del clima en el análisis de la degradación de la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres ante la profundidad de los ahuellamientos?

Justificación

La presente tesis da a conocer el uso de un modelo predictivo antes del diseño de un pavimento flexible, esto se realizará con la evaluación de la carpeta asfáltica de la Av. Andrés Avelino Cáceres. Este modelo nos dará a conocer el tiempo de vida de un pavimento versus el daño de las deformaciones que mide el software, con lo cual se podrá elegir el mejor material para el diseño del pavimento; a su vez se determinará el tiempo en el que se deba de realizar su mantenimiento así ayudará a incrementar a largo plazo la vida útil del pavimento.

Para el análisis del estado en el que se encuentra el pavimento en la Av. Andrés Avelino Cáceres, se está empleando este modelo mecanístico empírico; con el cual se podrá saber el desgaste que ha sufrido con respecto al tiempo de servicialidad que actualmente tiene (seis años).

Además, esta tesis fomentara el uso del MEPDG que colateralmente ayudara a vías a mejorar su diseño. La Av. Andrés Avelino Cáceres se encuentra ubicado en el distrito de Ate, centro poblado de Huaycán a causa del mal estado en que se encuentra el pavimento flexible, se está llevando esta evaluación, ya que es una avenida principal en el mencionado centro poblado, asimismo esta avenida es acceso y salida para vehículos de carga pesada de comercio en la zona.

A través de esta investigación a realizar se obtendrán nuevos conocimientos, saber cómo afecta el clima cálido y tráfico vehicular en los pavimentos flexibles. Así como también verificar nuevos procedimientos o técnicas, en el proceso de realizar los estudios que se requieren para la construcción de pavimentos flexibles de esa manera se tome en cuenta el tema climatológico y el de tránsito, además de la utilización de un software para el cálculo de estos.

Hipótesis

Hipótesis general

Durante los 6 años desde su puesta en servicio la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres ha sufrido daños permanentes a causa de una mala predicción del IMDA e intervención del clima.

Hipótesis específicos

El tráfico y la intervención del clima disminuyo las condiciones de confort (aumenta el IRI) en la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres.

Las intervenciones de los Datos meteorológicos de la zona de estudio incrementaron la falla de piel de cocodrilo en la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres.

El tráfico y la intervención del clima incrementaron la profundidad de ahuellamiento en la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres.

Objetivos

Objetivo principal

Evaluar si los daños existentes en la carpeta asfáltica para el presente año de la av. Andrés Avelino Cáceres fueron causados por la mala predicción del IMDA e intervención del clima.

Objetivos específicos

Evaluar si el tráfico y la intervención del clima disminuyeron las condiciones de confort (IRI) en la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres.

Evaluar si la intervención del clima utilizándolo en el método mecanístico empírico incrementaron la falla de piel de cocodrilo en la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres.

Evaluar si el tráfico y la intervención del clima incrementaron la profundidad de ahuellamientos en la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres.

II. Método

2.1 Tipo y diseño de investigación

La presente tesis tiene enfoque cuantitativo ya que es una investigación científica.

El diseño de la investigación de la presente investigación es no experimental, Según Borja (2012) "Nos menciona que para poder dar respuesta a las preguntas de la tesis y probar si se cumplen las hipótesis es necesario recolectar y realizar análisis de datos ya existentes, sin poder modificar las variables debido a que ya se encuentran modificadas a causas naturales" (p. 13).

En el presente proyecto de investigación realizada es de tipo aplicativo, según BEHAR, Daniel (2008) "Este tipo de investigación se basa en la utilización de conocimientos adquiridos a lo largo de nuestra preparación profesional o practica mediante actos activos dinámicos y prácticos" (p.20). Se realizarán ensayos en laboratorio, la cual generarán resultados con respecto al investigación, además también de recolección de datos en campo con las capacidades intelectuales adquiridas en la formación profesional.

El nivel de investigación es descriptivo ya que su meta no se limita a la recolección de datos, sino a la predicción e identificación de las relaciones que existen entre dos o más variables. Los investigadores no son meros tabuladores, sino que recogen los datos sobre la base de una hipótesis o teoría, exponen y resumen la información de manera cuidadosa y luego analizan minuciosamente los resultados.

2.2 Operacionalización de la variableTabla 6: Variables de Operacionalización

	OPERACIONALIZACIÓN DE VARIABLES					
VARIABLE	DEFINICIÓN	DEFINICIÓN OPERACIONAL	DIMENSIONES	INDICADORES	ESCALA DE MEDICIÓN	
Variable Dependiente	Son los daños	Se aplicara el modelo de la guía de	Piel de cocodrilo	% de la superficie total del carril	Intervalo	
	recibidos con respecto a los daños de servicio de una	diseño mecanístico empírico AASHTO 2002, el cual nos dará a conocer el desempeño en	Ahuellamiento	Pulgadas (milímetros)	Razón	
DESGASTE DE	carpeta asfáltica, frente a diferentes factores de diseño,		Fisuramientos Longitudinales	Pies por millas (metros por kilómetros)	Razón	
LA CARPETA ASFÁLTICA	mal proceso constructivo o por efecto de uso y falta	función a los daños del pavimento flexible con el	Fisuramientos Transversales	Pies por millas (metros por kilómetros)	Razón	
	de mantenimiento.	tiempo de servicialidad real.	IRI	Pulgadas por milla (metro por kilómetro)	Razón	
Variable Interviniente	Así mismo los daños ocasionados por agua, envejecimiento	La rigidez se obtiene	estabilidad	kg/cm2	Razón	
y la vi térmica; afe pavimentos ya que estos la rigidez o RIGIDEZ DE la de LA MEZCLA superficial ASFÁLTICA agregados	y la variabilidad térmica; afectan a los pavimentos asfálticos ya que estos junto con	mediante el ensayo Marshall para su posterior aplicación en el software MEPDG 2002 como Mr. (módulo resiliente); se aplicaran distintas temperaturas a las briquetas.	fluencia	mm	Razón	
	IGIDEZ DE la degradación A MEZCLA superficial de los		temperatura	rango entre 28°C a 8°C	Intervalo	
			módulo resiliente	kg/cm2	Razón	
Variable Independiente 1 EL CLIMA EN LA AV. ANDRÉS AVELINO CÁCERES	El clima de la av. Andrés Avelino Cáceres se obtendrá de las estaciones meteorológicas.	Se obtendrá el dato climatológico del SENAMHI mediante data recolectada anualmente por las estaciones más cercanas.	temperatura	rango entre 28°C a 8°C	Intervalo	
Variable Independiente 2 EL TRÁFICO EN LA AV. ANDRÉS AVELINO CÁCERES	El tráfico en la av. Andrés Avelino Cáceres se constituye de vehículos livianos y de carga pesada, estos pueden ser censados mediante un conteo vehicular realizado por personal competente, con conocimientos básicos de normativas del MTC.	Se obtendrá el tráfico rodado por tipo de vehículo mediante un conteo vehicular realizado en el lugar de estudio.	IMDA	Unidad	Razón	

Fuente: Propio

2.3 Población, muestra y muestreo

Población: Se desea investigar el desempeño de la carpeta asfáltica en la av. Andrés Avelino Cáceres en el departamento de Lima, provincia de Lima, distrito de Ate y centro poblado de Huaycán, el cual está constituido por 2.9 km progresivamente.

Muestra: Para esta investigación la muestra será desde el kilómetro 1+900 hasta el kilómetro 2+900, que se encuentra a lo largo de la av. Andrés Avelino Cáceres.

Muestreo: El tipo de muestreo será no probabilístico, siendo por conveniencia ya que la elección de la muestra es av. Andrés Avelino Cáceres km 1+900 hasta 2+900, con selección de manera intencional. Asimismo, Los núcleos por extraer en la carpeta asfáltica serán en el progresivo km 2+000 – km 2+250 – km 2+500 – km 2+750.

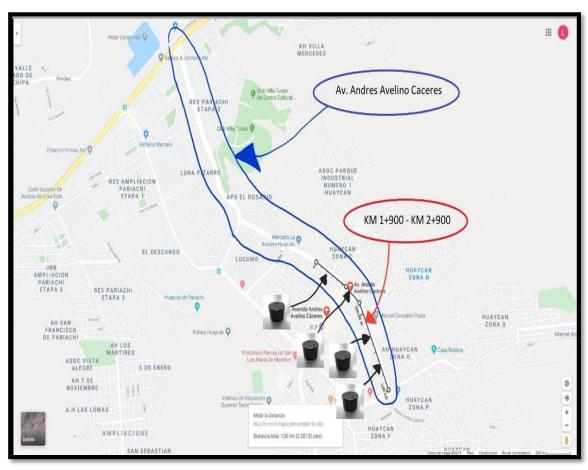


Figura 3: Ubicación de avenida y ubicación de muestra.

Fuente: Google Maps.

2.4 Técnicas e instrumentos de recolección de datos, valides y confiabilidad

Tabla 7: Recolección de datos.

TÉCNICAS	INSTRUMENTOS	FUENTES O INFORMANTES
Observación IN SITU	Formatos de observación (Paviment Conditions Índex)	Av. Andrés Avelino Cáceres km 1+800 – km2+800 ATE- LIMA
Ensayos de laboratorio (Testigos sacados IN SITU)	Fichas de registro de datos	Trabajo en campo
Ensayos empíricos	Software	Método mecanístico empírico MEPDG AASHTO 2002

Fuente: Propio.

Instrumento de investigación

Los instrumentos que se utilizaron en la recopilación de información son fichas de recolección de datos para el PCI y el conteo vehicular obtenidos del MTC, así también se utilizó el software AASHTO 2002.

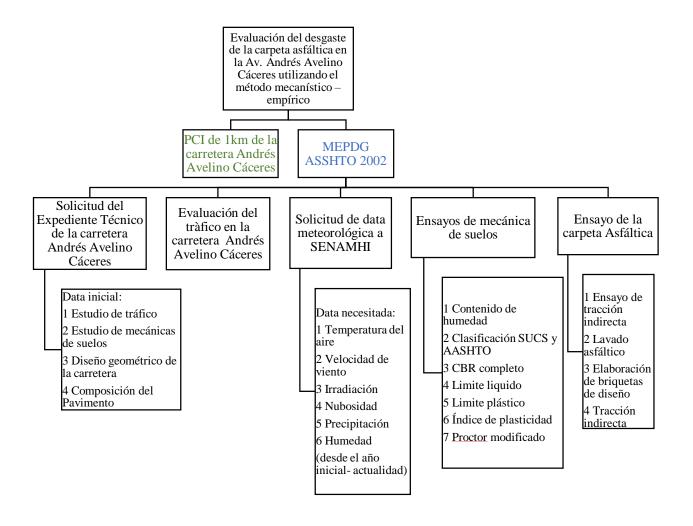
Validez y confiabilidad

Según Sampieri (2014) "la validez de un instrumento de investigación, indica el grado en que un instrumento realmente mide la variable que se pretende estudiar" (p. 200). Así dispuesto esta Tesis los instrumentos a utilizar son equipos de medición que pertenecen a un laboratorio, así como el software creado por la entidad internacional de asfalto que es el AASHTO 2002 de las cuales diferentes países del mundo utilizan su metodología de diseño para la construcción de sus pavimentos.

Asimismo, según Whitten (2015) "la confiabilidad de un instrumento de medición se refiere al grado en que su aplicación repetida al mismo individuo u objeto produce resultados iguales" (p. 200).

2.5 Procedimiento

Figura 4: Proceso de evaluación del desgaste de la carpeta asfáltica



Fuente: Propio.

Ubicación

El tramo de estudio se encuentra políticamente ubicado en el distrito de ATE y en el centro poblado de Huaycán, tiene una longitud aproximada de 2+900 km, su clima variado con temperatura mediana anual (min: 8°C y Max 28°C).

Inicio zona de estudio: kilómetro 1+900

Fin de zona de estudio: kilómetro 2+900

Limites

Av. Santa Rosa con av. José Carlos Mariátegui.

AV. Nicolás Ayllon (carretera central).

Marica de posición sin título
Mantente à la izquierda
Dar vuelta en U

Continúa por Av. Andres Avelino Cáceres
W 76°48'36"
W 76°51"
W 76°49'48'Continúa recto por Av. Andres Avelino Cáceres
S12°00'36"
Mantente a la izquierda para permanecer en Av. And
Marca de posición sin título

Marca de posición sin título

Figura 5: Coordenadas y altitud.

Fuente: Google Earth.

Recolección de datos para el PCI

El PCI o índice de condición del pavimento es una metodología para la determinación de la condición de un pavimento frente a los años de su servicio mediante la identificación de

fallas permanentes y su medición mediante inspecciones visuales, el rango de calificación del PCI es del 1 al 100 siendo 100 un excelente estado y 0 un pavimento fallado, así como lo detalla el PCI.

Tabla 8: Rangos de clasificación del PCI

Rango	Clasificación
100-85	Excelente
85-70	Muy Bueno
70-55	Bueno
55-40	Regular
40-25	Malo
25-10	Muy Malo
10-0	Fallado

Fuente: Pavement Condition Index (PCI)

Asimismo, en su manual detalla que la inspección se debería dar por tramos dados en metros cuadrados (m2) que estaban en relación al ancho de calzada; es por ello que la av. Andrés Avelino Cáceres al contar con 2 calzada de 6.6 cada una se determinó realizar la evaluación cada 35 metros lineales es decir cada 462 m2 que cumple con lo establecido por la norma ASTM D 6433.03; ya que el Manual del PCI detalla que el área debe estar entre 230 +- 93 m2 para una calzada menor o igual a 7.30 m, es decir 460.0 +- 186 m2.

Tabla 9:Longitudes de unidades de muestreo asfálticas

Ancho de Calzada (m)	Longitud de la unidad de muestreo (m)
5.0	46.0
5.5	41.8
6.0	38.3
6.5	35.4
7.3 (máximo)	31.5

Fuente: Pavement Condition Index (PCI)

Del mismo modo, para determinar la cantidad de muestras a tomar por cada 462 m2 se divide la longitud de muestra, que en este caso seria 1000 metros entre 35 metros lineales escogidos; que nos daría como resultado 29 muestras; asimismo se muestra las respectivas imágenes de la recolección de datos de PCI.

Figura 6: Recolección de datos para la determinación del PCI





Fuente: Propio.

Según el PCI el CDV de cada tipo de daño en cada muestra se obtienen de la división entre la cantidad parcial y el área de muestreo que vendrían a ser los 462 m2 para luego ser multiplicado por 100 y así obtener el valor deducido en porcentaje y posteriormente sumar, todos los valores deducidos de cada muestra y restar por cien obteniendo así el PCI de la av. Andrés Avelino Cáceres.

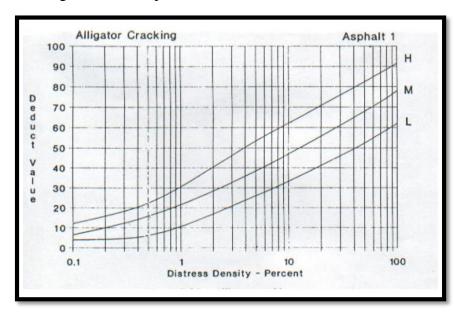


Figura 7: Abaco para Falla Piel de Cocodrilo.

Fuente: PCI Manual

Rutting Asphalt 15 100 H 90 80 Deduct 70 M 60 50 40 30 20 10 0.1 100 Distress Density - Percent

Figura 8: Abaco para fallas de Ahuellamiento.

Fuente: PCI Manual

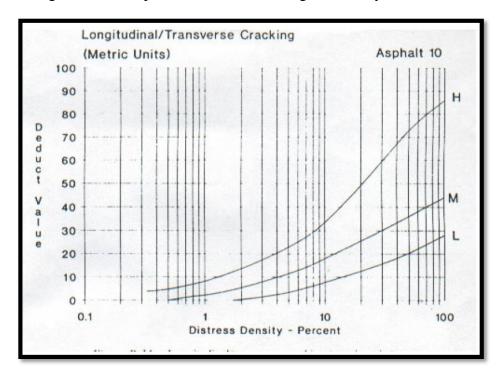


Figura 9: Abaco para fallas de fisuras longitudinales y transversales.

Fuente: PCI Manual

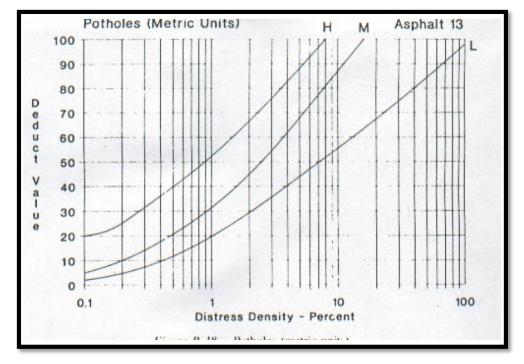


Figura 10: Abaco para Huecos

Fuente: PCI Manual

Recolección de datos para el conteo de tráfico

Se realizó un conteo vehicular de 4 días completos en la av. Andrés Avelino Cáceres; en la intersección de la antigua av. Andrés Avelino Cáceres, ahora llamada av. 15 de julio; siendo este el punto dónde se encontrarían los transportes y se dirigirían tanto para la av. Santa Rosa como para la carretera central; la ubicación dónde se realizó el conteo es más comúnmente conocido como Montessori; se realizó este conteo para determinar si existe un error en cuanto a lo que se tenía predicho para este año cuando se realizó el conteo vehicular en el año 2012 para el diseño de la avenida Andrés Avelino Cáceres.

Para realizar el estudio se realizó previamente una visita a la zona, para determinar el área de influencia, los puntos de control de tránsito y el flujo vehicular clasificado.

Es importante mencionar que la data de tráfico obtenida por el expediente técnico solicitado a la entidad EMAPE S.A. y el conteo realizado por los autores de esta investigación se introducen en el método mecanístico empírico (MEPDG 2002).

El conteo vehicular se efectuó el día 12, 13, 14 y 15 de octubre del 2019 durante 24 horas diaria por parte de los autores, dónde se evalúa las horas puntas de mayor tráfico vehicular

de los días controlados, habiendo registrado el conteo por tipo de vehículo y por diferencia de ejes, los días fueron un sábado, domingo, lunes y martes.

Para el conteo se tuvo en cuenta la normativa de vehículos que el MTC tenía aprobado mediante el reglamento nacional de vehículos con decreto supremo N° 058-2003. Finalmente resaltar que se hizo uso de las fichas creadas y aprobadas por el MTC.



Figura 11: Recolección de data de conteo vehicular

Fuente: Propio.

Recolección de datos de temperatura

Los datos obtenidos se recolectaron mediante la solicitación de data climática en la entidad (SENAMHI), se solicitó esta data para determinar si afecta de alguna manera al pavimento en conjunto con el tráfico, ya que se encontró grandes tramos con el problema de ahuellamiento y piel de cocodrilo es por ello que se hará uso del índice del módulo climático que proporciona el software para más precisión en cuanto al resultado de daño en relación al tiempo, para esta investigación se llevó a cabo información de los últimos 6 años hasta la actualidad; sin embargo la data climatológica obtenida es proporcionada en cuadros de Excel que serán convertidas en el formato que permite ingresar el software de predicción.

El MPEDG AASHTO 2002 nos permite ingresar data climatológica en formato icm*, para la presente investigación se usará data de los años 2016 y 2019 para identificar los daños

después de los 3 años desde su puesta en servicio, así como la predicción a los 6 años de servicialidad.

Figura 12: Recepción de data climatológica obtenida por el SENAMHI.



Fuente: Ing. Gamarra Chavarry, Luis Felipe Coordinador SENAMHI.

Figura 13: Data climatológica en Hojas de Excel.

ļ	A	D	C	U	C	г	G	п
ľ	USUARIO: MAV	ERICK CAS	TRO MOSCOSO					
ŀ	ESTACION	CODIGO	DEPARTAMENTO	PROVINCIA	DISTRITO	LONGITUD	LATITUD	ALTITUD
Ī	ATE	112192	LIMA	LIMA	ATE	76° 55' "W"	12° 01' "S"	362 m s.n.m
T								
	Fecha	Hora	Temperatura media (°C)	Direccion del viento (°)	Velocidad viento (m/s)	Precipitación (mm)		
	19/09/2016 07:00	07:00:00	S/D	S/D	S/D	S/D		
I	19/09/2016 08:00	08:00:00	S/D	S/D	S/D	S/D		
	19/09/2016 09:00	09:00:00	S/D	S/D	S/D	S/D		
Ī	19/09/2016 10:00	10:00:00	S/D	S/D	S/D	S/D		
	19/09/2016 11:00	11:00:00	S/D	S/D	S/D	S/D		
	19/09/2016 12:00	12:00:00	S/D	S/D	S/D	S/D		
ı	19/09/2016 13:00	13:00:00	21.1	247.0	2.7	S/D		
	19/09/2016 14:00	14:00:00	22.6	173.7	1.3	S/D		
	19/09/2016 15:00	15:00:00	20.9	242.1	2.3	S/D		
1	19/09/2016 16:00	16:00:00	20.4	232.4	1.7	S/D		
	19/09/2016 17:00	17:00:00	18.5	230.0	1.6	S/D		
	19/09/2016 18:00	18:00:00	16.9	244.1	1.6	S/D		
)	19/09/2016 19:00	19:00:00	16.4	243.4	1.6	S/D		
	19/09/2016 20:00	20:00:00	16.3	231.1	0.9	S/D		
2	19/09/2016 21:00	21:00:00	17.0	244.4	0.9	S/D		
	19/09/2016 22:00	22:00:00	15.9	239.0	1.6	S/D		
	19/09/2016 23:00	23:00:00	15.5	241.3	1.2	S/D		
,	20/09/2016 09:00	09:00:00	16.7	263.4	1.0	S/D		
	20/09/2016 10:00	10:00:00	18.9	232.8	1.4	S/D		
1	20/09/2016 11:00	11:00:00	20.1	243.4	2.4	0.0		
3	20/09/2016 12:00	12:00:00	20.1	240.0	2.4	S/D		
	NAÑA	Gráfico1	ATE_VITARTE (+)	220.0	2.0	clo		

Fuente: Servicio Nacional de Meteorología e Hidrología del Perú

Recolección de datos de los materiales en la estructura del pavimento

Los datos de materiales en la estructura del pavimento fueron solicitados a la entidad ejecutora de la avenida EMAPE S.A. mediante una solicitud de transparencia, solicitando el expediente técnico completo y así obtener tanto los materiales de diseño y también la predicción de IMDA realizada ese año, así como su respectivo conteo vehicular, pasado los 15 días hábiles nos proporcionaron la memoria descriptiva de los materiales y ensayos realizados de tráfico; suelos y propiedades mecánicas del pavimento, sin embargo para descartar uno de los principales factores de desgaste de una carretera (mal proceso constructivo, mala calidad de materiales) que se da en nuestro país por la corrupción a la hora de ejecutar proyectos se decide por optar realizar ensayos de suelos y pavimentos para determinar si lo mencionado en el expediente técnico fue lo utilizado, así como también la realización de estos ensayos nos ayudara a determinar cómo se encuentra actualmente la vía con los 6 años de desgastes por su tiempo de servicialidad.

Los ensayos de suelo a realizar fueron la de CBR completo en dónde se incluyen la determinación de los limites líquidos y plásticos, el índice de plasticidad; clasificación SUCS y AASHTO, contenido de humedad, Granulometría, Proctor Modificado y CBR; todos estos ensayos fueron realizados por GEO SUR Geotecnia e Ingeniería SAC.



Figura 14: Realización de calicatas para la obtención de las muestras.

Preparación de briquetas de asfalto

Se Recolectara 8 muestras de carpeta asfáltica para realizar ensayos de tracción indirecta cuyas resultados de resistencia se introducirán en el software MEPDG AASHTO 2002, El proceso será cortar con diamantina los bloques de asfalto para obtener las briquetas y pasarlo por el ensayo de Lottman, para luego hacer el lavado asfáltico y así obtener la granulometría del agregado conformante del asfalto, el siguiente paso será reconstruir nuevamente las briquetas con el mismo grado de cemento asfáltico que en este proyecto fue de 60-70; para finalmente realizarle el ensayo de Lottman a las 8 briquetas y obtener una resistencia Inicial de Diseño y actual con los 6 años de servicialidad que actualmente cumple la avenida Andrés Avelino Cáceres.

Inicialmente se recolectaron los núcleos In situ para realizar el ensayo de Lottman y determinar la resistencia con los 6 años desde su puesta en servicio de la carpeta asfáltica de la ay. Andrés Ayelino Cáceres.



Figura 15: Briquetas obtenidas in situ con corte con diamantina.

Fuente: Propio.

El procedimiento para la rotura con el ensayo de tracción indirecta fue congelar cada briqueta a una temperatura diferente para luego introducirlas en el software y determinar el daño a diferentes temperaturas sometidas a la carpeta asfáltica en este caso temperatura ambiente, 0 °C, -4°C y -17°C respectivamente a las muestras que se construirán en laboratorio asimilando todas ellas a un rango entre 24 a 48 horas, antes de realizar el ensayo en el equipo Marshall se cambió los cabezales por las vigas de LOTTMAN, para realizar la rotura.

El Ensayo nos arroja el resultado de la carga que fue aplicada para determinar su resistencia la cual introduciremos en la fórmula para la obtención de la tracción indirecta dada por la norma brasileña UNE 83-306-85 EN 12390-6:2000.

La fórmula para la determinación de la tracción indirecta es $St=2P/(\pi.t.d)$; dónde St=a la tracción indirecta y t=a la altura de la probeta y $d=diámetro de la probeta, las cuales ambas están en <math>(mm \pm 0.1mm)$.



Figura 16: Ensayo de tracción indirecta.

De las 4 bloques se tomaron una muestra representativa de $1200 \mathrm{gr}$, luego se llevaron al horno a calentarlos a una temperatura de $110 \pm 3^{\circ}\mathrm{C}$ para que se pueda disgregar, luego de sacar las muestras se disgregan para colocarlas en el plato de centrifuga para lavarlas; para esto se utiliza el tricloretileno, para que el material quede libre de asfalto y así poder obtener el porcentaje de asfalto utilizado en la Av. Andrés Avelino Cáceres; el líquido asfáltico pasa entonces por un equipo de centrifugado rotatorio de recuperación de finos, material que se asienta en la parte debajo de las probetas o copas de dónde se echó el líquido; posteriormente se hace el pesado en un tazón, del líquido separado de los finos para así obtener mediante diferencia de pesos el porcentaje de asfalto obtenido de la muestra.

Luego se realiza el tamizado del material limpio por la malla N° 4 para ver cuánto de material de piedra y arenas tenemos en %, asimismo se pasa a tamizarlo por todas las demás mallas, así una vez obtenido los resultados de todas las muestras se procede a pesar el material en una cantidad de 1100gr entre piedra y arena que serán calentadas en el horno a 140 ± 5 °C por poco más de 4 horas, luego se puso a calentar también el cemento asfáltico de PEN 60-70 a 150 ± 5 °C hasta observar que este lo suficientemente liquida para la elaboración de las briquetas, así se coloca luego en los moldes Marshall que también se colocaron el Horno; Luego ambas se pesan para de una vez mezclarlas, finalmente se realizaron los 50 golpes por cara de cada muestra del ensayo Abson; así se dejaron hasta el día siguiente, día en el que se extrajeron de los moldes con cuidado para ponerlos en el baño María a las temperaturas (-17°C, -4°C, 0°C y temperatura Ambiente) Respectivamente en conjunto con las otras muestras sacadas In situ (M1, M2, M3 y M4) por 1 día, así luego se pasaron a romper por el Equipo Marshall y obtener los resultados de Tracción Indirecta.

Figura 17: Ensayo de tracción indirecta (Lottman).



Características del modelo computacional MEPDG AASHTO 2002.

Una vez recolectado los datos del expediente técnico como los de los ensayos de suelo y asfalto realizados se introducen estos en el software, sin embargo, antes de realizar esto se deberán seguir los pasos iniciales para el proceso del MEPDG que se muestran a continuación.

- 1. Seleccionar el método o herramienta a utilizar para definir un desgaste y relación daños a años y determinar un diseño de pavimento más resistente con los materiales y estudios obtenidos, para ellos se utilizará el software AASHTO 2002, para esto se debe tener también el índice de rugosidad internacional o IRI inicial o admitido por las normas peruana.
- 2. Seleccionar los métodos de entrada a ingresar además de los datos generales y niveles de confiabilidad de diseño.
- 3. Tener los datos de entrada, tráfico, clima, estructura de capas y propiedades de materiales.
- 4. Correr el programa MEPDG AASHTO 2002, haciendo la debida corrección de datos no ingresados o ingresados con diferente unidad de medida que podría tener como resultado malas respuestas a los años de servicio.

Una de las principales funciones del software es la predicción de los daños permanentes e IRI con datos de entrada de diseño inicial para la construcción de un pavimento asfáltico, es decir es un proceso pre diseño del pavimento, además sirve también para la selección adecuada de materiales y tráfico y diseño estructural en el pavimento asfáltico y de concreto hidráulico, todo esto mediante una determina iteración ya definida por el juicio profesional obtenido de los mencionados estudios que son de entrada en el software.

Según Montoya, Jorge (2013) nos menciona que al momento de culminar la construcción de un pavimento de mezcla asfáltica este debe cumplir la especificación técnica del MTC de tener un IRI de 2m/km, asimismo para superficies tratadas y/o modificadas llegar al 2.5m/km así finalmente menciona que para pavimentos de concreto hidráulico llegar a 3.0m/km (p. 21).

Es decir que para el presente proyecto el IRI mínimo a utilizar es de 2 m/km que es equivalente a 128.8 in/mí que es lo que se introduce en el software para la realización de ambas corridas que luego interpretaremos y compararemos.

ETAPA 1 - EVALUACIÓN Drenaje MEDIO AMBIENTE Cambios de Volumen Temperatura Levantamiento por Heladas Humedad Análisis de la Fundación MATERIALES DEL PAVIMENTO Temperatura REHABILITACIÓN Humedad Evaluación del Pavimento existente TRÁFICO Carga por Eje Clasificación PAVIMENTOS NUEVOS Previsión Análisis de Subrasante CONFIABILIDAD ETAPA 2 - ANÁLISIS Seleccionar estrategias para Modificar Estrategia el pavimento prueba No Modelos de respuesta del Pavimento ¿Se han cumplido los criterios de Modelos de rendimiento del diseño? pavimento ETAPA 3 - SELECCIÓN DE ESTRATÉGIA Análisis de Ingenieria y Alternativas Análisis de Costos Viables de diseño del ciclo de Vida Constructibilidad Seleccionar Estrategia

Figura 18: Etapas de procesamiento del MEPDG AASHTO 2002.

Fuente: MEPDG AASHTO 2008

2.6 Métodos de análisis de datos

Para la presente tesis se realizaron ensayos de laboratorio a las muestras sacadas en campo como son los de CBR Completo, Limites de consistencia, Proctor modificado, contenido de humedad, clasificación AASHTO y SUCS con el fin de determinar las propiedades de la estructura de la carretera a su vez se realizó la extracción de briquetas con la perforadora diamantina para realizar el ensayo de Tracción indirecta y así también realizar ensayos de Lavado asfáltico y elaboración de briquetas con los materiales y composición de diseño como su porcentaje asfáltico obtenido del lavado, finalmente se obtendrán resultado que permitirán analizar y evaluar el desgaste de la Av. Andrés Avelino Cáceres mediante gráficos obtenidos por el software MEPDG AASHTO 2002.

2.7 Aspectos éticos

Los aspectos éticos de la presente tesis son los siguiente:

- Referencias obtenidas del sistema ISO 690 en las fuentes anteriormente mencionadas, por ser una investigación de ingeniería.
- Fueron citados toda información utilizada en la presente tesis según su fuente bibliográfica.
- Las recolecciones de data digital y de campo fueron obtenidas legal y honestamente, tomados y siendo evaluados con mucha responsabilidad por profesionales del rubro.

III. Resultados

Resultados de índice de condición del pavimento (PCI):

Inicialmente se introdujo los datos en la siguiente fórmula para determinar el número mínimo de muestras a realizar:

Figura 19: Formula para determinación de número mínimo de unidad de muestra.

$$n = \frac{N \times \sigma^2}{\frac{e^2}{4} \times (N-1) + \sigma^2}$$

Fuente: Pavement Condition Index (PCI)

Dónde N=29; e=0.05 y σ =10; asimismo cuando el número mínimo de unidades a evaluar es menor que cinco (n < 5); todas las unidades deberán evaluarse; introduciendo los datos

obtenemos 28.99 lo cual no llega ni a uno es por ello que se realizaran las 29 evaluaciones de PCI.

Para realizar la evaluación se contó con 3 ayudantes además de los tesistas para evaluar de manera efectiva y precisa con el equipo necesario para realizarla, las cuales fueron una wincha de 50 metros para determinar las muestras de evaluación, una regla de tarrajeo para determinar la profundidad de los ahuellamientos, abultamientos y huecos, asimismo también 3 cintas métricas de 8 metros para medir los agrietamientos longitudinales y transversales además también de los deformamientos permanentes como son la piel de cocodrilo y desprendimiento de agregados en la avenida, finalmente también las fichas de evaluación en dónde se introducirán las fallas con su respectiva unidad de medida.

Inicialmente se ubica el tipo de falla con relación al número ubicado en la ficha, luego se coloca la severidad de la falla con respecto a los cuadros del manual utilizado, después se colocan las cantidades parciales para cada tipo de daño ya sea en m2, ML, para luego calcular la densidad por tipo de daño dividiendo el total de superficie dañada entre el área total de muestreo y multiplicado por 100 para expresarlo en porcentaje y los cuales en conjunto con los ábacos del correspondiente daño a evaluar determinar el valor deducido.

UNIVERSIDAD CÉSAR VALLEJO INDICE DE CONDICION DEL PAVIMENTO (PCI) PCI - 0 . CARRETERA CON SUPERFICIE ASFALTIC DICIÓN POR UNIDAD DE MUESTREO ESQUEM/ ABSCISA INICIA HUAYCAN- ATE 2+865 AREA DE MUESTREO (M2) CODIGO DE VIA ABSCISA FINAL 2+900 ulimiento de agregado: abultamientos y hundimiento ruce de vía férre SEVERIDAD CANTIDADES PARCIALES SEVERO 0.33 13 MODERADO

Figura 20: Ficha de unidad e muestreo final Km 2+900.

Fuente: Propio.

Posteriormente para determinar el PCI por cada unidad de muestreo se aplica la siguiente formula: m=1+(9/98) *(100-MaxVD). Dónde "m" vendría a ser la cantidad de valores

deducidos que se utilizaran por unidad de muestreo para el cálculo del PCI. Sin embargo, al usar la siguiente formula se decidió tomar todos los valores deducidos en la evaluación ya que el valor de m para todas las muestras tiene valores mayores a 5, cuando por cada unidad de muestreo solo hay como máximo 3 tipos de fallas.

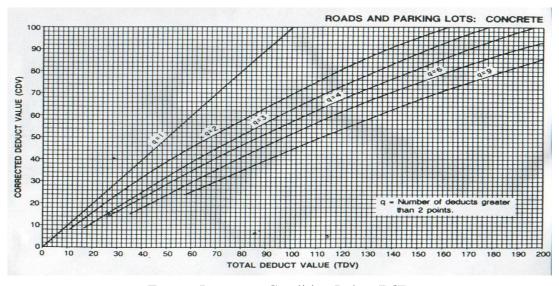
Asimismo por consiguiente se realiza la corrección de los valores deducido mediante una iteración, en la cual se colocan los valores deducidos de mayor a menor y cambiando "q" (número de valores deducidos mayores a 2) hasta que se vuelva 1 con ayuda del ábaco de correcciones de valores deducidos, para que después se escoja el máximo valor deducido corregido por unidad de muestra y determinar el PCI correspondiente a estas restándole 100, y finalmente determinar el PCI de la muestra comprendida por 1 km mediante la determinación promedio entre las unidades de muestreo y la suma total de lo VDC Max.

Tabla 10: Valores Deducidos Corregidos de ultima unidad de muestreo.

#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	34	34 17 3		54	3	35
2	34	17 2		53	2	41
3	34	2	2	38	1	38

Fuente: Propio.

Figura 21: Abaco de valores deducidos corregidos con relación a "q".



Fuente: Pavement Condition Index (PCI)

Para lo cual se determinó una sumatoria de PCI's de 1454 que entre la cantidad de unidades de muestreo que son 29 nos da 50.14 que identificándolo en la tabla de PCI nos da como resultado que la Av. Andrés Avelino Cáceres está en un Regular estado con los 6 años desde su puesta en servicio.

Tabla 11: Resultados de VDC Y PCI FINAL de tramo evaluado

Unidad de Muestra	VDC	PCI	clasificación	PCI Promedio	Clasificación Promedio
1	41	59	BUENO		
2	59	41	REGULAR	1	
3	23	77	MUY BUENO]	
4	56	44	REGULAR	1	
5	44	56	BUENO]	
6	31	69	BUENO	1	
7	58	42	REGULAR	1	
8	63	37	MALO	1	
9	65	35	MALO		
10	86	14	MUY MALO		
11	55	45	REGULAR		
12	77	23	MUY MALO		
13	72	28	MALO		
14	63	37	MALO		
15	60	40	MALO	50.14	REGULAR
16	31	69	BUENO		
17	35	65	BUENO		
18	43	57	BUENO		
19	62	38	MALO	1	
20	34	66	BUENO		
21	54	46	REGULAR		
22	55	45	REGULAR		
23	0	100	EXCELENTE		
24	55	45	REGULAR		
25	0	100	EXCELENTE		
26	62	38	MALO		
27	54	46	REGULAR		
28	53	47	REGULAR	1	
29	55	45	REGULAR		

Resultados del estudio de tráfico

Se solicitó el expediente técnico de la construcción de la av. Andrés Avelino Cáceres para la obtención de data de tráfico vehicular, además también de realizar el conteo respectivo por cada sentido de la avenida; en los siguientes cuadros se visualiza tanto el conteo realizado por el consorcio vial del pacifico como el de los autores de este proyecto de investigación; se realizó el conteo vehicular de 4 días en el mes de octubre de 24 horas continuas, a esto se le realizara una comparación de crecimiento con respecto al tráfico predicho con la tasa de crecimiento y el real que se obtendrá del respectivo conteo. El conteo vehicular obtenido del expediente técnico fue realizado en el año 2010 en el mes de julio del cual se obtiene también la tasa de crecimiento de autos= 2.7% anual; para transportes públicos= 1.8% y para camiones= 1.8% anuales durante 20 años.

Cabe señalar que los conteos iniciales realizados por el consorcio en el año 2010 fueron correlacionados con la av. José Carlos Mariátegui debido a que en la av. Andrés Avelino Cáceres no había una vía existente en la que transitar más solo trochas para motos y moto taxis y que probablemente el tránsito de la José Carlos Mariátegui se traslade a la que será construida la cual es la av. Andrés Avelino Cáceres.

Tabla 12: IMD actual de la av. Andrés Avelino Cáceres

CALZADA OESTE - ESTE

_	IMD POR TIPO DE VEHICULO									
	TIPO DE VEH.	Ómnibus	Microbús	Cam. Rural	Autos	Mototaxis	Camión	Total		
	TOTAL UCP 24 HORAS - DIA LAB.	0	938	2,335	404	1,420	269	5,366		
	TOTAL UCP 24 HORAS - SABADO	20	1,080	2,163	504	1,356	239	5,362		
	TOTAL UCP/SENTIDO O-E	3	905	2177	395	1330	249	5,059		
	IMDA ACTUAL SENTIDO O-E	3	851	2046	371	1250	23/	1 755		

CALZADA ESTE - OESTE

	IIVID POR TIPO DE VEHICULO									
TIPO DE VEH.	Ómnibus	Microbús	Cam. Rural	Autos	Mototaxis	Camión	Total			
TOTAL UCP 24 HORAS - DIA LAB.	0	727	64	214	1,236	192	2,433			
TOTAL UCP 24 HORAS - SABADO	0	367	28	76	646	156	1,273			
TOTAL UCP/SENTIDO E-O	0	634	55	182	1081	176	2,128			
IMDA ACTUAL SENTIDO E O	Λ	506	52	171	1016	165	2 000			

Fuente: Expediente técnico de la Av. Andrés Avelino Cáceres

Tabla 13: IMD actual de la av. José Carlos Mariátegui de ESTE a OESTE.

CALZADA ESTE - OESTE

IMD POR TIPO DE VEHÍCULO

TIPO DE VEH.	Ómnibus	Microbús	Cam. Rural	Autos	Mototaxis	Camión	Total
TOTAL UCP 24 HORAS - DIA LAB.	0	462	331	698	6,008	425	7,924
TOTAL UCP 24 HORAS - SABADO	0	331	267	438	7,988	333	9,357
TOTAL UCP/SENTIDO E-O	0	417	303	621	5948	388	7,677
IMD ACTUAL SENTIDO E-O	0	392	285	584	5591	365	7,217

IMDA CON PROYECTO por tipo de vehículo AMBOS SENTIDOS FLUJO VEHICULAR INTERSECCION: Av. José Carlos Mariátegui - Av. 15 de Julio

TRÁFICO CON PROYECTO = TRÁFICO ACTUAL (IMDA)+ TRÁFICO DESVIADO Y GENERADO

FLUJO	MOVIMIENTOS	%
1	2	20.84%
	4,5,6	14.22%
III	9	20.86%
IV	11	28.00%

TIPO DE VEHÍCULO	VAR. ANUAL TRÁFICO DESVIADO
Auto, Camion y	14.22%
Ómnibus, Microbús,	0%

IMDA CON PROYECTO por tipo de vehículo AMBOS SENTIDOS PORCETAJE DE FLUJO VEHICULAR ASIGNADO EN LA INTERSECCION: Av. José Carlos Mariátegui - Av. 15 de Julio

TIPO DE VEH.	Ómnibus	Microbús	Cam. Rural	Autos	Mototaxis	Camión	Total
IMD ACTUAL SENTIDO E-O	0	392	285	584	5,591	365	7,217
TRÁFICO GENERADO SENTIDO E-O	0	0	0	83	795	52	930
IMD CON PROYECTO SENTIDO E-O	0	0	0	78	747	49	874

Tabla 14: IMD actual de la av. José Carlos Mariátegui de OESTE a ESTE CALZADA OESTE - ESTE

IMDA POR TIPO DE VEHÍCULO

TIPO DE VEH.	Ómnibus	Microbús	Cam. Rural	Autos	Mototaxis	Camión	Total
TOTAL UCP 24 HORAS - DIA LAB.	3	382	1,813	972	2,988	344	6,502
TOTAL UCP 24 HORAS - SABADO	0	353	1,803	1,022	2,811	294	6,283
TOTAL UCP/SENTIDO O-E	2	356	1708	924	2792	317	6,099
IMD ACTUAL SENTIDO O-F	2	335	1606	869	2624	298	5.734

0 10 97 167 1551 55 1,880

IMDA CON PROYECTO por tipo de vehículo AMBOS SENTIDOS FLUJO VEHICULAR INTERSECCION: Av. José Carlos Mariátegui - Av. 15 de Julio

TRÁFICO CON PROYECTO = TRÁFICO ACTUAL (IMDA)+ TRÁFICO DESVIADO Y GENERADO

FLUJO	MOVIMIENTOS	%
I	2	20.84%
II	4,5,6	14.22%
III	9	20.86%
IV	11	28.00%

TIPO DE VEHÍCULO	VAR. ANUAL TRÁFICO DESVIADO
Auto, Camion y	
Mototaxis	28.00%
Ómnibus, Microbús,	
Cam. Rural, Coaster	0%

IMDA CON PROYECTO por tipo de vehículo AMBOS SENTIDOS PORCETAJE DE FLUJO VEHICULAR ASIGNADO EN LA INTERSECCION: Av. José Carlos Mariátegui - Av. 15 de Julio

TIPO DE VEH.	Ómnibus	Microbús	Cam. Rural	Autos	Mototaxis	Camión	Total
IMD ACTUAL SENTIDO O-E	2	335	1,606	869	2,624	298	5,734
TRÁFICO GENERADO SENTIDO O-E	0	0	0	259	782	89	1,129

Tabla 15: IMD actual de la av. José Carlos Mariátegui de SUR a NORTE.

CALZADA SUR - NORTE

IMD POR TIPO DE VEHÍCULO

TIPO DE VEH.	Ómnibus	Microbús	Cam. Rural	Autos	Mototaxis	Camión	Total
TOTAL UCP 24 HORAS - DIA LAB.	17	160	661	878	4,185	553	6,454
TOTAL UCP 24 HORAS - SABADO	7	67	521	1,078	3,946	431	6,050
TOTAL UCP/SENTIDO S-N	15	138	603	856	3912	504	6,028
IMD ACTUAL SENTIDO S-N	14	130	567	805	3877	474	5,667

IMD CON PROYECTO por tipo de vehículo AMBOS SENTIDOS FLUJO VEHICULAR INTERSECCION: A v José Carlos Mariátegui - A v 15 de Julio

TRÁFICO CON PROYECTO = TRÁFICO ACTUAL (IMDA)+ TRÁFICO DESVIADO Y GENERADO

FLWO	MOVIMIENTOS	%
	2	20.84%
	4,5,8	14.22%
	9	20.86%
N	11	28.00%

SENTIDO S-N					
	VAR. ANUAL				
TIPO DE VEHÍCULO	TRÁFICO				
	DESVIADO				
Auto, Camion y Mototaxis	20.84%				
Ómnibus, Mi crobús, Cam.					
Rural,Coaster	0%				

IMDA CON PROYECTO por tipo de vehículo AMBOS SENTIDOS PORCETAJE DE FLUJO VEHICULAR ASIGNADO EN LA INTERSECCION: Av. José Carlos Mariátegui - Av. 15 de Julio

TIPO DE VEH.	Ómnibus	Microbús	Cam. Rural	Autos	Mototaxis	Camión	Total
IMD ACTUAL SENTIDO S-N	14	130	587	805	3,677	474	5,667
TRÁFICO GENERADO SENTIDO S-N	0	0	0	168	788	99	1,033
IMD CON PROYECTO SENTIDO S-N	0	0	0	158	720	93	971

Tabla 16: IMD actual de la Av. José Carlos Mariátegui de NORTE a SUR.

CALZADA NORTE - SUR

IMD POR TIPO DE VEHÍCULO

TIPO DE VEH.	Ómnibus	Microbús	Cam. Rural	Autos	Mototaxis	Camión	Total
TOTAL UCP 24 HORAS - DIA LAB.	43	1,271	3,713	1,718	2,603	1,022	10,370
TOTAL UCP 24 HORAS - SABADO	17	1,387	4,100	1,882	2,991	1,017	11,374
TOTAL UCP/SENTIDO N - S	37	1212	3556	1643	2510	963	9,921
IMDA ACTUAL SENTIDO N - S	35	1139	3343	1544	2359	905	9,325
					·		
	0	10	39	483	880	183	1,595

IMD CON PROYECTO por tipo de vehículo AMBOS SENTIDOS FLUJO VEHICULAR INTERSECCION: Av. José Carlos Mariátegui - Av. 15 de Julio

TRAFICO CON PROYECTO = TRAFICO ACTUAL (IMDA)+ TRAFICO DESVIADO Y GENERADO

FLUJ	Ю	MOVIMIENTOS	%
		2	20.84%
		4,5,8	14.22%
III		9	20.86%
IV		11	28.00%

TIPO DE VEHÍCULO	VAR. ANUAL TRÁFICO DESVIADO
Auto, Camion y Mototaxis	20.86%
Ómnibus,Microbús,Cam.	
Rural, Coaster	0%

IMDA CON PROYECTO por tipo de vehículo AMBOS SENTIDOS

PORCETAJE DE FLUJO VEHICULAR ASIGNADO EN LA INTERSECCION: Av. José Carlos Mariátegui - Av. 15 de Julio

TIPO DE VEH.	Ómnibus	Microbús	Cam. Rural	Autos	Mototaxis	Camión	Total
IMID ACTUAL SENTIDO N-S	35	1,139	3,343	1,544	2,359	905	9,325
TRÁFICO GENERADO SENTIDO N-S	0	0	0	322	492	189	1,003
IMD CON PROYECTO SENTIDO N-S	0	0	0	303	463	177	943

Así finalmente el consorcio vial del pacifico asimilo los mayores IMD de la carpeta existente en la av. Andrés Avelino Cáceres y las sumo con el de mayor IMD de la av. José Carlos Mariátegui dando así el IMD de diseño:

Tabla 17: IMD diario de diseño para la av. Andrés Avelino Cáceres.

TIPO DE VEH	Ómnibus	Microbús	Cam.	Autos	Moto	Camión	Total
			Rural		taxis		
IMD CON PROYECTO	3	851	2046	614	1985	317	5816
PARA CALCULO DE							
CARGAS W18							
IMD CON PROYECTO	1095	310615	746790	224110	724525	115705	2122840
ANUAL PARA CALCULO							
DE CARGAS W18							

Fuente: Propio.

Se determinará el IMDA de la siguiente manera expresada en el siguiente cuadro:

Tabla 18: Resultados del IMDA de diseño.

		1	TRÁFICO					
#	TIPO DE VEHÍCULO	NORMAL	6 AÑOS	20 AÑOS	IMDA	IMDA	DISTRIBUCIÓN	
	VEHICULO	AÑO 0	10.80%	36%	(6 años)	(20 años)		
		ANO	16.20%	54%				
2	AUTOS	614.00	99.47	331.56	713.47	945.56	16.03%	
3	MICROBÚS	851.00	91.91	306.36	942.91	1157.36	22.21%	
4	ÓMNIBUS	3.00	0.32	1.08	3.32	4.08	0.08%	
5	CAM. RURAL	2046.00	220.97	736.56	2266.97	2782.56	53.41%	
6	CAMIÓN	317.00	34.24	114.12	351.24	431.12	8.27%	
	TOTAL	3831.00	446.90	1489.68	4277.90	5320.68	100.00%	

Fuente: Expediente técnico de la av. Andrés Avelino Cáceres.

Del cuadro anterior se puede interpretar que el IMDA para el año 20 de su tiempo de servicialidad será de 5320.68 veh/día en dónde la mayor parte de los vehículos será la de CAMIONES RURALES con 53.41% es decir 2782.56 veh/día, sin embargo para este análisis se evaluara el desgaste luego de los 6 años de servicialidad y se utilizara el IMDA para estos años con la tasa de crecimiento anual de 2.7% y 1.8% respectivamente lo cual nos dará un IMDA de 4277.90 veh/día, en dónde también la mayor parte de transito es la de los camiones rurales comprendiendo un 53.41%; con 2266.97 veh/día.

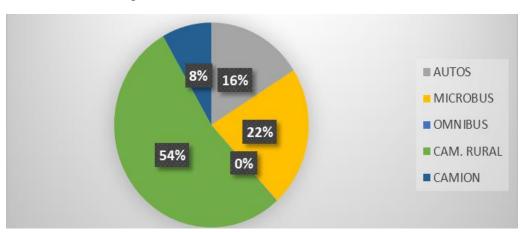


Figura 22: Distribución de vehículos anuales.

Fuente: Propio.

Para la determinación del IMDA obtenido de parte de los tesistas se tomará en cuenta el conteo con mayor tráfico el cual fue el del día sábado 13 de octubre del 2019.

Tabla 19: IMD obtenido de conteo vehicular

	sábado 12	de octubre			martes 15	de octubre	
	tion of a	trafico			tine de	trafico	
#	tipo de vehículo	año 6	imda	#	tipo de vehículo	año 6	imda
	veriiculo	2019			verliculo	2019	
	vehículos liger	os			vehículos lige	ros	
	categoría m		10013		categoría m		7918
1	auto	4988		-	Lauto	3622	
2	station wagor	1670		2	station wagor	1096	
3	camioneta pio	1317		3	camioneta pio	888	
4	panel	175		4	panel	133	
5	combi	1863		Į.	combi	2179	
	veh. pesados				veh. pesados		
	categoría n		1737		categoría n		1611
6	micro	901		(micro	978	
7	bus 2e	836		-	bus 2e	633	
8	bus 3e	0		8	bus 3e	0	
	categoría o		308		categoría o		1610
9		259		Ç	camión 2e	972	
10	camión 3e	49		10	camión 3e	542	
11	camión 4e	0		13	camión 4e	96	
to	tal	12058		to	otal	11139	

La data de tráfico recolectada fue de 5.7% de crecimiento anual; lo cual es equivalente al dato obtenido del INEI para lo cual se utilizará de este último ya que es más preciso con 6%.

"La frecuencia recomendad de recopilación de datos de tráfico es de una semana por cuarto de año o durante pico de tráfico de camiones" (NCHRP, TRB y NRC, 2004, p. 23). Lo que difiere la Nacional Cooperative Highway Research Program es lo que se realizar en la presente tesis, es decir se escogerá el día martes ya que fue el día más transitado de camiones de carga pesada y rurales por consiguiente se realizó el siguiente IMDA.

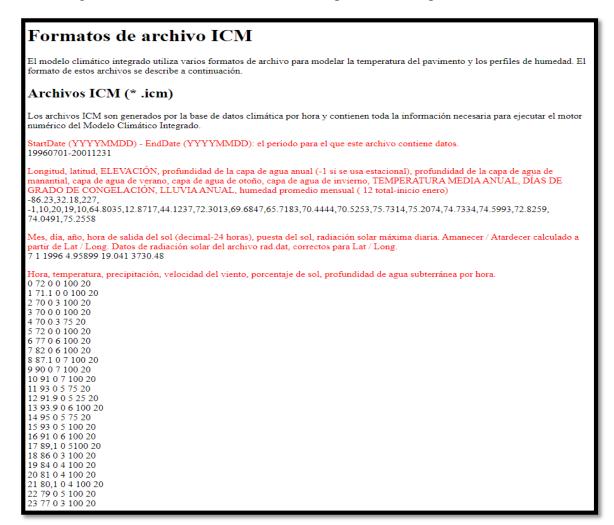
Tabla 20: Distribución de Porcentajes de vehículos por hora.

hora	cantidad de vehículos por hora	porcentaje horaria
00-01	77	1%
01-02	58	1%
02-03	82	1%
03-04	159	1%
04-05	223	2%
05-06	369	3%
06-07	452	4%
07-08	502	5%
08-09	554	5%
09-10	679	6%
10-11	748	7%
11-12	906	8%
12-13	1009	9%
13-14	875	8%
14-15	810	7%
15-16	740	7%
16-17	681	6%
17-18	597	5%
18-19	466	4%
19-20	413	4%
20-21	283	3%
21-22	217	2%
22-23	141	1%
23-24	98	1%
total	12750	100%

Resultados recibidos de meteorología

La data climatológica recibida se procesa y pasa a formato ICM para lo cual se deberá cambiar la unidad de medida de la temperatura de Celsius a Fahrenheit, ya que a esta unidad de medida evalúa el software MEPDG; asimismo se procede a cambiar todos los datos encontrados en el archivo para insertar los propios obtenidos del SENAMHI. Los datos a cambiar fueron los siguiente:

Figura 23: Formato de características comprendidas en tipo de archivo ICM.



 $Fuente: http://onlinepubs.trb.org/onlinepubs/archive/mepdg/ICM_Formats.htm$

La estimación de la radiación solar fue obtenida a las diferentes fórmulas de conversión ya que el SENAMHI proporciona los datos mediante la unidad UV (IUV); por ello será de uso importante las siguientes formulas:

Figura 24: Formulas de conversión de Irradiación.

$$\frac{IUV}{40} = \frac{W}{m^2} \qquad \frac{1w}{m^2} * 3600(1h) * \frac{1Kw}{1000w} * \frac{10}{dia} = \frac{36Kwh}{m^2 * dia}$$
$$\frac{1Kwh}{m^2 * dia} * \frac{3412 Btu}{1Kmh} * \frac{1m^2}{10.76 ft^2} = 316.998197 \frac{Btu}{ft^2 * dia}$$

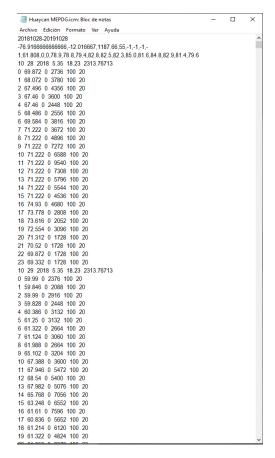
Fuente: Propio.

Se cambiaron en su totalidad la mayoría de los datos debido a que el archivo ICM. Inicial fue obtenido por el mismo software mas no podría crearse a través del Excel por ellos se procedió hacer manualmente el cambio de todos los datos recibidos, es así que al final de la transcripción los datos obtenidos se muestran en la siguiente imagen:

Figura 25: Conversión de datos en Excel.

ESTACIÓN	CÓDIGO	EPARTAMENT	PROVINCIA	DISTRITO	LONGITUD	LATITUD	ALTITUD]		
ATE	112192	LIMA	LIMA	ATE	76° 55' "W"	12° 01' "S"	362 m s.n.m.			
AIL	112172	LINA	LIVIA	AIL	70 33 **	12 01 3	502 111 5.11.111.			
Fecha	Hora	Temperatur a media (°C)	Dirección del viento (°)	Velocidad viento (m/s)	Precipitació n (mm)			Temperatur a media (°F)	Precipitació n (in)	Velocio vient (mph
19/09/2016 07:00	07:00:00	22.2	315.9	0.7	0.1	1.8	32	71.96	0.001968505	
19/09/2016 08:00	08:00:00	22.5	297.3	0.1	0.0	1.8	32	72.41	0.000393701	
19/09/2016 09:00	09:00:00	22.0	312.3	0.3	0.0	1.8	32	71.672	0.000787402	
19/09/2016 10:00	10:00:00	21.2	236.3	1.1	0.0	1.8	32	70.106	0.001181103	
19/09/2016 11:00	11:00:00	22.6	249.8	1.7	0.0	1.8	32	72.698	0	
19/09/2016 12:00	12:00:00	24.3	241.6	1.5	0.0	1.8	32	75.794	0	
19/09/2016 13:00	13:00:00	24.3	240.7	2.2	0.1	1.8	32	75.758	0.004330711	
19/09/2016 14:00	14:00:00	22.9	240.4	1.7	0.3	1.8	32	73.184	0.01181103	
19/09/2016 15:00	15:00:00	22.6	270.0	0.7	0.2	1.8	32	72.644	0.006692917	
19/09/2016 16:00	16:00:00	22.4	244.7	1.5	0.1	1.8	32	72.32	0.002755907	
19/09/2016 17:00	17:00:00	22.0	236.5	0.5	0.1	1.8	32	71.6	0.001968505	
19/09/2016 18:00	18:00:00	22.2	315.9	0.7	0.1	1.8	32	71.96	0.001968505	
19/09/2016 19:00	19:00:00	22.5	297.3	0.1	0.0	1.8	32	72.41	0.000393701	
19/09/2016 20:00	20:00:00	22.0	312.3	0.3	0.0	1.8	32	71.672	0.000787402	
19/09/2016 21:00	21:00:00	21.2	236.3	1.1	0.0	1.8	32	70.106	0.001181103	
19/09/2016 22:00	22:00:00	20.6	236.8	0.9	0.0	1.8	32	69.152	0.001574804	
19/09/2016 23:00	23:00:00	20.9	230.0	0.1	0.1	1.8	32	69.638	0.002362206	
20/09/2016 09:00	09:00:00	20.5	240.8	1.5	0.0	1.8	32	68.846	0.000787402	
20/09/2016 10:00	10:00:00	19.5	220.6	0.5	0.0	1.8	32	67.028	0.001574804	
20/09/2016 11:00	11:00:00	19.7	145.3	0.3	0.1	1.8	32	67.46	0.001968505	
20/09/2016 12:00	12:00:00	20.6	228.1	0.8	0.1	1.8	32	69.044	0.002362206	
20/09/2016 13:00	13:00:00	21.7	231.5	1.2	0.0	1.8	32	71.096	0.000393701	
20/09/2016 14:00	14:00:00	22.7	233.5	1.7	0.0	1.8	32	72.788	0	
20/09/2016 15:00	15:00:00	23.7	238.2	2.8	0.0	1.8	32	74.606	0	!
20/09/2016 16:00	16:00:00	23.8	246.9	1.4	0.2	1.8	32	74.822	0.008267721	
20/09/2016 17:00	17:00:00	22.7	259.0	1.5	0.2	1.8	32	72.77	0.009448824	
20/09/2016 18:00	18:00:00	22.2	240.2	1.2	0.1	1.8	32	72.014	0.005118113	
20/09/2016 19:00	19:00:00	22.0	249.3	0.8	0.1	1.8	32	71.618	0.003543309	
20/00/2016 20:00	20.00.00	22.2	200.7	0.0	0.0	1.0	22	71.000	0.001101102	

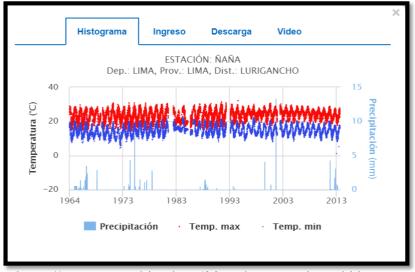
Figura 26: Data Meteorológica del SENAMHI introducida en formato ICM.



Fuente: Propio.

Cabe señalar que los datos meteorológicos obtenidos por SENAMHI son datos medios mas no máximos ni mínimos ya que se solicitó de esa manera.

Figura 27: Histograma de Temperatura y Precipitación de la Estación de ÑAÑA.



Fuente: https://www.senamhi.gob.pe/?&p=descarga-datos-hidrometeorologicos

Resultados de los ensayos realizados de mecánica de suelos

Para la definición de los tipos de estratos y características del suelo se realizaron 4 calicatas cuyos resultados fueron los siguientes:

Tabla 21: Perfil estratigráfico.

	KM D	E ESTUDIO			KM 1+900	- KM 2+900		
		OGRESIVA		KM 2+150 KM 2+400 KM 2+650 KM				
	CAR		0.07					
,		BASE	0.1					
			0.15				A-1-a (0)	
PERFIL ESTRATIGÁFICO			0.2			A-1-a (0)		
			0.25					
			0.3		A-1-b(0)			
			0.5					
			0.7	4.4.1(0)				
		TERRENO NATURAL	0.8	A-1-b(0)				
			1				A-1-b(0)	
			1.2			A-2-4(0)		
PROFUNDIDAD EN (N	M)		1.3					
			1.4		A-2-4(0)			
			1.5					
			1.6					
	CALIC	CATA	N°	C-4	C-3	C-2	C-1	
	CAD	DII	1					
	CAR	KIL	D					
		ESTRA	TO SUPERIO	R				
FINO		FINO	%	3	6	7	6.4	
CLASIFICACIÓN GRANULOMETRICA		ARENA	%	82.2	52	45	45.5	
		GRAVA	%	14.8	42	48	48.1	
CONTENIDO DE UNIDADAD	14ÉTODO	MULTIPUNTO	24		2.0		2.4	
CONTENIDO DE HUMEDAD	MÉTODO -	SECA	%	3	3.8	4.1	3.4	
		LÍMITE LIQUIDO	%	NP	23.1	22.7	22.9	
LÍMITES DE CONSISTEN	NCIA	LÍMITE PLASTICO	%	NP	18.1	17.8	19.6	
		ÍNDICE PLASTICO	%	NP	5	4.9	3.3	
	CLAS	IFICACIÓN SUCS		SP	SP-SC	GP-GC	GP-GM	
	CLASIF	ICACIÓN AASHTO		A-1-b(0)	A-1-b(0)	A-1-a(0)	A-1-a (0)	
		ESTRA	TO INFERIO	R	. ,	, ,		
		FINO	%		10.9	7.2	2.8	
CLASIFICACIÓN GRANULON	METRICA	ARENA	%		89.1	76.9	74.3	
		GRAVA	%		0	15.9	22.9	
CONTENIDO DE LUIA SESTE	MÉTODO	MULTIPUNTO	64		5.0			
CONTENIDO DE HUMEDAD	MÉTODO -	SECA	%		5.9	5.9	2.1	
		LÍMITE LIQUIDO	%		20.1	19.6	NP	
LÍMITES DE CONSISTEN	NCIA	LÍMITE PLASTICO	%		17.4	17.5	NP	
		ÍNDICE PLASTICO	%		2.7	2.1	NP	
CLASIFICACIÓN SUCS		•		SP-SM	SM	SP		
CLASIFICACIÓN AASHTO					A-2-4(0)	A-2-4(0)	A-1-b(0)	
					,			
FNCAVO DE DROCTOS 1100	UEICARO	MAXIMA DENSIDAD SECA	g/cm3	1.997	1.816	1.859	2.185	
ENSAYO DE PROCTOR MOD	JIFICADO	ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD	%	9.8	15.5	13.6	6.6	
	FNCAVO		95%	34.4	9.5	16.4	43.4	
	ENSAYO	DF CRK	100%	48.9	15.8	25.7	75.8	
LAVADO ASFÁLTICO)	% ASFÁLTO	%	5	5.5	5.4		

Resultados de realización de ensayos de la carpeta asfáltica

Para esto se hizo primero la extracción de los bloques de 60x60cm para realizar el lavado asfáltico, y obtener la granulometría, así como también el porcentaje de asfalto con el cual fue diseñado; posteriormente reconstruir las briquetas con el cemento asfáltico de penetración PEN 60-70, dato obtenido del expediente técnico; para luego de elaborar las briquetas pasar a realizar el ensayo de tracción indirecta, dato que nos sirve para el procesamiento en el software AASHTO 2002.

Tabla 22: Ensayos granulométricos de las muestras M1; M2; M3 y M4

MALLAS			М	- 1	M - 2		M - 3		M - 4	
OFDIF		Identificación de la Muestra	P - 30		P - 28		P - 41		P - 35	
SERIE AMERICANA	ABERTURA (mm)		Α-	A - 70		A - 72		59	A - 65	
		MÉTODO DE ENSAYO	RET.(%)	PASA(%)	RET.(%)	PASA(%)	RET.(%)	PASA(%)	RET.(%)	PASA(%)
3"	76.200		`	, ,	`	, ,	, ,		,	, ,
2 1/2"	63.500									
2"	50.800									
11/2"	38.100									
1"	25.400									
3/4"	19.050			100		100		100		100
1/2"	12.700		6	94	5	95	10	90	7	93
3/8"	9.525		8	86	4	91	8	82	7	86
1/4"	6.350		9	77	9	82	15	67	12	74
N° 4	4.760		7	70	10	72	8	59	9	65
N° 6	3.360	NTP 400.012 (01)	17	53	16	56	14	45	16	49
N° 8	2.380		11	42	12	44	8	37	8	41
N° 10	2.000		4	38	5	39	3	34	4	37
N°16	1.190		11	27	12	27	9	25	11	26
N° 20	0.840		5	22	5	22	4	21	4	22
N° 30	0.590		4	18	4	18	3	18	4	18
N° 40	0.426		3	15	3	15	3	15	4	14
N° 50	0.297		3	12	3	12	3	12	3	11
N° 80	0.177		3	9	3	9	4	8	4	7
N° 100	0.149		1	8	1	8	1	7	1	6
N° 200	0.074		3	5	3	5	3	4	1	5
- N° 200	-	NTP 400.018(02)	5	-	5	-	4	-	5	-
CONTENIDO	DE ASFALTO (%	ASTM D-2172	5	,6	5	,5	5,4		5,0	

Fuente: Resultados de laboratorio contratado.

Resultados del ensayo de tracción indirecta

Estos resultados fueron realizados con el Equipo Marshall de los cuales se obtiene una resistencia a la Humedad, es así como se dijo en el procedimiento se procede a aplicar la fórmula para obtener la Tracción Indirecta de las Cargas aplicadas a las Muestras (1, 2, 3 y 4); además se pasó a romper a las temperaturas mencionadas que mantuvieron durante 1 día y 6 horas. Así los resultados fueron los siguientes:

Tabla 23: Resultados de los testigos sacados In situ

TESTIGO DIAMANTINO ASFÁLTIC	ENSAYO DE TRACCIÓN INDIRECTA (LOTTMAN)				
Identificación N°	Espesor de las briquetas (cm)	Temperatura de rotura de briquetas	Estabilidad (kg-f)	St(PSI)	
M-1 / P - 30 / A - 70	6,84	Temperatura ambiente	477.6	87.7	
M-2 / P - 28 / A - 72	8,36	0°C	1277.0	234.8	
M-3 / P - 41 / A - 59	6,42	- 4°C	1440.9	264.9	
M-4 / P - 35 / A - 65	7,95	- 17°C	2354.0	432.8	

Fuente: Propio.

Tabla 24: Resultados de los testigos elaborados en Laboratorio

ELABORADOS EN LAI	BORATORIO.*	ENSAYO DE TRACCIÓN INDIRECTA (LOTTMAN)					
Identificación N°	Espesor de las briquetas (cm)	Temperatura de rotura de briquetas	Estabilidad (kg-f)	St(PSI)			
M-1 / P - 30 / A - 70	6,35	Temperatura ambiente	666.2	122.5			
M-2 / P - 28 / A - 72	6,42	0°C	3089.1	568.0			
M-3 / P - 41 / A - 59	6,48	- 4°C	3457.0	635.6			
M-4 / P - 35 / A - 65	6,44	- 17°C	3960.9	728.3			

Resultados del MEPDG AASHTO 2002

Se realizó dos corridas de análisis teniendo en cuenta tanto los datos de diseño iniciales del expediente Técnico obtenido; en los que encontramos los respectivos ensayos de suelo y granulometría, además del estudio de tráfico y características de la carpeta de rodadura; así también se tomara los datos obtenidos por el tesista de los respectivos ensayos de mecánica de suelos, tráfico y carpeta asfáltica realizados en la Av. Andrés Avelino Cáceres.

Luego de insertar los datos recogido y obtenidos por la propia autoría, el software AASHTO nos arroja resultados en formato Excel, que contiene tanto la data de valores ingresados, así como el modulo climático insertado obtenido del SENAMHI, así mismo con respecto a la confiabilidad obtenida del expediente técnico se obtendrá un desempeño de la avenida que nos permitirá verificar y analizar si está cumpliendo con su vida útil de diseño o está sufriendo desgastes prematuros.

Es importante mencionar que se realizaran 2 corridas y compararlas para determinar si con el tráfico de diseño o el obtenido por nuestra autoría será de relevante importancia, además también señalar que para la segunda corrida será de uso los datos actuales a partir del presente año como son el de la tasa de crecimiento de vehículos; ya que la condición de los materiales será el mismo obtenido y recolectado y la utilización de la data climatológica recolectada solo para la segunda corrida.

Primera Corrida: se utilizaron la data de tracción indirecta obtenida en laboratorio por parte de los autores debido a que tiene más precisión que la mencionada en el expediente técnico; además también será de uso el IRI de diseño de 128 in/mi; se usaran los datos granulométricos y de límites de consistencia de nuestra autoría debido a que están mejor presentados y con todas las características correspondientes; cabe señalar que los resultados de tracción indirecta y el de mecánica de suelos realizado por nuestra autoría coinciden con el expediente técnico, ya que en el expediente nos arroja 5000lb en tracción indirecta y en lo real llega a 728.3 PSI; además los registros de mecánicas de suelos coinciden también con el tipo de suelo presentado en la Av. Andrés Avelino Cáceres; para este proceso se utilizara un clima cálido y no variante de 27°C además de las otras características meteorológicas que no se excederán del límite de diseño.

Figura 28: Resumen de la performance del diseño del pavimento por expediente.

Project: Av. Andres avelino caceres.dgp Reliability Summary

				Reliabilit	
	Distress	Reliablity	Distress	У	
Performance Criteria	Target	Target	Predicted	Predicted	Acceptable
Terminal IRI (in/mi)	200	80	261.1	0.81	Fail
AC Surface Down Cracking (Long.					
Cracking) (ft/500):	1000	80	51.9	76.12	Fail
AC Bottom Up Cracking (Alligator					
Cracking) (%):	40	80	78.6	0.86	Fail
AC Thermal Fracture (Transverse					
Cracking) (ft/mi):	1000	80	1	99.999	Pass
Chemically Stabilized Layer (Fatigue					
Fracture)	25	80			N/A
Permanent Deformation (AC Only)					
(in):	0.3	80	0.18	94.79	Pass
Permanent Deformation (Total					
Pavement) (in):	0.3	80	0.55	1.61	Fail

Fuente: MEPDG AASHTO 2002 Software.

Del siguiente grafico se puede determinar que las fallas que están apareciendo prematuramente son la de Piel de cocodrilo, Fisura longitudinales, Ahuellamientos e IRI.

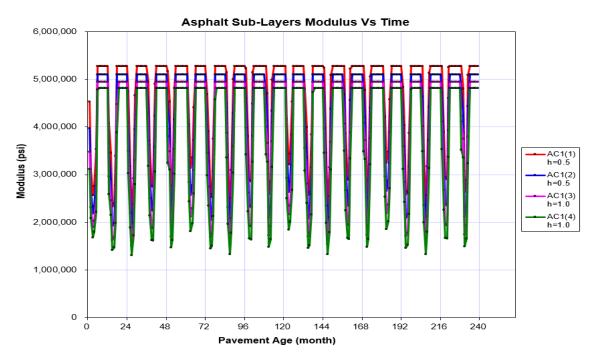


Figura 29: Módulos del diseño de la carpeta asfáltica.

Fuente: MEPDG AASHTO 2002 Software.

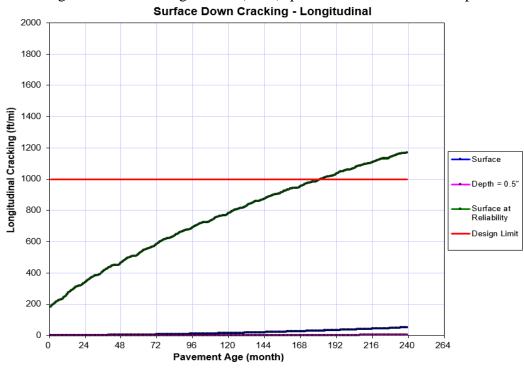


Figura 30: Fisura longitudinal (ft/mi) predicha en función al tiempo.

Fuente: MEPDG AASHTO 2002 Software.

Se observa que las fisuras longitudinales existentes superaran el límite de diseño en el año 15 de su vida útil; con 1000 ft/mi; además para el presente año presenta 600 ft/mi.

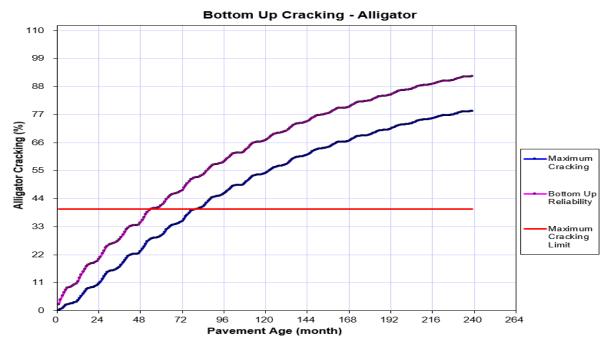


Figura 31: Fisura de Piel de Cocodrilo (%) predicha por el Software.

Fuente: MEPDG AASHTO 2002 Software.

De este grafico podemos observar primero que para el presente año se observan 36.1% de piel de cocodrilo además que este deformamiento excederá su límite de diseño cuando el 2019 finalice con 40% además al final de su periodo tendrá 92.13%.

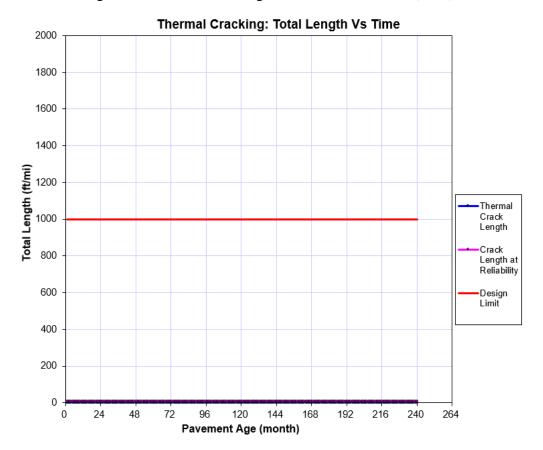


Figura 32: Predicción del agrietamiento térmico en (ft/mi).

Fuente: MEPDG AASHTO 2002 software.

De la imagen 32 podemos interpretar que el clima de Huaycán no tiene Gradientes importantes de clima que hagan posible realizar daños térmicos; este grafico o falla seria relevante para evaluaciones de carreteras o avenidas en zonas con altas gradientes de clima.

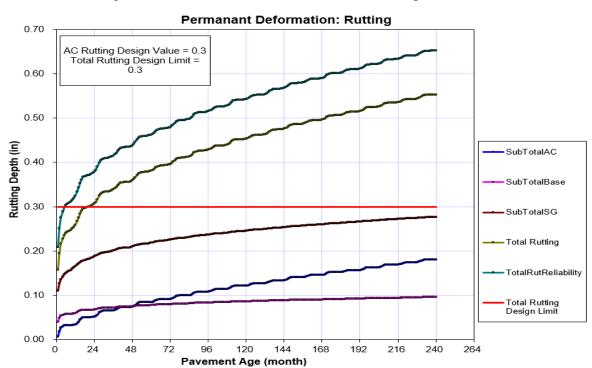


Figura 33: Ahuellamiento (in) en relación al tiempo de diseño.

Fuente: MEPDG AASHTO 2002 Software.

Del anterior grafico se observa que el máximo ahuellamiento según la confiabilidad puesta en el software para el presente año fue de 0.51 in es decir 1.2cm de profundidad del ahuellamiento y para el final de su periodo de diseño será de 0.65 in lo cual es 1.65 cm.

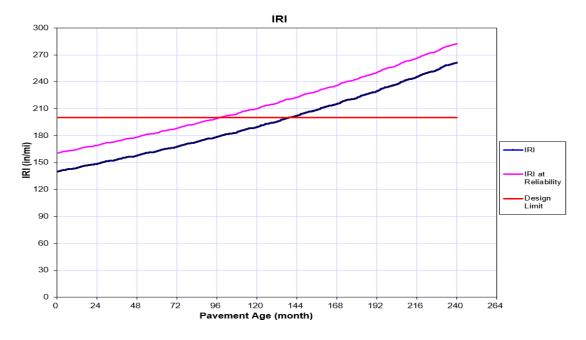


Figura 34: Predicción del IRI en relación al tiempo de diseño.

Fuente: MEPDG AASTHO 2002 software.

De la anterior imagen se puede visualizar que el IRI sobrepasa su límite de diseño para el año 8.25 con 200 in/mí y para la culminación del periodo de vida útil de la avenida tendrá 282.52 in/mí.

Segunda Corrida: se utilizó los mismos datos a excepción de la distribución por hora del tráfico como también la utilización exacta de la tasa de crecimiento vehicular obtenida de los informes técnicos obtenidos de la INEI como también el uso del clima (velocidad de viento, temperatura del aire, precipitación, nubosidad, irradiación, humedad, etc.).

Figura 35: Resumen de la performance del diseño del pavimento por data Real.

Project: Av. Andres avelino caceres.dgp Reliability Summary

				Reliabilit	
	Distress	Reliablity	Distress	У	
Performance Criteria	Target	Target	Predicted	Predicted	Acceptable
Terminal IRI (in/mi)	200	80	2956.8	0	Fail
, . ,	200	80	2930.6	U	Fall
AC Surface Down Cracking (Long.	4000	00	60.40	0.04	E 11
Cracking) (ft/500):	1000	80	6840	0.84	Fail
AC Bottom Up Cracking (Alligator					
Cracking) (%):	40	80	99.8	0.02	Fail
AC Thermal Fracture (Transverse					
Cracking) (ft/mi):	1000	80	1	99.999	Pass
Chemically Stabilized Layer (Fatigue					
Fracture)	25	80			N/A
Permanent Deformation (AC Only)					
(in):	0.3	80	0.78	0.04	Fail
Permanent Deformation (Total					
Pavement) (in):	0.3	80	1.27	0	Fail

Fuente: MEPDG AASHTO 2002 software.

Del siguiente grafico se interpreta que las fallas iniciales aún siguen aumentando solo que a diferencia de la primera corrida estos inicialmente tienen datos de deformaciones mayores a los de la primera corrida en el año; así de esta manera se expresaran los siguientes gráficos que determinan el incremento de daño por tipo de falla a causa del tráfico mal predicho.

Asphalt Sub-Layers Modulus Vs Time 1,800,000 1,600,000 1,400,000 1,200,000 Modulus (psi) 1,000,000 800,000 AC1(2) h=0.5 600,000 400,000 200,000 24 216 240 120 144 Pavement Age (month)

Figura 36: Módulos del diseño de la carpeta asfáltica.

Fuente: MEPDG AASHTO 2002 Software.

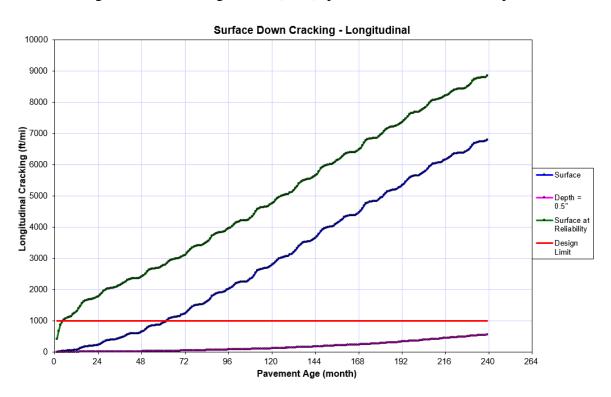


Figura 37: Fisura longitudinal (ft/mi) predicha en función al tiempo.

Fuente: MEPDG AASHTO 2002 software.

Se puede Observar que en comparación con los datos de la primera corrida las fisuras longitudinales con el uso de data meteorológica y tráfico generan este daño al medio año desde su puesta en servicio siendo este 1000ft/mí.; y para el presente año 3000ft/mi en comparación a la primera corrida con 600ft/mi.

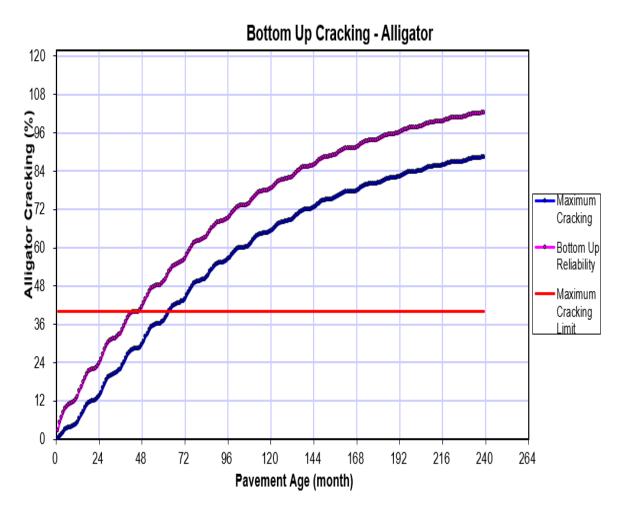


Figura 38: Fisura de Piel de cocodrilo (%) predicha por el Software.

Fuente: MEPDG AASHTO 2002 software,

Las intervenciones de los Datos meteorológicos de la zona de estudio incrementan la falla de piel de cocodrilo en la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres ya que en la primera corrida se observa que para el presente año se tienen 36.1% de piel de cocodrilo comparado con el de la segunda con 57.56% además que este deformamiento excederá su límite de diseño cuando el 2019 finalice mientras para la segunda corrida en la que se asimilo el factor clima y tráfico real llegara a pasar su límite de diseño al año 4 desde su puesta en

servicio, ambas con 40%; por consiguiente al final de su periodo tendrá 92.13% en la primera corrida mientras que en la segunda asimilando datos de clima estos sobrepasan los 100 con 102.11%.

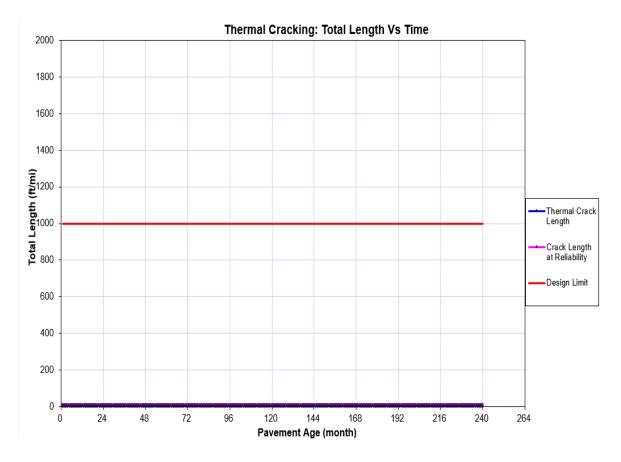


Figura 39: Predicción del agrietamiento térmico en (ft/mi).

Fuente: MEPDG AASHTO 2002 software.

Además, también de la anterior imagen podemos mencionar que no se sufren daños térmicos ya que lo que incremento es el tráfico debido a la tasa de crecimiento; cabe señalar que a pesar de que para esta corrida se utilizó la data meteorológica esta no sufre algún cambio debido a que como se mencionó en la primera corrida no hay una gradiente significante de clima en el lugar de estudio "Av. Andrés Avelino Cáceres.

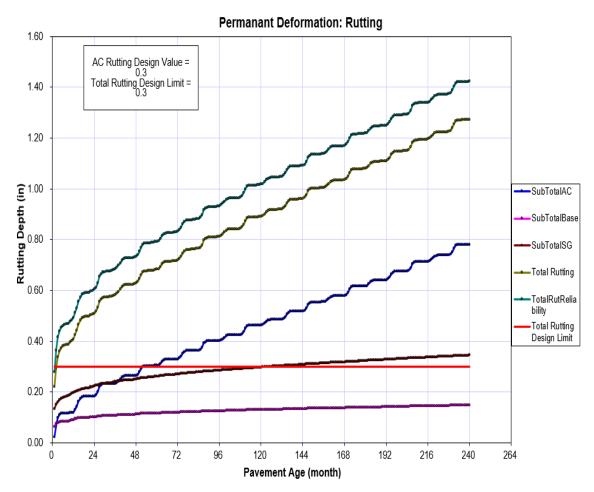


Figura 40: Ahuellamiento (in) en relación al tiempo de diseño.

Fuente: MEPDG AASHTO 2002 Software.

El tráfico y la intervención del clima incrementan la profundidad del ahuellamiento en la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres debido a que en la primera corrida se observa que el máximo ahuellamiento fue de 0.51in es decir 1.2cm de profundidad para el presente año y para el final de su periodo de diseño será de 0.65in lo cual es 1.65cm mientras que para la segunda corrida asimilando los datos mencionados de data meteorológica y tasa de crecimiento real de 6% este deformamiento para el presente año alcanza 0.88in=2.23cm y al finalizar de 3.61 cm es decir 1.42in.

Posteriormente se obtendrán datos de procesamiento de todas las fallas mencionadas y el software determina un IRI, el cual se muestra en la siguiente imagen:

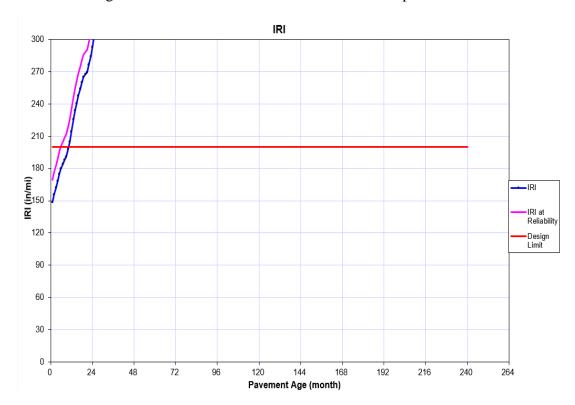


Figura 41: Predicción del IRI en relación al tiempo de diseño.

Fuente: MEPDG AASTHO 2002 software.

El tráfico y la intervención del clima disminuye las condiciones de confort (IRI) en la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres, debido a que el IRI final en la primera corrida es de 282.52 in/mi mientras que por la obtenida con la tasa de crecimiento real sobrepasa las 300 in/mi al año 2 desde su puesta en servicio; sobrepasando así su límite de diseño de 172in/mi al 1° año desde su puesta en servicio en comparación a la primera que excede está al 8.25 con 172in/mi; finalmente mencionar que para experimentar este IRI Real basta con transitar por la Av. Andrés Avelino Cáceres desde la intersección de esta vía con la Av. Santa Rosa y finalizando en la intersección con la Av. Los Incas de Huaycán; ya que a mas IRI menos confort tendrá el pavimento; asimismo señalar que para la conversión de m/km a in/mi basta con multiplicarlo por 63.36; es decir para el presente año 2019 el IRI predicho es de 187.5in/mi en la primera corrida; mientras que asimilando datos meteorológicos y tasa de crecimiento real excede los 300in/mi.

IV. Discusión

Primera Discusión:

Los resultados obtenidos en esta Tesis muestran que los resultados de la Primera corrida con datos del expediente técnico al utilizar la velocidad de viento y temperatura del aire nos proporciona una mejor visualización y caracterización del diseño de la Av. Andrés Avelino Cáceres en relación a los daños arrojados lo cual guarda relación con (Mena Abadía, Wilmer. 2013. p.13), en su tesis titulada "Implementación del módulo climático de la MEPDG AASHTO 2008 en Colombia para tres condiciones climáticas" dónde menciona que el software MEPDG es de vital importancia para la predicción del comportamiento que sufren las infraestructuras a lo largo de su vida útil, asimismo esto ayudara a generar mejores construcciones de pavimentos utilizando la metodología empírica así como el Modulo climático que si bien es cierto con mejores calibraciones en los datos que solicita para la inserción en el software son complicados de obtener estos ayudan en el proceso en base al desempeño que se obtiene de los resultados, al igual que lo menciona en su país (Colombia) en el Perú no se realiza como es debido los mantenimientos a las estaciones meteorológicas y estas se dañan y se pierden datos importantes de meteorología, los resultados obtenido en la primera corrida confirman lo mencionado por Mena con que el uso del clima es de uso importante para determinar la vida útil en un pavimento.

Por ello, si relacionamos los resultados con el objetivo principal de esta Tesis podemos estar de acuerdo en que las fallas encontradas mediante la aplicación de la metodología del PCI fueron causada tanto por la intervención del clima generando esto como se observa en la ilustración 46 los ahuellamientos prematuros, a solo 1 año desde su puesta en servicio; cabe mencionar que los ahuellamientos encontrados en la Av. Andrés Avelino Cáceres fueron de entre 1.8 cm a 2.3cm, los cuales coinciden con los datos obtenidos del PCI y que fueron encontrados en el presente año obtenido por el mencionado gráfico, ya que como lo muestra la falla más crítica por el AASHTO fue de 3.61cm=1.42pulg. Por ello para verificar que el uso del clima es de vital importancia se usaron datas distintas obtenidas por expediente técnico y por los autores de esta tesis; asimismo para su determinación se consideró el uso de 5000lb de parte del expediente técnico hicieron uso al inicio del proyecto y los resultados de tracción indirecta obtenidos por nuestra autoría las cuales fueron los mostrados en la tabla 24 y 25, ya convertidas a Tracción Indirecta (PSI) asimismo se hizo uso del 80% de confiabilidad tanto para la primera como para la segunda corrida.

Segunda Discusión:

Según lo mencionado por (Miranda Rebolledo, Ricardo. 2010, p. 1) en su tesis "Deterioros en pavimentos Flexibles y Rígidos". Chile. Menciona que tan pronto sean determinados las deformaciones más críticas estas deben ser rehabilitadas para que pueda ser de un uso seguro para los usuario es por ello que el software sería una herramienta muy útil ante estos requerimientos ya que al arrojar los daños en relación al tiempo como se observa en la ilustración 44 "Predicción de la deformación Piel de cocodrilo" podríamos determinar un intervalo o periodo de tiempo en los que se llevarían a cabo trabajos de rehabilitación según comiencen a aparecer los daños en la carpeta, asimismo menciona que es necesario determinar primero la causa para poder realizar una adecuada reparación; es por esto que cuando el AASHTO 2002 arroja los resultados es de mucha importancia determinar los parámetros de espesores de capas a utilizar en la vía así como, el porcentaje de asfalto y la determinación de la tasa de crecimiento de vehículos para una mejor predicción de incremento vehícular.

Tercera Discusión:

Ahora de acuerdo con (Figueroa Gómez, Jorge. 2005, p. 14) en su tesis "Guía para el uso del método de diseño de estructuras de Pavimentos nuevos según MEPDG AASHTO 2002" El Salvador. El uso del AASHTO 93 por si misma se ve como una herramienta desacuerdo arcaica muy limitada que a diferencia del AASHTO 2002 no arroja resultados de fallas y más aún que no considera el factor clima en sus diseños; sin embargo estoy en con Figueroa ya que el MEPDG AASHTO 2002; 2008 o el AASHTOWARE 2015, no son herramientas de diseño de pavimentos más bien ayudan a que estos sean mejor diseñados con los materiales adecuados o disponibles y su correcta selección para poder alargar la vida útil de las vías, como se visualiza en los resultados obtenido en la primera corrida, algunos de los datos ingresados eran muy bajos para lo que actualmente hoy en la actualidad demandan las carreteras por el crecimiento automotor.

Cuarta Discusión:

Al analizar los resultados de la Primera y Segunda corrida se coincidió con (Vivanco Cahuana, Edwin. 2016) con relación a la caracterización del tránsito de los vehículos

pesados y livianos debido a que en el Perú existen muy pocas estaciones de pesaje, y que de las pocas que existen solo se dedican a pesar y multar a los choferes por exceso de peso, mas no utilizan esa información para la determinación, tanto en la Primera y Segunda corrida no se realizó los espectros de cargas debido a que la petición realizada hacia el MTC fue rebotada hacia mi persona, además también de ser un sistema de obtención de resultados demasiado lento y del cual no se logra obtener toda la información necesaria, por ello sería muy útil que se hicieran estas estaciones y lograr una mejor caracterización de desempeño.

Quinta Discusión

Es así que entonces (Yufra Carita, Jair. 2018, p. 13) coincide en que solo la temperatura, radiación, viento y nubosidad afectan a la estructura debido sin embargo para climas y estaciones meteorológicas con temperaturas altas o bajas como la zona alta de la sierra y la zona más calurosa de la Selva, seria de buen aporta la utilización de las demás características sin embargo estas no son necesarias para correr en este tipo de clima, cabe mencionar que la data ingresada en el software fue de un año entero siendo este el 2018/10/28 hasta 2019/10/28 en forma horaria, señalando también que pueden ingresarse más data si se desease o se tuviese esa información, señalar que la información obtenida por SENAMHI se hizo de uso para las dos corridas, y saber si el clima es el factor interviniente por el cual se generaron las deformaciones de ahuellamientos ahí encontrada al aplicar la metodología del PCI.

Sexta Discusión

Es así que junto con (Valeriano Inocente, Juan. 2000, p. 4) se coincide en proteger los pavimentos a construir o que recién serán construidos ante cualquier fuente de filtración que de alguna manera genera perdida del Módulo resiliente y por tanto genera las fallas arrojadas por el SOFTWARE, así también mencionar que en la Av. Andrés Avelino Cáceres se observó durante los días de conteo vehicular que se arrojaba agua y desechos orgánico en la vía, lo cual colateralmente daña a la vía como a la calidad de viaje de los transportistas (choferes) que conducen en la avenida, de igual manera Valeriano al igual que Mena coinciden en que se debe haber un correcto monitoreo y control de los procesos de construcción y determinación de los componentes del pavimento, a lo cual se coincide puesto

que en la Tabla 19 se observa el conteo vehicular obtenido por el consorcio vial del pacifico en 4277.9 veh/día para el 6° año desde su puesta en servicio mientras que en la actualidad el conteo realizado por la autoría fue de 11139 veh/día lo cual sobrepasa la tasa de crecimiento encontrando en el expediente técnico de 2.7% por lo cual le da la razón a la premisa si el tráfico influye en las deformaciones obtenidas del software ya que el tráfico predicho no fue el mismo al tráfico real en la actualidad; cabe mencionar que el porcentaje de crecimiento realizado por los autores coincide con la tasa de crecimiento vehicular por unidad de peaje dada por la INEI.

V. Conclusiones

Primera Conclusión: Se concluyó que la Av. Andrés Avelino Cáceres durante los 6 Años desde su puesta en servicio ha sufrido daños críticos e importantes a causa de la mala predicción del incremento del parque automotor la cual es de 6% anual y no de 2.7% asimilados por el expediente técnico, mencionando también que la metodología AASHTO 93 está limitada a solo realizar dimensionamiento de espesores mas no de daños en función al tiempo.

Segunda Conclusión: Asimismo se observa tanto el incremento del IRI como el de las fisuras longitudinales respectivamente al ingresar la diferencia de IMDA en ambas corridas, analizándola se concluye que al tener más tráfico este genera más desgaste a la vía, más aún al ser vehículos de carga pesada que generalmente son los que transitan en la avenida; esto tomando en cuenta el IRI normado de 2m/km de diseño para carreteras; además por tener ahí su fuente de negocios, lo cual a largo plazo desgastara y deformara la vía, por el exceso de tiempo que pasan estacionados ahí los camiones rurales , generalmente estos paran en el Mercado la arenera ocasionando cargas puntuales estáticas y no dinámicas que generan fatiga a la estructura vial, además el tránsito de los corredores verde y amarillo generaron un mayor desgaste en la vía al transitar por la avenida de estudio, para ello es importante realizar una correcta evaluación de construcción a futuro de avenidas y calles.

Tercera Conclusión: Asimismo al Insertar la data vehicular de IMDA obtenida del expediente técnico y la recolectada por los tesistas se llega a concluir que el incremento del IRI es mayor en cuanto a la data obtenida por los autores; es así que el "tráfico" disminuyo y sigue disminuyendo el confort de la carpeta asfáltica de la Av. Andrés Avelino Cáceres; mencionando también que esto se puede experimentar transitando a pie o por vehículo por la Av. Andrés Avelino Cáceres desde la intersección con la Av. Santa Rosa y la av. Los Incas; además la piel de cocodrilo encontrada en la avenida fue observada en gran cantidad a la altura del mercado La Arenera de Huaycán, cabe señalar que estos predominan más por el tema de drenaje superficial que sucede cuando los negociantes de la zona arrojan el agua al pavimento sin tener en cuenta que esto daña de alguno u otra manera el pavimento.

Cuarta Conclusión: Se concluyó que la temperatura del aire en conjunto con la radiación, humedad y velocidad del viento de alguna u otra manera desgastan el pavimento, llegando a esta conclusión debido a que al correr el programa con las mismas características de diseño

del expediente técnico y con la data de clima insertada para su evaluación, nos arrojaron resultados que coinciden con el resultado del PCI obtenido por unidad de muestreo, muestra de esto es el resultado del ahuellamiento que se asemeja a lo obtenido de entre 1.8 a 2.3cm de profundidad en los tramos de estudio realizados.

VI. Recomendaciones

Primera Recomendación: A las concesiones del Perú a implementar el software que ayudaría a alargar la vida útil de un pavimento sin necesidad de un polímero o aditivo, si no con la selección de materiales adecuados y diseños precisos y efectivos con ayuda del MEPDG AASHTO 2002, además disminuirían costos de evaluación de carreteras porque arrojaría los datos de daños y cuando comenzaría a aparecer unos significativos, para que luego la entidad correspondiente realice el mantenimiento o rehabilitación.

Segunda Recomendación: A la entidad del SENAMHI que realicen revisiones de las estaciones meteorológicas, ya que de estas dependen los datos de "temperatura, velocidad de viento, nubosidad, humedad, Irradiación, Precipitación, etc." Datos que mientras más tengamos, más precisos y efectivos serán resultados obtenidos del software.

Tercera Recomendación: A los investigadores futuros, que realicen correctamente la inserción de la data climatológica, y de tráfico ya que en el Perú existen pocas estaciones de pesaje de las cuales obtener la carga espectral por tipo de vehículo, todo esto para precisar mejor los datos y obtener datos con más precisión y confiabilidad; además también a las Universidades del Perú a fomentar el empleo de nuevas Tecnologías de Infraestructura vial, como es la actualización del MEPDG a AASHTOWARE PAVEMENT 2015, que trae consigo mejoras en cuanto a la aplicación de las cargas espectrales.

Cuarta Recomendación: A los representantes de Huaycán que de alguna u otra manera es un centro poblado con mucha proyección en cuanto a crecimiento industrial y estructural, tomen en cuenta el uso de esta investigación para que sus futuras calles y avenidas sean duraderas aplicando la metodología Mecanístico Empírica.

Referencias

AASHTO (MEPDG). Guía de Diseño mecanístico – Empírico de Pavimentos. Washington

DC: ICG, 2008. 204pp.

ISBN: 9781560514237

ALPHABET Inc. Google Maps [en línea]. EE. UU: Alphabet Inc., 2019 [Fecha de consulta:

11 de octubre de 2002].

Disponible en: https://goo.gl/maps/SoGuK3bfi4q72f6C9

APLICABILIDAD del método mecanístico- empírico de diseño de pavimentos (MEPDG)

AASHTO 2008 en Latinoamérica por Chang, Carlos [et al]. Article, Universidad de Texas

at El Paso, p1-p12. 12p. Marz2013.

CALIBRATION on MEPDG Low Temperature Cracking Model and Recommendation on

Asphalt Pavement Structures in Seasonal Frozen Region of China por Ma, Hongyan [et al].

Article, Advances in Materials Science & Engineering, Vol. 2015, p1-11. 11p. 10/11/2015.

ISSN: 1687-8434

CALIENDO, Ciro. Local Calibration and Implementation of the Mechanistic-Empirical

Pavement Design Guide for Flexible Pavement Design. Article, Univ. Of Salermo, Vol. 138

Issue: Number 3 p348-360, 13p. March 2012.

ISSN: 0733947X

CASTAÑEDA, Milagros; GOMEZ, Dennis y MACIAS, Michelle. Desarrollo de alternativa

de diseño de estructura de pavimento de concreto hidráulico mediante el método mecanicista

empírico en el salvador. Tesis (Ingeniero Civil). El Salvador: Universidad de El Salvador,

Facultad de Ingeniería y Arquitectura, 2015. 217pp.

CASTILLO Rivera, Camilo. Revisión de los métodos de diseño de pavimentos flexibles

"AASHTO93" y el "MODELO ELASTICO LINEAL (KENLAYER)", mediante el modelo

visco elástico propuesto por la "ME PDG NCHRP 1-37A (3D-MOVE). Tesis (Magister en

Ingeniería – Infraestructura y sistemas de Transporte). Colombia, Medellín: Universidad

Nacional de Colombia, Facultad de Minas, 2014. 111pp.EFFECT of variation of the average

daily volume and traffic growth rate on flexible pavements performance por Hirooka

73

Koshigoe, Amanda [et al]. Article, INGENIARE – Revista Chilena de Ingeniería. Vol 27 Issue 1, p58-68. 11p. March2019.

ISSN: 0718-3291

EVALUATION of deteriorations in flexible pavements submitted to the traffic of public transportation by buses por Merlo, Priscila [et al]. Article, Revista CIATEC-UPF. Vol. 11 Issue 2, p45-56. 12p. 2019.

ISSN: 2176-4565

EYADA, Saadoon and CELIK, Osman. A Plan for the implementation of Mechanistic-Empirical Pavement Design Guide in Turkey. Article, Pertanika Journal of Science & Technology, Vol. 26 Issue 4, p1927-1949. 23p. Oct2018.

ISSN:0128-7680

FIGUEROA Gómez, Jorge. Guía para el uso del método de diseño de estructura de pavimentos nuevos según Método AASHTO 2002. Tesis (Ingeniero Civil). El Salvador: Universidad de El Salvador: Universidad de El Salvador, Facultad de Ingeniería y Arquitectura, 2005. 616pp.

GABRIEL Días, John y HURTADO Salazar, Karen. Análisis de la degradación de la carpeta asfáltica en la carretera Yanahuanca – Cerro de Pasco usando el Método Mecanístico. Tesis (Ingeniero Civil). Perú, Lima: Universidad Cesar Vallejo, Facultad de Ingeniería, 2019. 201pp.

GULFAM E, Jannat; YUAN, Xian and SHEHATA, Medhat. Development of regression equations for local calibration of rutting and IRI as predicted by the MEPDG models for flexible pavements using Ontario's long-term PMS data. Article, International Journal of Pavement Engineering. Vol. 17 Issue 2, p166-175. 10p. Feb2016.

ISSN: 1029-8436

HAMDI, Amin; THIGUE, Susan and LI Ningyuan. Canadian Calibration on Mechanistic - Empirical Pavement Design Guideto Estimate International Roughness Index (IRI) using MTO Data. Article, International Journal of Pavement Research & Technology, Vol. 7 Issue 2, p101-108. 8p. March2014.ISSN: 1997-1400

HERNANDEZ Sampieri, Roberto; FERNANDEZ Collado, Carlos y BAPTISTA Lucio, Pilar. Metodologia de la investigacion. Mexico: Interamericana Editores, S. A. de C. V., 6ta Edicion. 2014. 601pp.

ISBN: 978-1-4562-2396-0

HOSSAIN, Nur; SINGH, Dharamveer and ZAMAN, Musharraf. Sensitivity of traffic input parameters on rutting performance of a flexible pavement using Mechanistic Empirical Pavement Design Guide. Article, International Journal of Pavement Research & Technology. Vol. 9 Issue 6, p450-459. 10p. Nov2016.

ISSN:1997-1400

HUAMAN Guerrero, Néstor. La Deformación Permanente en las mezclas asfálticas y el consecuente deterioro de los pavimentos asfálticos en el Perú. Tesis (Maestro en Ciencias con mención en Ingeniería de Transportes). Perú, Lima: Universidad Nacional de Ingeniería, Facultad de Ingeniería Civil, 2011. 133pp.

HUMPIRI Pineda, Katia. Análisis superficial de pavimentos flexibles para el mantenimiento de vías en la región Puno. Tesis (Magister en Ingeniería Civil Geotecnia y Transportes). Perú, Juliaca: Universidad Andina Néstor Cáceres Velásquez, Escuela de postgrado, 2015. 149pp.

JANNAT, Gulfman and TIGHE, Susan. An experimental design-based evaluation of sensitivities of MEPDG prediction: investigating main and interaction effects. Article, Vol. 17 Issue 7, p615-625. 11p. Aug2016.

ISSN: 1029-8436

JAÑA Arellano, Cristian. Implementacion de la guía de diseño Mecanístico-Empírico AASHTO 2008 en la región Piura. Tesis (Máster en Ingeniería Civil con mención en Ingeniería Vial). Perú, Piura: Universidad de Piura, Facultad de Ingeniería, 2016. 153pp. KEYHOLE Inc. Google Earth [CD-ROM]. Versión 7.3.2.5776 (32-bit). California, EE. UU., Programa computacional.

LEIVA Villacorta, Fabricio. Nueva guía de diseño mecanístico-empírica para estructuras de Pavimento (vistazo a la guía 2002, proyecto NCHRP i 37a). Article, Universidad de CostaRica, Laboratorio Nacional de Materiales y Modelos Estructurales (LANAMME), p1p19. 19p.

MAXIMILIANO Velásquez, Jaime. Implementación del modelo climático EICM con fines de diseño para pavimentos de concreto asfáltico aplicando la metodología MEPDG. Tesis (Ingeniero Civil). Perú, Lima: Universidad Nacional de Ingeniería, Facultad de Ingeniería Civil, 2016. 164pp.

MEDINA Palacios, Armando y DE LA CRUZ Puma, Marcos. Evaluación superficial del pavimento flexible del JR. José Gálvez del distrito de Lince aplicando el método del PCI. Tesis (Ingeniero Civil). Perú, Lima: Universidad Peruana de las Ciencias Aplicadas, Facultad de Ingeniería, 2015. 134pp.

MENA Abadía, Wilmer. Implementación del modelo climático de la MEPDG AASHTO 2008 en Colombia para tres condiciones climáticas. Tesis (Magister en Ingeniería). Colombia, Medellín: Universidad EAFIT, Facultad de Ingeniería Civil, 2013. 221pp.

MENDOZA Sánchez, Juan y MARCOS Palomares, Omar. El clima y las carreteras en México, Querétaro. Instituto Mexicano del Transporte. SCT, 2017. 260pp.

ISSN: 01887297

MINAYA Gonzales, Silene y ORDOÑEZ Huamán, Abel. Diseño Moderno de Pavimentos asfálticos. 2° ed. ICG: Universidad Nacional de Ingeniería, 2006. 487pp.

MINISTERIO DE TRANSPORTES Y COMUNCICAIONES. Manual de carreteras: Especificaciones técnicas generales para construcción EG-2013. Perú, Lima: MTC, 2013. 1285pp.

MINISTERIO DE TRANSPORTES Y COMUNICACIÓN. Manual de carreteras: Diseño Geométrico DG – 2014. Perú, Lima: MTC, 2014. 329pp.

MINISTERIO DE TRANSPORTES Y COMUNICACIÓN. Manual de carreteras: Diseño Geométrico DG – 2018. Perú, Lima: MTC, 2018. 288pp.

MIRANDA Rebolledo, Ricardo. Deterioros en pavimentos flexibles y rígidos. Tesis (Ingeniero Constructor). Chile: Universidad Austral de Chile, Facultad de Ciencias de la Ingeniería, 2010. 85pp.

MOHD Hasan, Mohd; HILLER, Jacob and YOU, Zhanping. Effects of mean annual temperature and mean annual precipitation on the performance of flexible pavement using ME design. Article, International Journal of Pavement Engineering. Vol. 17 Issue 7, p647-658. 12p. Aug2016.ISSN: 1029-8436

MONTOYA Goicochea, Jorge. Análisis del IRI para un proyecto de carretera sinuosa concesionada en el Perú. Tesis (Maestría en Ingeniería Civil con Mención en Ingeniería Vial). Perú, Lima: Universidad de Piura, Facultad de Ingeniería, 2013. 82pp.

NCHRP, TRB y NRC. Calibration of Permanent Deformation Models for Flexible Pavements. USA, Illinois: AASHTO, 2004. 556pp.

NCHRP, TRB y NRC. Finite Element Procedures for Flexible Pavement Analysis. USA, Illinois: AASHTO, 2004. 219pp.

PROJECT NCHRP 1-37A. MEPDG 2002 Desing Guide Software [CD ROM]. Versión (0.701) Last Build: 7/1/2004, University of Arizona, EE. UU., Programa computacional.

QUINTERO, Natalia. Validation of the Enhanced Integrated Climatic Model (EICM) for the Ohio SHRP test Road at U. S. Article, Universidad de Ohio, 23. 434pp. 2007.

RODRIGUEZ Velásquez, Edgar. Cálculo del Índice de condición del pavimento flexible en la av. Luis Montero Distrito de Castilla. Tesis (Ingeniero Civil). Perú, Piura: Universidad de Piura, Facultad de Ingeniería, 2009. 159pp.

RUMICHE Zambrano, Manuel. Determinación y evaluación de las patologías de la capa de rodadura del pavimento flexible de la calle Nicolás de Piérola cuadra 4 y 5, provincia de Sullana, departamento de Piura, abril – 2014. Tesis (Ingeniero Civil). Perú, Piura: Universidad Católica los Ángeles Chimbote, Facultad de Ingeniería, 2017. 113pp.

SADEGHI, Javad; NAJAFABADI, E. Rajaei and KABOLI, M. E. Development of degradation model for urban asphalt pavement. Article, International Journal of Pavement Engineering. Vol 18 Issue 8, p659-667. 9p. 2017.

ISSN: 1029-8436

SALCEDO De la Vega, Carlos. Experiencia de modificación de cemento ASFÁLTICO con polímeros SBS en obra. Tesis (Maestría en Ingeniería Civil con Mención en Ingeniería Vial). Perú, Lima: Universidad de Piura, Facultad de Ingeniería, 2008. 62pp.

SARMIENTO Soto, Juan y ARIAS Choque, Tony. Análisis y diseño vial de la Avenida Mártir Olaya ubicada en el distrito de Lurín del departamento de Lima. Tesis (Ingeniero Civil). Perú, Lima: Universidad Peruana de Ciencias Aplicadas. Facultad de Ingeniería, 2015. 153pp.

SOLANKI, Pranshoo and RAY, Banibandana. Sensitivity Analysis of Flexible Pavement Sections Using Mechanistic-Empirical Pavement Design Guide. Article, Vol. 8 Issue 6, p433-439. 7p. Nov2015.

ISSN: 1997-1400

TRAFFIC inputs for pavement ME design using Oklahoma data por Qiang, Joshua Li [et al]. Article, International Journal of Pavement Research & Technology. Vol. 12 Issue 2, p154-160. 7p. March2019.

ISSN:1997-1400

VALERIANO Inocente, Juan. Degradaciones en los pavimentos revestidos con asfalto en Lima y Callao. Alternativas de Solución para su rehabilitación y Mantenimiento. Tesis (Ingeniero Civil). Perú, Lima: Universidad Nacional de Ingeniería, Facultad de Ingeniería Civil, 2000. 339pp.

VASQUEZ Varela, Luis. PAVEMENT CONDITION INDEX (PCI) para pavimentos ASFÁLTICOs y de concreto en carreteras. Colombia, Manizales: INGEPAV, 2002. 90pp. VIVANCO Cahuana, Edwin. Caracterización del tránsito de vehículos Pesados aplicando la metodología MEPDG AASHTO 2008; aplicación en pavimento de Concreto hidráulicolima. Tesis (Ingeniero Civil). Perú, Lima: Universidad Nacional de Ingeniería, Facultad de Ingeniería, 2016. 174pp.

XIAO, Danny and ZHONG, Wu. Using systematic indices to relate traffic load spectra to pavement performance. Article, International Journal of Pavement Research & Technology. Vol. 9 Issue 4, p302-312. 11p. Jul2016.

ISSN: 1997-1400

YUFRA Carita, Jair. Implementación del modelo climático del método AASHTO 2008 (MEPDG) para el diseño de pavimentos flexibles en la ciudad de Tacna. Tesis (Ingeniero Civil). Perú, Tacna: Universidad Privada de Tacna, Facultad de Ingeniería, 2018. 115pp. ZEVALLOS Gamarra, Rafael. Identificación y Evaluación de Fallas superficiales en los pavimentos flexibles de algunas vías de la ciudad de Barranca. Tesis (Maestro en Ingeniería Civil con mención en Dirección de Empresas de la Construcción). Perú, Lima: Universidad Cesar Vallejo, Escuela de Postgrado, 2018. 102pp.

Anexos

Anexo 1: Matriz de consistencia

PROBLEMAS	OBJETIVOS	HIPÓTESIS	VARIABLES	DIMENSIONES	INDICADORES	METODOLOGÍA
Problema General	Objetivo General	Hipótesis General		piel de cocodrilo	%	
factor de		Durante los 6 años desde su puesta en		ahuellamiento	mm	Población: la población en esta
desgaste en la carpeta asfáltica de la av. Andrés	Evaluar si los daños permanentes en la av. Andrés Avelino Cáceres fueron	servicio la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres ha sufrido	Variable Independient e: Desgaste de la carpeta	fisuramiento Iongitudinal	m.km	investigación vendría a ser los 2+800 km de
Avelino Cáceres transcurrido un tiempo de 6 años desde	causados por la mala predicción del clima e IMDA.	daños permanentes a causa de una mala predicción de temperatura y	asfáltica	fisuramiento transversal	m.km	pavimento asfaltico de la av. Andrés Avelino Cáceres
6 anos desde		tráfico rodado.		IRI	m.km	
Problemas Específicos	Objetivos Específicos	Hipótesis Específicos		estabilidad	kg/cm2	Muestra: para esta
¿Cómo influyo el tráfico y la intervención del clima en el IRI de la carpeta	Evaluar si el tráfico y la intervención del clima disminuyeron las condiciones de confort (aumenta IRI)	El trafico disminuyo las condiciones de confort (aumenta el IRI) en la carpeta asfáltica de la av.	Variable Interviniente: Rigidez de la mezcla asfáltica	fluencia	mm	investigación la muestra se dará desde la progresiva 1+900 hasta 2+900 de la av. Andrés Avelino Cáceres;
asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres?	en la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres.	Andrés Avelino Cáceres.	astatica	temperatura	rango entre 28°C a 8°C	asimismo para identificar las características de los capas
Caceres				módulo relsiliente	kg/cm2	estructurales que componen
la evaluación del desgaste de la carpeta	Evaluar si la intervención del clima utilizándolo en el método mecanistico empírico incremento la falla de piel de cocodrilo en la carpeta asfáltica de la av. Andrés Avelino Cáceres.	La temperatura del aire (clima) aumento la posibilidad en conjunto con el tráfico de incrementar la falla de piel de cocodrilo en la av. Andrés Avelino Cáceres.	Variable independient e: El clima en la av. Andrés Avelino Cáceres	temperatura	rango entre 28°C a 8°C	Tipo: el tipo de investigación es de enfoque cuantitativo siendo tipo de investigación descriptiva y explicativa
afecto el tráfico y la intervención del clima en el análisis de	Evaluar si el tráfico y la intervención del clima incremento la cantidad de grietas longitudinales y	El tráfico y la intervención del clima incremento la cantidad de fisuras y grietas longitudinales	Variable independient e: El tráfico en la av. Andrés	IMDA	unidad por tipo de vehículo	Nivel: Nivel de investigación es aplicada
la degradación de la carpeta	transversales en la av. Andrés Avelino Cáceres.	y transversales de la av. Andrés Avelino Cáceres.	Avelino Cáceres		veriiculo	Diseño: Tipo no experimental.

Fuente: Propio.



COTIZACIÓN DE ENSAYOS DE LABORATORIO

martes, 5 de Noviembre de 2019

Solicitante : Castro Moscoso Maverick Raul

: Hinostroza Chavin Rosmery Linda

Dirección : Lima-Lima-Perú R.U.C : -----

Asunto : ENTREGA DE COTIZACIÓN DE LOS ENSAYOS

REGISTRO 154/2019.GEOSUR

CORRESPONDENCIA ---

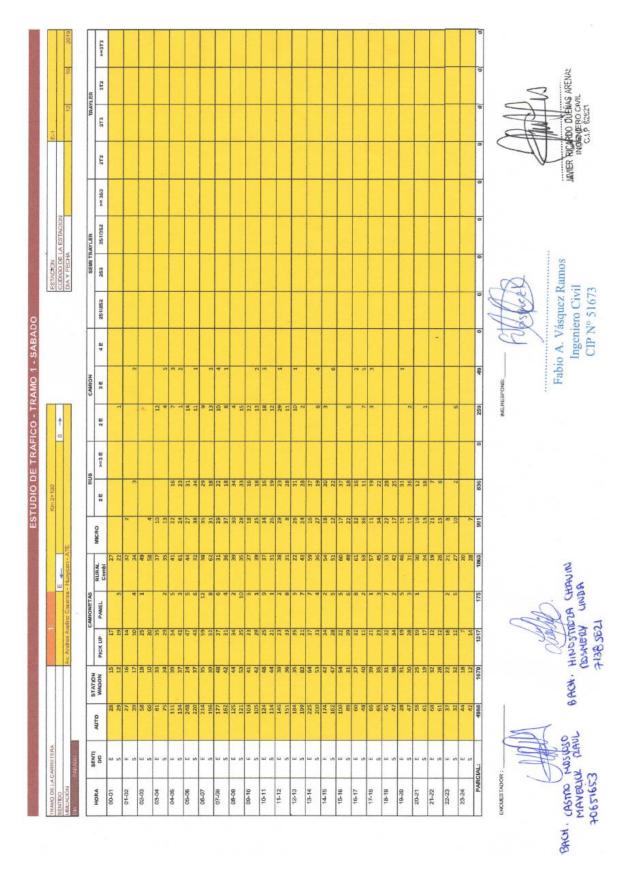
ITEM	Descripción	Norma	de ensayo	Und	cantidad	P.U (S/.)	P.P (s/.)
III EIWI	Descripcion	MTC	NPT	Oliu.	Carridad	1.0 (07.7	1.1 (3).)
1	Ensayos de laboratorio (Estándar)						
	Contenido de humedad		333.127	und.	1	5.0	5.0
	Análisis granulométrico		333.128	und.	1	30.0	30.0
l	Límites de consistencia		333.129	und.	1	25.0	25.0
	Clasificación de suelos	- 2	333.134	und.	1	10.0	10.0
2	Ensayos de laboratorio (Especial)						
	Próctor modificado		333.141	und.	1	50.0	50.0
	California bearing Ratio (CBR)	E-132		und.	1	120.0	120.0

Costo Sub Total	\$/.240.00
I.G.V (18%)	\$/.43.20
Costo Total	\$/.283.20

Av. 26 de Nov., 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, Villa María del Triunfo. Teléfono: 988930514-e-mail: ventasgeosur@hotmail.com

Anexo 3: recopilación de conteo vehicular

Conteo vehicular día sábado 12 de octubre del 2019



Conteo vehicular día domingo 13 de octubre del 2019

AMO DE LA CARRETERA	RETERA							Km 2+120						ESTACTON				E-1		
NTIDO						E .				1 00				CODICO DE 1	A ESTACION				100	
SEACEON DOWN	OZA4			AV. Arkiren At	ASTIO CACARAG	- realycen - A	The state of the s						at.	DIA Y PECHA				13	10	28
	1	-			CAMIONETAS			BUB	18		CAMION			SEMI TRAYLER	AYLER			TRAYLER	ER.	
HORA	SENTI AU	AUTO	WAGON	PICK UP	PANEL	RURAL	MICRO	2 E	M 60 m	2.6	3.6	4 E	251/252	253	351/352	×= 383	272	273	37.2	***3T3
00-01	- L	42	9	10	1	15		9	2											
01-02	ши	59	Nd	đ		27	1													
02-03	u u	77		m vo	en an		W 10	4	4.0	15	-									
03-04	и у	15	00 =	00 (7																
04-05	у ш у	62 63	13	12 4			16		in.		9 6									
90-50	, m. N	7.6	12 12	7 0	13		31		0.00	10										
20-90	шу	74	24	15			32				1 2									
90-70	. w	31	10	18			18													
80-90	ши	99	16	11 8			10		80		9									
09-10	a un un	63	13	16	100		36		12											
10-11	u v	52	28	19			48		4	70	-									
11-12	u v	74	113	26			20			42										
12-13	a o	101	23	12			52				m									
13-14	m w	131	29	18			47		6 -											
14-15	ши	101	23	23			35		on.	9 15										
15-16	W V	62	19	10	2		44				r									
16-17	ILL OF	65	27	91			25		2	2										
17-18	ши	52	18	26	3		48				1									
18-19	ui v	88 001	10	22		15	39			12	-									
19-20	m ou	129	38	15	2	92	57	12		1	2									
20-21	шv	48	13	30			35			m	I)									
21-22	m w	36	28	4 9	7		22	4 8		10		7								
22-23	lat un	25	80 m	m			3													
23-24	шо	17 26	6 4	9		31	1	1		1										
PARCIAL	11	3219	763	594	157		1194	465	10	551	32	0	0	0	0	0	0	0	0	
ENCUESTADOR:	The state of the s			2	China China	4				INGL	ING.RESPONS:			The same	A ST				Ä	
1.CASTOC	D SON	80	BA	BRGH. HIN	11 00	A CHAUN	3					. μ	Fahio A Vásasa B		4			J		
HAVERICK BAUL	Uck RAU 653	٦		37	P1385621								Inge	Ingeniero Civil	ivil	S	A	JAVIER RICARDO DUENAS ARENAS INGENIERO CIVIL CLIP 09821	D DUENAS TERO CIVII	ARENA
														IC NI	0/0			Ì		

Second Auto-normal participation Committed Com		TAMO DE LA	MO DE LA CARRETERA			B CONTRACTOR				Kn6.2+120						ESTACION				- T		
	The	ENTIDO				no. Residence from	Kine Protester	E 4	-			†				CODIGO DE I	A ESTACION				Total Control	
	Marcology Marc	DE-ACTION	The same of			W, AINDER AM	MITO CACINES	- Landcan -	4.							DIS V PECTY				d.	101	
Mathematical Math	Marcola Marc		-	t			AMIONETAS	-	-	BU	65		CAMION			SEMI TR	AYLER			TRAY	ER	
E 111 12<	1	HORA	DO		WAGON		PAMEL	RURAL.		3 E	H 25 H	2 E	3 6	4 11	2511252	253	381/352	>= 363	2T2	2T3		76=4
E 21 1 4 14 14 4	No.	10-00	ш и	18			1	24														
	No.	01-02	, w u	21 55				1					V									
	No.	02-03	л ш .	31	7		4	172	3			4										
8 45 </td <td> 10 10 10 10 10 10 10 10</td> <td>03-04</td> <td>n w i</td> <td>72</td> <td>4</td> <td></td> <td>N</td> <td>230</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>0 1</td> <td></td>	10 10 10 10 10 10 10 10	03-04	n w i	72	4		N	230				0 1										
5 50 10 11 3 40 13 34 15 34 15 34 15 34 15 34 15 34 15 34 15 34 15 34 35 34 35 35 36 36 36 36 36 36 36 36 36 36 37 36 36 37 36 36 37 36 36 36 37 36 36 37 36 36 37 36 36 37 36 37 36 37 36 37 36 37 36 37 36 37 36 37 36 37 36 37 36 37 36 37 37 36 37 <td> 10 10 10 10 10 10 10 10</td> <td>04-05</td> <td>и</td> <td>45</td> <td>2 2</td> <td>Vn.</td> <td>1</td> <td>24</td> <td>1</td> <td>12</td> <td></td> <td>S N</td> <td>3 1</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	10 10 10 10 10 10 10 10	04-05	и	45	2 2	Vn.	1	24	1	12		S N	3 1									
5 448 15 47 41 41 5 10 15 4 5 5 59 22 13 4 31 2 39 13 14 30 14	State Stat	90-50	ш	29	14	11	3	20 20		11		13 88	N	1 8						I	I	
S S	State Stat	06-07	S E	48	16	13	1 4	300		01		15	16	2								
E 99 31 19 4 91 31 11 <td> 10</td> <td>07.08</td> <td>S</td> <td>97</td> <td>21</td> <td>13</td> <td>3</td> <td>32</td> <td></td> <td>10</td> <td></td> <td>18</td> <td>20</td> <td>IN V</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	10	07.08	S	97	21	13	3	32		10		18	20	IN V								
E 866 25 246 440 113 115 126 111 E 140 25 24 15 64 34 12 23 17 23 15 E 140 25 15 15 16 23 17 23 15 E 167 24 12 1 66 76 23 17 23 15 E 1100 24 12 6 76 23 12 22 23 15 22 23 15 22 23 15 23 15 23 15 23 15 23 15 23 15 23 15 23 15 23 15 23 15 23 15 23 15 23 24 25 24 23 24 25 24 25 24 25 24 25 25 25 25 25	150 150	200	u un	16	31	19	4	22		11 .		16	20									
E 11/2 324 11 64 23 11 23 15 E 1101 33 11 2 64 23 12 53 15 E 1101 20 12 1 7 1 7 12 10 36 12 E 1102 20 1 1 1 1 1 20	100 25	60-90	m ro	98	22 22	18	in m	8 2		22		19	11	- 4								
E 167 249 17 71	15	05-10	ши	142	35	115	2	8 3		17		23	15	7								
E 1186 431 22 6 67 34 17 66 22 E 1123 136 47 16 76 23 12 66 22 E 1123 24 16 77 34 15 66 22 E 1135 36 16 77 34 15 66 22 E 1135 36 16 27 74 34 16 22 E 1136 36 16 27 74 34 16 22 E 1136 36 16 27 24 24 34 34 34 34 34 34 34 36 31 36 3	150 150	10-11	шч	161	18	12	1 4	87.83		21		36	12	7								
E 1133 47 16 1 17 34 15 66 2 E 1135 36 16 16 17 34 16 15 16 10 </td <td> 150 20 150 </td> <td>11-12</td> <td>шу</td> <td>184</td> <td>31</td> <td>22</td> <td>4 4</td> <td>87</td> <td></td> <td>17</td> <td></td> <td>25.0</td> <td>26</td> <td>9</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	150 20 150	11-12	шу	184	31	22	4 4	87		17		25.0	26	9								
E 115 36 16 2 77 34 34 54 68 16 34 16 18 16 18 16 18 16 18 16 18 16 18 16 18 16 18 16 18 16 18 16 18 16 18 16 18 16 18 16 18 19 11 18 19 11 18 19 11 18 20 11 18 20 11 18 20 11 18 20 11 18 20 19 </td <td> 150 150</td> <td>12-13</td> <td>al o</td> <td>123</td> <td>47</td> <td>16</td> <td>-</td> <td>7.1</td> <td></td> <td>25 25</td> <td></td> <td>59</td> <td>24</td> <td>100</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	150 150	12-13	al o	123	47	16	-	7.1		25 25		59	24	100								
E 143 32 34 34 44<	100 100	13-14		155	36	16	121	1 3 3		7		52	91	-								
E 910 34 14 2 45 15 </td <td> 100 100</td> <td>14-15</td> <td>о ш ч</td> <td>145</td> <td>15 30</td> <td>31</td> <td>0 -1 0</td> <td>121</td> <td></td> <td>7</td> <td></td> <td>49</td> <td>11</td> <td>2</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	100 100	14-15	о ш ч	145	15 30	31	0 -1 0	121		7		49	11	2								
E 84 18 56 39 31 15 16 25 5 88 18 18 8 39 31 13 13 14 25 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 14 18 16 14 15 14 18 16 17 16 17 16 17 16 17 16 17 16 17 16 17 16	10	15-16	n w u	26	35 36	14	2 7	7 13 2		11 5		38 3	24	35								
E 95 19 33 1 37 37 10 10 S 86 33 12 3 1 31 37 10 10 11 10 11 10 11	Second S	16-17	т ш ч	884	188	18	100	33		E :		19	92	40.								
E 80 35 15 4 55 20 11 17 10 S 80 35 15 15 4 55 20 11 17 10 S 80 35 18 1 41 26 13 17 11 E 88 32 34 3 57 12 15 10 17 E 40 18 19 4 46 16 15 17 17 S 41 18 19 4 37 2 17 S 20 7 18 4 37 3 4 3 S 20 7 12 10 17 3 3 2 3 S 21 12 10 1 34 4 3 2 3 2 3 2 S 22 12 12	10 10 10 10 10 10 10 10	17-18	1 11 1	01 0	1 1	S S	1 - 1	E :		N.		188	16	7 10 1								
5 91 43 2.7 9.3 1.0	State Stat	18-19	n w	8 8	35	15	त च न	8 18 1		111		71	11	2 2								
E 48 24 48 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14 14	12 13 12 14 14 15 15 15 15 15 15	19-20	n w .	91	43 63	27	1 50 1	325		15		21	7	н.					Ī			
E 21 13 32 2 37 30 11 3 S 29 21 13 2 37 8 12 3 E 24 21 12 7 34 4 3 E 21 18 10 1 24 3 4 3 F 17 8 4 1 1 3 4 3 3	22 24 21 22 24 24	20-21	n til 0	1 12 1	24	188		4		19		4	2	7								
S 24 21 12 7 32 6 8 3 3 6 6 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	12 12 12 12 12 12 12 12	21-22	, u v	21	13	32	1 2 0	32.5		11 12			n									
0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	17 6 713 122 2152 821 0 935 34 92 0 0 0 0 0 0 0 0 0	22-23	ш	24	21	12		32					2									
300	STOS 3903 713 172 21922 821 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	23-24		17	9 00 W	T T	4	17				0	1									
3 273 983 713 122 2152 820 511 0 938 484 82 0 0 0 0 0 0 0	HAM CALL PAINT ASSESSED AND PASSESSED IN STATE OF THE PAINT ASSESSED AND PASSESSED AND	PARC	143	3703	983	713	122	2152		511	0	935	484	92	0	0	0	0	0	0	0	
	CAL PLANT ROSSMEPY UNDA INCOME Kamos A3 74385621 CIP Nº 51673	G. CA		DECESO	85	当于五	OSTRON		211						7		f			1	7	A
MESCASO BACH HIMOSTROZA CHAVIN	ASSES CIVII	MM	VERICE	PLAUL		SON	MERY	-							rabio	A. Vast	luez ka	som		\vee	1	1
HUSCUSCO GARH HINGSTROOP CHAVING FLADIO A. Vásquez Ramos Transporter Propins Transporter P		Š.	21653			7	7950									TP No	SIK72			JAVIER PR	ABDO DU	MAS

Conteo vehicular día martes 15 de octubre del 2019

1	STATE PARTICIPATION PART	AMO DE LA CARRETERA	ERA						Km 2+120					-der	ESTACTON				E-1		
Control Cont	Vivingue	CACIÓN			Aw. Andras Av	edino Caceres -	F - Fuwcan - ATE	ig:							CODIGO DE I	A ESTACION			155	101	D
	Street Combon Name	MANTES												1							
	S			STATION	PICK UP	CAMIONETAS	RURAL	MICRO	11		- C	CAMION	4.0	084//980	SEMI TR	MYLER	>= 363	94.9	TRAY		1
	1	+					Combi 31					2									
	1	-		4 6	H	H	14														
1	State 15						16	1			cn	,									
	10 10 10 10 10 10 10 10						23		8		in a	3 5	2 4								
1	State Stat	-					282	8 0			12	9	m								
C C C C C C C C C C	State Stat	-					2 2 2	7 7	12		19	133	9 8								
C NATIONAL NA	State Stat						40	16	14		24	23									
E 70 13 23 4 64 13 13 44 95 13 14 15 13 14 15 13 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 14 15 <td> 12 13 14 15 15 15 15 15 15 15</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>37</td> <td>32</td> <td>13</td> <td></td> <td>35</td> <td>114</td> <td>10 =</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	12 13 14 15 15 15 15 15 15 15						37	32	13		35	114	10 =								
C 70 31 20 24 30 32 30 </td <td> 10 10 10 10 10 10 10 10</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>44</td> <td>31</td> <td>11</td> <td></td> <td>48</td> <td>5 20</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	10 10 10 10 10 10 10 10						44	31	11		48	5 20									
E 110 27 120	10 10 10 10 10 10 10 10						98 98	36	33		38	28	5 PM 10								
E 1154 36 115 7 70 30 30 60 64 20 4 8 20 4 8 20 4 8 20 4 8 20 4 8 8 9 10 80 10 8 9 10 80 10 8 10 8 10 10 8 10 10 10 8 10 10 10 8 10 10 10 10 8 10	Second Column Second Colum						B4	30	32		31	22	2 2								
C C C C C C C C C C	Section Sect						26. 26	39	29		48	26	4 5								
E 140 340 340 11 40 11 40 22 3 40 11 40 22 3 40 22 40 11 40 11 40 22 3 13 14 40 11 50 13 14 40 11 15 22 13 14 15 14 </td <td> Second Second</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>92</td> <td>37</td> <td>23</td> <td></td> <td>72</td> <td>26</td> <td>80 41</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	Second						92	37	23		72	26	80 41								
E 156 34 36 7 66 39 159 25 313 15	Second S		M				71	39	11		46	222									
S 158 25 20 0 0 0 59 33 25 25 25 25 25 25 25	150 250 250 4 551 252						22 56	30	19		55	23	3								
S 145 124 125 125 12 12 12 12 12	State Stat						51	33	25		22	18	20 1								
E 131 26 21 22 23 13 22 23 13 22 23 14 22 23 14 22 26 13 14 20 15 26 26 27 26 27 26 27 26 27 26 27 26 27 26 27<	12 22 31 2 22 11 12 12						0. 20	41	15		32	E 2	4								
E 92 19 19 14 33 16 33 16 20 30 </td <td> 10 10 10 10 10 10 10 10</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>52</td> <td>21 20</td> <td>115</td> <td></td> <td>12</td> <td>15</td> <td>2</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	10 10 10 10 10 10 10 10						52	21 20	115		12	15	2								
F F F F F F F F F F	100 100					1	43	33	15		य ट	30	un.								
E 55 24 14 12 14 14 14 14 14 14 14 14 16 2 14 16 2 14 16 2 14 16 16 1	SACH HINDSTRUCTOR CANAINANTEED COLVII						51	19	13		10	2 18									
E 36 24 316 2 31 1 2 13 11 2 13 13 13 13 14 15	SACH -HILDSFRIZZA CHWUN Fabro A. Vásquez Ramos Fabro A. Vásquez R						22	17	14		C4										
E 2.5 7 6 1 2.7 7 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 4 <td> 12 2 2 2 2 2 2 2 2 2</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>23</td> <td>11</td> <td>11</td> <td></td> <td></td> <td>1</td> <td>-</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	12 2 2 2 2 2 2 2 2 2						23	11	11			1	-								
E 16 16 2 2 6 3 2 6 3 2 7 8 18 13 2 7 7 8 18 18 18 18 2 17 8 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 1	100 2 2 2 2 2 2 2 2 2						77	7 4	2		1 1										
3622 1096 888 133 2179 978 633 0 972 542 96 0 0 0 0 0 0	1006 818 133 2178 978 653 0 972 542 910 0 0 0 0 0 0 0 0 0						26	m =													
	BACH-HINDSTRUZA CHAVING Fabio						2179	978	633	0	972	542	96	0	0	0		0	0	0	
	0.230011	ALCHSTOD	DESCOSO S	99	7 H. 15		CHANIM						Fab	io A. V	ásquez	Ramos	:		V.	111	
GACH-HINGSTRUZA CHAVING Fabio	2	7065165	777		743E	7								CIP	Jo 5167	7 5		5		1 3 8	A ANE

Tipos de vehículos en av. Andrés Avelino Cáceres Camión 3 ejes



camión 2 ejes



Bus



Micro



Camioneta (pickup)



Combi rural



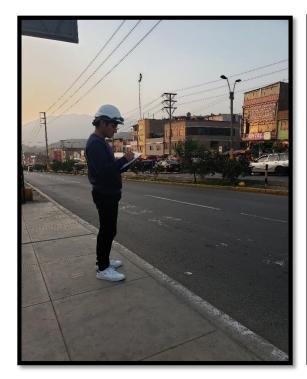
Station wagon



Auto



Realización de conteo vehicular





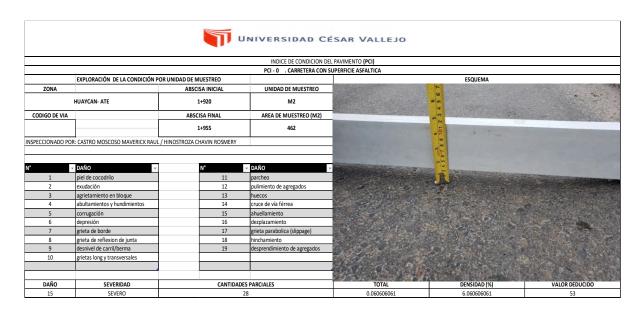
Corredor verde



Anexo 4: Unidades de muestreo del PCI

			INDIOS DE CONDICION DE	DANIEL TO (DOI)		
			PCI - 0 . CARRETERA CON S			
	EXPLORACIÓN DE LA CONDICIÓN P	OR LINIDAD DE MUESTREO	PCI-U . CARRETERA CON S	OPERFICIE ASPALTICA	ESQUEMA	
ZONA	EXPLORACION DE LA CONDICION P	ABSCISA INICIAL	UNIDAD DE MUESTREO		ESQUEMA	
ZUNA		ADSCISA INICIAL	ONIDAD DE MOESTREO		0	
	HUAYCAN- ATE	1+885	M2		20	
CODIGO DE VIA	A	ABSCISA FINAL	AREA DE MUESTREO (M2)			When the same of t
		1+920	462		4	
		1.520	402		0	*
					0	
	▼ DAÑO ▼	N°	→ DAÑO →	-	2 6	
1	▼ DAÑO ▼ piel de cocodrilo	N° 11	→ DAÑO → parcheo	40.		A Company of the Comp
1 2						W.
	piel de cocodrilo	11	parcheo			
2	piel de cocodrilo exudación	11 12	parcheo pulimiento de agregados			
2	piel de cocodrilo exudación agrietamiento en bloque	11 12 13	parcheo pulimiento de agregados huecos			
2 3 4	piel de cocodrilo exudación agrietamiento en bloque abultamientos y hundimientos	11 12 13 14	parcheo pulimiento de agregados huecos cruce de vía férrea			
2 3 4 5	piel de cocodrilo exudación agrietamiento en bloque abultamientos y hundimientos corrugación	11 12 13 14 15	parcheo pulimiento de agregados huecos cruce de vía férrea ahuellamiento			
2 3 4 5	piel de cocodrilo exudación agrietamiento en bloque abultamientos y hundimientos corrugación depresión grieta de borde grieta de reflexion de junta	11 12 13 14 15 16	parcheo pulimiento de agregados huecos cruce de vía férrea ahuellamiento dezplazamiento			
2 3 4 5 6 7 8	piel de cocodrilo exudación agrietamiento en bloque abultamientos y hundimientos corrugación depresión grieta de borde grieta de reflexion de junta desnivel de carril/berma	11 12 13 14 15 16	parcheo pulimiento de agregados huecos cruce de vía férrea ahuellamiento dezplazamiento grieta parabolica (slippage)			
2 3 4 5 6 7	piel de cocodrilo exudación agrietamiento en bloque abultamientos y hundimientos corrugación depresión grieta de borde grieta de reflexion de junta	11 12 13 14 15 16 17 18	parcheo pulimiento de agregados huecos cruce de via férrea ahuellamiento dezplazamiento grieta parabolica (slippage) hinchamiento			
2 3 4 5 6 7 8	piel de cocodrilo exudación agrietamiento en bloque abultamientos y hundimientos corrugación depresión grieta de borde grieta de reflexion de junta desnivel de carril/berma	11 12 13 14 15 16 17 18	parcheo pulimiento de agregados huecos cruce de via férrea ahuellamiento dezplazamiento grieta parabolica (slippage) hinchamiento			
2 3 4 5 6 7 8 9	piel de cocodrilo exudación agrietamiento en bloque abultamientos y hundimientos corrugación depresión grieta de borde grieta de reflexion de junta desnivel de carril/berma grietas long y transversales	11 12 13 14 15 16 17 18 19	parcheo pulimiento de agregados huecos cruce de via férrea ahuellamiento dezplazamiento grieta parabolica (slippage) hinchamiento desprendimiento de agregados		7 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	
2 3 4 5 6 7 8	piel de cocodrilo exudación agrietamiento en bloque abultamientos y hundimientos corrugación depresión grieta de borde grieta de reflexion de junta desnivel de carril/berma	11 12 13 14 15 16 17 18 19	parcheo pulimiento de agregados huecos cruce de via férrea ahuellamiento dezplazamiento grieta parabolica (slippage) hinchamiento	TOTAL 0.071428571		VALOR DEDUCIDO S5

#		VALOR DEDU	CIDO	TOTAL	q	VDC
1	55			55	1	55
2						
3						



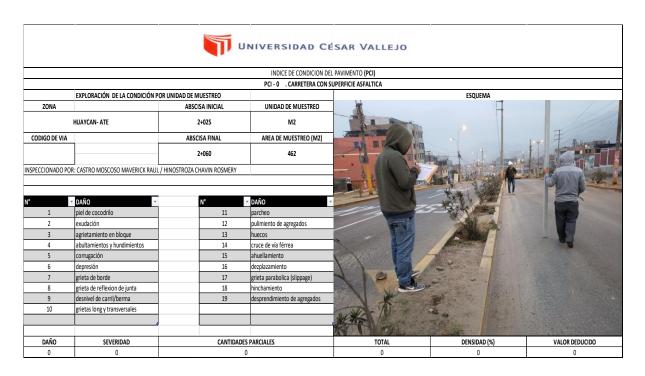
#		VALOR DEDU	CIDO	TOTAL	q	VDC
1	53			53	1	53
2						
3						



#		VALOR DEDU	CIDO	TOTAL	q	VDC
1	54			54	1	54
2						
3						



#		VALOR DEDU	CIDO	TOTAL	q	VDC
1	62			62	1	62
2						
3						



#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	0			0	0	0
2						
3						



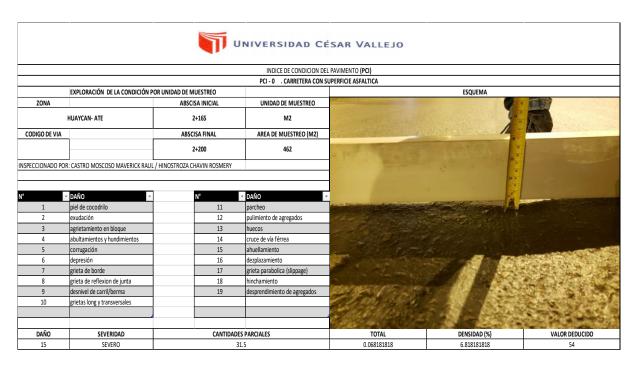
#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	55			55	1	55
2						
3						



#	VALOR DEDUCIDO		TOTAL	q	VDC	
1	0			0	0	0
2						
3						
	'					



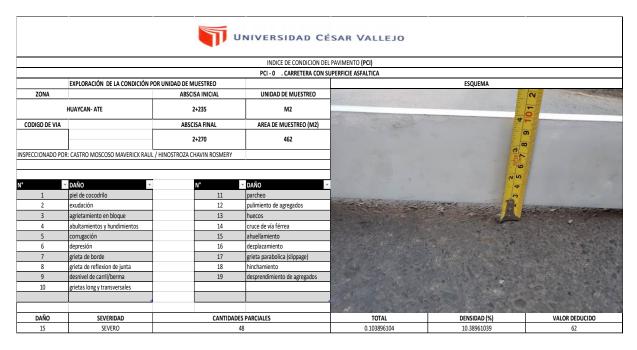
#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	55			55	1	55
2						
3						



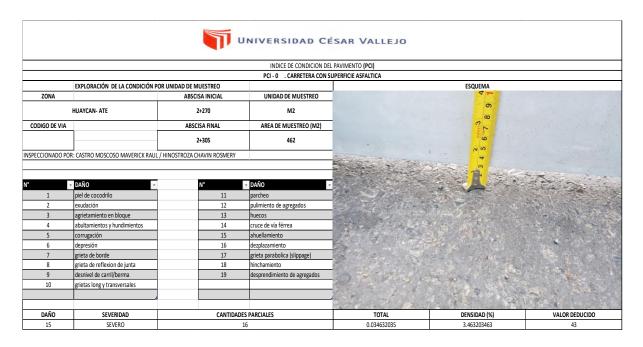
#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	54			54	1	54
2						
3						



#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	34			34	1	34
2						
3						



#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	62			62	1	62
2						
3						



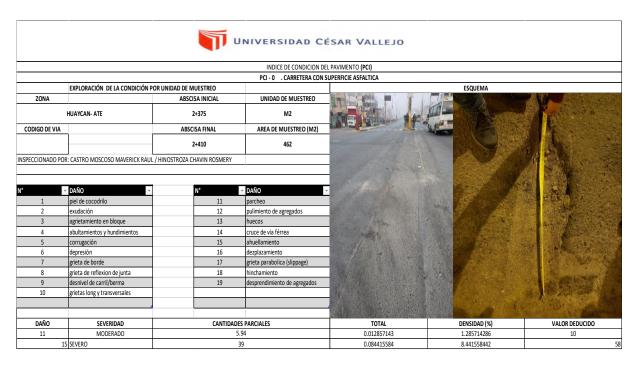
#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	43			43	1	43
2						
3						



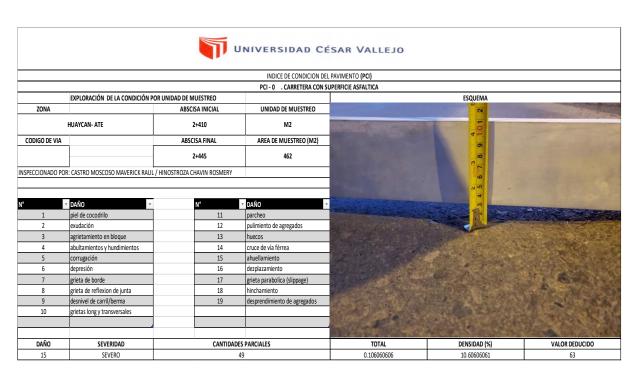
#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	35			35	1	35
2						
3						



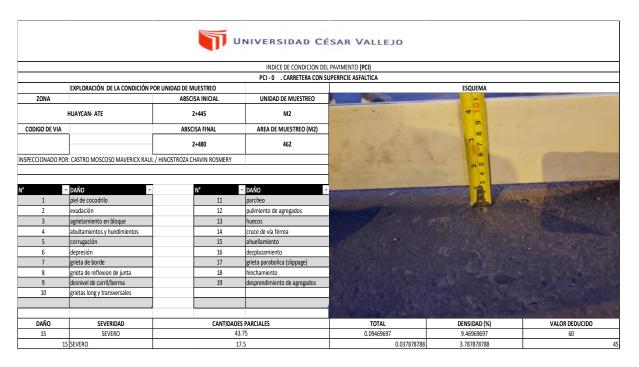
#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	31			31	1	31
2						
3						



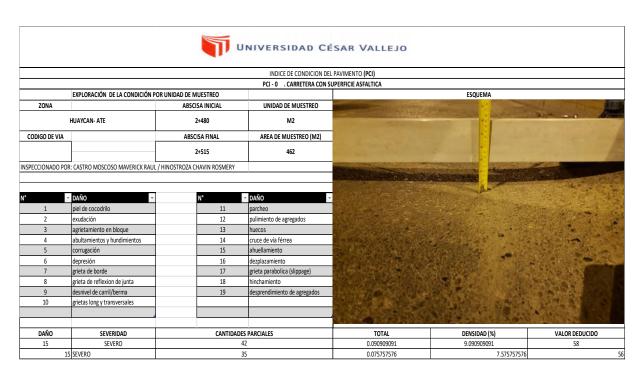
#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	58	10		68	2	50
2	58	2		60	1	60
3						



#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	63			63	1	63
2						
3						



#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	60	45		105	2	72
2	60	2		62	1	62
3						



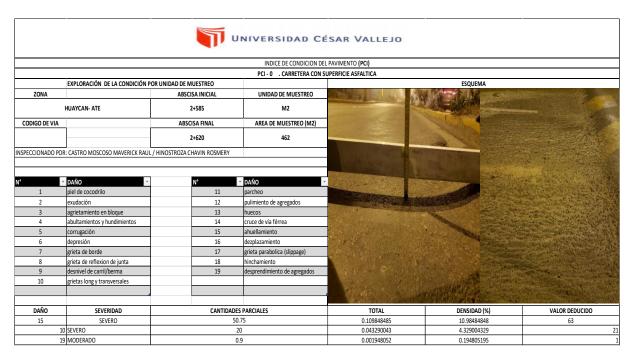
#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	58	56		114	2	77
2	58	2		60	1	59
3						



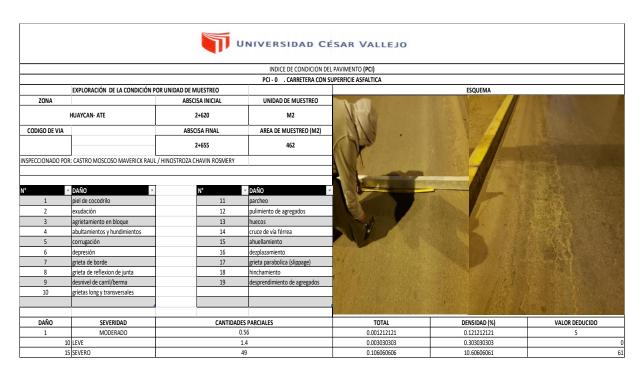
#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	40	36		76	2	55
2	40	2		42	1	42
3						



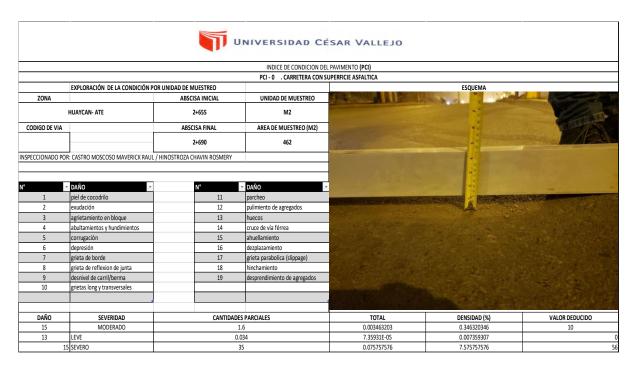
#		VALOR DEDUCIDO			q	VDC
1	65	64		129	2	86
2	65	2		67	1	67
3						



#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	63	21		84	2	60
2	63	2		65	1	65
3						



#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	61	5		66	2	49
2	61	2		63	1	63
3						



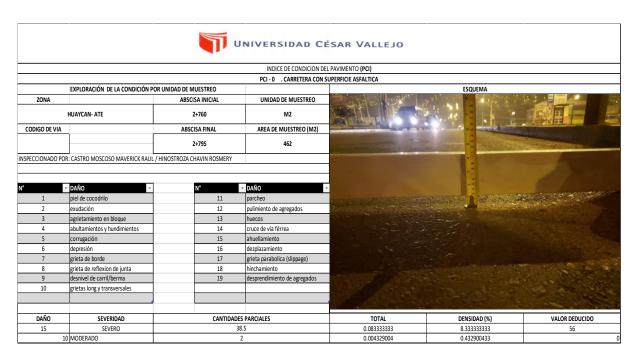
#		VALOR DEDUCIDO			q	VDC
1	56	10		66	2	49
2	56	2		58	1	58
3						



#		VALOR DEDUCIDO			q	VDC
1	31			31	1	31
2						
3	·					



#		VALOR DEDU	CIDO	TOTAL	q	VDC
1	44			44	1	44
2						
3						



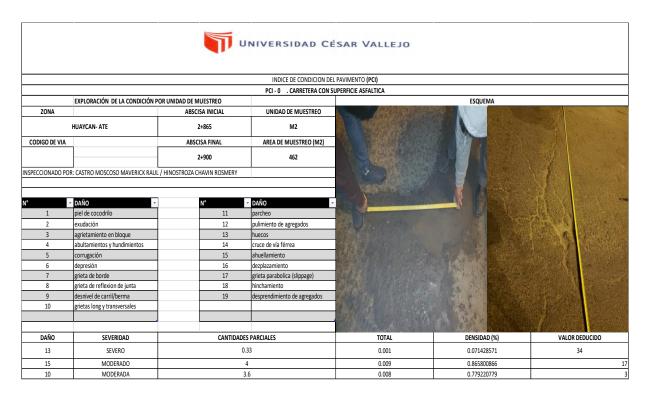
#	VALOR DEDUCIDO			TOTAL	q	VDC
1	56	0		56	1	56
2						
3						



#		VALOR DEDU	CIDO	TOTAL	q	VDC
1	20	4		24	2	19
2	20	2		22	1	23
3						



#	V	ALOR DED	UCIDO	TOTAL	q	VDC
1	57	23		80	2	57
2	57	2		59	1	59



#	V	ALOR DED	UCIDO	TOTAL	q	VDC
1	34	17	3	54	3	35
2	34	17	2	53	2	41
3	34	2	2	38	1	38

Resultados de inspección superficial del pavimento (PCI)

Unidad de Muestra	VDC	PCI	clasificacion	PCI Promedio	Clasificacion Promedio
1	41	59	BUENO		
2	59	41	REGULAR	1	
3	23	77	MUY BUENO	1	
4	56	44	REGULAR	1	
5	44	. 56	BUENO	1	
6	31	69	BUENO	1	
7	58	42	REGULAR		
8	63	37	MALO		
9	65	35	MALO		
10	86	14	MUY MALO].	
11	55	45	REGULAR		
12	77	23	MUY MALO		
13	72	28	MALO		
14	63	37	MALO 50.14		
15	60	40			REGULAR
16	31	69	BUENO]	, incoord
17	35	65	BUENO		
18	43	57	BUENO		
19	62	38	MALO		
20	34	66	BUENO		
21	54	46	REGULAR		
22	55	45	REGULAR		
23	0	100	EXCELENTE		
24	55	45	REGULAR		
25	0	100	EXCELENTE		
26	62	38	MALO		
27	54	46	REGULAR		
28	53	47	REGULAR	1	
29	55	45	REGULAR		

BACH CASTRO MOSTOSO MAY ERICH RADL

Inspector 1

IMMER RICARDO DUERAS ARENAE

Inspector 2

Fabio A. Vásquez Ramos Ingeniero Civil

Ing. Responsable

Tipos de fallas permanentes encontradas.

Piel de cocodrilo



Ahuellamiento



Parcheo



Huecos



Grietas longitudinales y transversales



Anexo 5: Excavación de calicatas para muestreo de laboratorio en la Av. Andrés Avelino Cáceres.

Calicata N°1



Calicata N°2



Calicata N°3



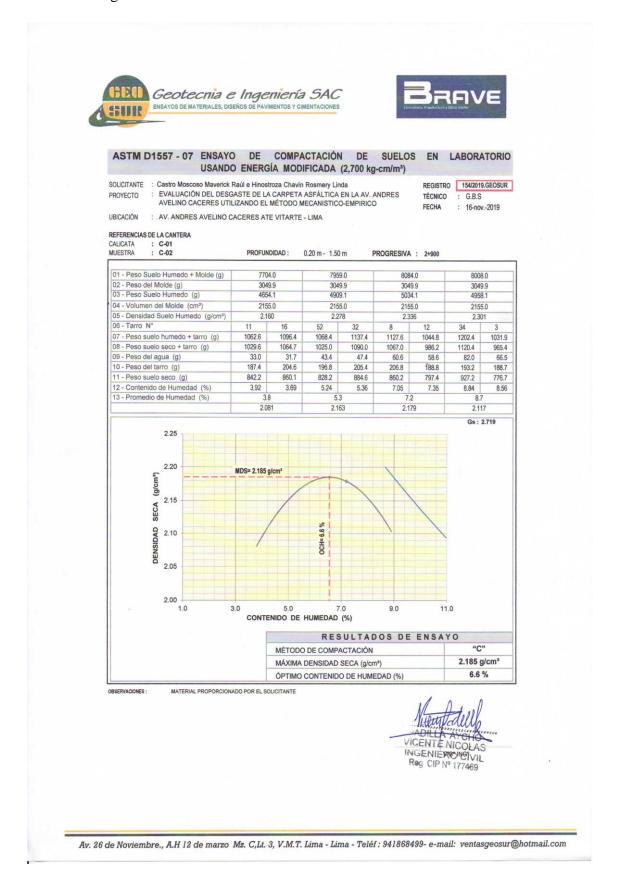
Calicata N°4



Muestras sacadas por estratos para ensayos de mecánica de suelos.



Anexo 6: Resultado de ensayos de mecánica de suelos (CBR Completo) por GEO SUR Geotecnia e Ingeniería S.A.C.







REGISTRO 154/2019.GEOSUR TÉCNICO : G.B.S

FECHA : 16-nov.-2019

ASTM D1883 - 07 ENSAYO DE CBR (RELACIÓN DE SOPORTE CALIFORNIA) DE SUELOS COMPACTADOS EN LABORATORIO

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

UBICACION : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA CANTERA

CALICATA : C-01

MUESTRA	: C-02		PRO	DFUNDI	DAD:	0.20 n	1 - 1.50 m	PR	ROGR	ESIVA	: 2+	900			
MOLDE N°				1				3					4		
CAPAS N°				5				5					5	_	
N° DE GOLPE	S POR CAPA			56				25		_			12		
	E LA MUESTRA		SIN EMBE		EMBE	BIDO	SIN EMBE		EMBE	BIDO	SIN	EMBE		FMBF	EBIDO
	+ SUELO HÚMI		9901		994		9704		9787.0		0,11	9524			15.0
PESO DEL MO			4991		499		4879		487			5006			06.0
	ELO HÚMEDO,	0	4910		495		4825		490			4518.0 4609.0			
	L ESPECIMEN,		2104		210		2121		212			2118.0 2118.0			
DENSIDAD HU			2.33			355	2.27			314		2.13			176
DENSIDAD SE			2.18	37		187	2.12		2.	129		1.999 1.998			998
TARA N°			51		15		4		15			34 15			T
TARA + SUELO	HÚMEDO		1176.0		1168.0		1102.0	1	179.0		711	16.0		170.0	
TARA + SUELO			1115.6		1098.1		1044.4		100.3			58.4		090.2	
PESO DEL AG			60.4		69.9		57.6	-	78.7			57.6		79.8	
PESO DE LA T			207.9		197.6		206.9		197.6			93.2		197.6	
PESO DEL SU			907.7		900.5		837.5		902.7			55.2		392.6	
% DE HUMEDA			6.65		7.76		6.88		8.72			5.66	-	8.94	
	DE HUMEDAD		6.7		7.70	7	6.9		8.	7	-	6.7			1.9
70 I'ROWEDIO	DE HOWEDAD		0.7			XPANSI			0.	el.		0.7		0	
		TIEMPO	DIAL			VSIÓN	DIAL		EVDA	NSIÓN		DIAL	1	TVDA.	NSIÓN
FECHA	HORA	DÍAS	pulg	-	mm	WSIOIN	pulg	_	mm	%		pulg		mm	1 %
18/11/2019	08:15 a. m.	0	0.000		0.00	S/E	0.000		0.00	0.00		0.000		0.00	0.00
10/11/2013	00.10 a.m.	0	0.000		0.00	OIL	0.000		0.00	0.00		0.000			0.00
004410040	20.45		0.000		0.00	0.5	0.000		0.00	0.5	,	0.000		0.00	S/E
22/11/2019	08:15 a. m.	4	0.000			S/E BSORCI			0.00	S/E		0.000	1).00	5/E
MOLDE N°				1	-	DOUNCH	UN	3					4		
	nedo. + plato + m	olde a		12110.	0	_		12020.0			_	_	11755.0		
Peso del plato		iolde, g	7155.0			7112.0			7146.0						
	so suelo húmedo embebido, g						4908.0			_	_	4609.0			
	n. sin embeber,			4955. 4910.				4825.0					4518.0		
Peso del agua		9					83.0					91.0			
Peso del suelo				45. 4601.				4513.6	_				4234.3		
Absorción de a								1.8		_	-		2.2	_	
ADSULCION DE 9	yua, 70			1.		NETRAC	ION	1.8					2.2		
Service Land		I pprojór:		MOLDE		MEIRAU		MOLDEN	0 4	-		-	MOI DE NIO	1	
PENETI	RACIÓN	PRESIÓN PATRÓN		MOLDE		arouóu.		MOLDE N		acoión.			MOLDE N°		RESIÓN
		100	DIAL	CARG		RESIÓN	DIAL	CARGA		RESIÓN	DIA	L	CARGA	1	RESION kg/cm²
mm	pulg	kg/cm ²	0.0	kg		kg/cm²	0.0	kg		kg/cm² 0.0		0.0	kg 0.0		kg/cm²
0.000	0.000		0.0		6.4	0.0 4.5	0.0	0.8 81.8		4.2		0.0	24.2		1.
0.635	0.025		86.4		8.0	12.8	81.8	230.		11.9		24.2	64.7		3.
1.270	0.050		248.0			24.8	230.5	409.		21.1		64.7	140.0		7.
1.905	0.075	70.5	480.7		0.7		409.3			29.7		40.0	228.0		11.
2.540	0.100	70.3	713.9		3.9	36.9	574.8	574.				28.0			20.
3.810	0.150	1000	1129.2	112		58.3	847.7	847.		43.8		95.3	395.3		28.
5.080	0.200	105.5	1452.8	145		75.1	1074.2	1074.		55.5		43.7	543.7		
6.350	0.250		1701.4	170		87.9	1255.5	1255.		64.9		64.7	664.7		34.
7.620	0.300		1931.3	193		99.8	1414.5	1414.		73.1		64.1	764.1		39.
10.160	0.400		2328.9	232		120.3	1686.0	1686.		87.1		26.5	926.5		47.
12.700	0.500		2633.1	263	3.1	136.0	1903.3	1903.	3	98.3	1 10	39.8	1039.8	1	53.7

 12.700
 0.500
 2633.1
 2633.1
 136.0
 1903.3
 1903.3

 OBSERVACUIONES:
 ENSAYO DE PENETRACIÓN EFECTUADO CON PRENSA DE CELDA DIGITAL.

PADILLA AYCHO VICENTE NICOLAS INGENIER® INCOVIL Rey CIP Nº 177469





ASTM D1883 - 07 ENSAYO DE CBR (RELACIÓN DE SOPORTE CALIFORNIA) DE SUELOS COMPACTADOS EN LABORATORIO

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

REGISTRO 154/2019.GEOSUR

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESIGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

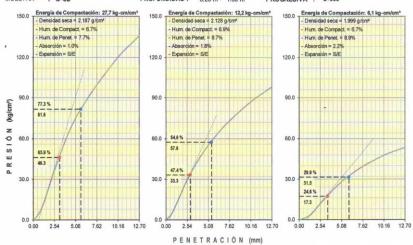
TÉCNICO : G.B.S FECHA : 16-nov.-2019

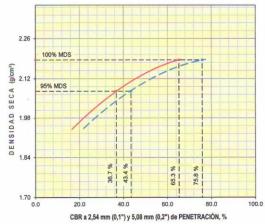
UBICACION : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA CANTERA

: C-01 : C-02 MUESTRA

PROFUNDIDAD: 0.20 m - 1.50 m PROGRESIVA : 2+900





RESULTADOS DE ENSAY	OS
Proctor Modificado (ASTM D-1	557)
- Método de Compactación	"C"
- Máxima Densidad Seca, kg/cm3	2.185
- Óptimo Cont. de Humedad, %	6.6
CBR (ASTM D-1883)	
- C B R a 2.54 mm (0.1") de Penetro	ación

- C.B.R. a 2,54 mm (0,1") de Penetra	CION
C.B.R. al 100 % de la M.D.S., %	65.3
C.B.R. al 95 % de la M.D.S., %	36.7
- C.B.R. a 5,08 mm (0,2") de Penetra	ción
C.B.R. al 100 % de la M.D.S., %	75.8
C.B.R. al 95 % de la M.D.S., %	43.4
Caracterización del Suelo	

- Clasificación SUCS	SP
- Clasificación AASHTO	A-1-b(0)
- Gravedad Específica	2.719

MATERIAL PROPORCIONADO POR EL SOLICITANTE

MINICALUS PADILLA AYCHO VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469

Av. 26 de Noviembre., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T. Lima - Lima - Teléf: 941868499- e-mail: ventasgeosur@hotmail.com





ASTM D1557 - 07 ENSAYO DE COMPACTACIÓN DE SUELOS EN LABORATORIO USANDO ENERGÍA MODIFICADA (2,700 kg-cm/m³)

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

REGISTRO 154/2019.GEOSUR TÉCNICO : G.B.S

FECHA : 16-nov.-2019

UBICACION : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA CANTERA

CALICATA : C-02 MUESTRA : C-02

PROFUNDIDAD: 0.30 m - 1.50 m PROGRESIVA : 2+650

13 - Fromedio de Hulfledad (%)	1.751		1.844		1.84		1.754		
13 - Promedio de Humedad (%)	10.73	100100	12.40 12.50		14.01		16.8	10,000	
12 - Contenido de Humedad (%)	10.73	10.66	12.48	12.50	14.61	14.56	16.83	16.7	
11 - Peso suelo seco (g)	223.7	282.4	367.0	283.2	266.9	267.8	295.3	253.	
10 - Peso del tarro (g)	206.9	203.9	187.4	197.6	184.0	200.0	204.6	206.	
09 - Peso del agua (g)	24.0	30.1	45.8	35.4	39.0	39.0	49.7	42.	
08 - Peso suelo seco + tarro (g)	430.6	486.3	554.4	480.8	450.9	467.8	499.9	459.	
07 - Peso suelo humedo + tarro (g)	454.6	516.4	600.2	516.2	489.9	506.8	549.6	502.	
06 - Tarro N°	4	9	11	15	6	21	16	8	
05 - Densidad Suelo Humedo (g/cm³)	1.93	8	2.07	4	2.11	8	2.04	149	
04 - Volumen del Molde (cm³)	944.	944.0		944.0		0	944.0		
03 - Peso Suelo Humedo (g)	1829.1		1958	.1	1999	.1	1934.	.1	
02 - Peso del Molde (g)		3049.9		.9	3049		3049.9		
01 - Peso Suelo Humedo + Molde (g)	4879	.0	5008.0		5049	.0	4984.0		



MATERIAL PROPORCIONADO POR EL SOLICITANTE

VICENTE NICOLAS INGENIEROS CIVIL Reg CIP Nº 177469

Av. 26 de Noviembre., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T. Lima - Lima - Teléf : 941868499- e-mail: ventasgeosur@hotmail.com

ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD (%)





ASTM D1883 - 07 ENSAYO DE CBR (RELACIÓN DE SOPORTE CALIFORNIA) DE SUELOS COMPACTADOS EN LABORATORIO

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

: EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO REGISTRO 154/2019.GEOSUR TÉCNICO : G.B.S

TÉCNICO : G.B.S FECHA : 16-nov.-2019

UBICACIÓN : .AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA CANTERA

CALICATA : C-02 MUESTRA : C-02

PROYECTO

PROFUNDIDAD: 0.30 m - 1.50 m PROGRESIVA: 2+650

MOLDE N° CAPAS N° N° DE GOLPES POR CAPA CONDICIÓN DE LA MUESTRA SIN EMBEBER EMBEBIDO SIN EMBEBER SIN EMBEBER PESO MOLDE + SUELO HÜMEDO, g
PESO DEL MOLDE,g
PESO DEL SUELO HÜMEDO, g
VOLUMEN DEL ESPECIMEN, cm³ 9336.0 4984.0 9319.0 5096.0 9415.0 9442.0 8879.0 9017.0 4984.0 5096.0 5095.0 5095.0 3922.0 2192.5 1.789 4352.0 4431.0 4223.0 4346.0 3784.0 2203.8 1.972 2065.0 2.108 2088.2 2.122 2125.0 1.987 2058.0 DENSIDAD HUMEDA, g/cm³ DENSIDAD SECA 1.851 1 635 1.521 1.829 1.751 14 20 579.5 1 TARA + SUELO HÚMEDO TARA + SUELO SECO PESO DEL AGUA 7 639.0 584.1 530.6 571.3 527.7 43.6 605.1 548.8 555.1 512.0 43.1 570.4 533.7 45.8 53.5 187.4 56.3 204.6 68.6 PESO DE LA TARA PESO DEL SUELO SECO 203.1 330.6 192.4 204.9 188.4 343.2 % DE HUMEDAD 15.60 16.35 17.95

% PRUMEDIU	DE HUMEDAD		13.9	10.	U	13.5	10	0.0	13.3	17	.0
				E)	(PANSION						
FECHA	HORA TIEMPO		DIAL EXPANSION		DIAL	EXPA	NSIÓN	DIAL	EXPANSION		
FEURA	HURA DÍ	DÍAS pi	pulg	mm	%	pulg	mm	%	pulg	mm	%
18/11/2019	08:15 a. m.	0	0.000	0.00	S/E	0.000	0.00	0.00	0.000	0.00	0.00
22/11/2019	08:15 a. m.	4	0.050	1.27	1.12	0.170	4.32	3.71	0.290	7.37	6.53

	ABSORO	ION	
MOLDE N°	10	11	12
Peso suelo húmedo. + plato + molde, g	11586.0	11458.0	11068.0
Peso del plato + molde, g	7155.0	7112.0	7146.0
Peso suelo húmedo embebido, g	4431.0	4346.0	3922.0
Peso suelo húm. sin embeber, g	4352.0	4223.0	3784.0
Peso del agua absorbida, g	79.0	123.0	138.0
Peso del suelo seco, g	3820.9	3720.7	3333.9
Absorción de agua, %	2.1	3.3	4.1
	PENETRA	CIÓN	

					PENETRACI	UN						
PENETRACIÓN		PRESIÓN		MOLDE N° 1			MOLDE N° 1		MOLDE N° 1			
mm	pulg	PATRÓN kg/cm²	DIAL	CARGA kg	PRESIÓN kg/cm²	DIAL	CARGA kg	PRESIÓN kg/cm²	DIAL	CARGA kg	PRESIÓN kg/cm²	
	0.000	ngruii	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	
0.000								-,-	-	-	0.3	
0.635	0.025		28.5	28.5	1.5	22.7	22.7	1.2	5.6	5.6		
1.270	0.050		81.6	81.6	4.2	64.0	64.0	3.3	15.0	15.0	0.8	
1.905	0.075		158.2	158.2	8.2	113.6	113.6	5.9	32.5	32.5	1.7	
2.540	0.100	70.3	235.0	235.0	12.1	159.6	159.6	8.2	53.0	53.0	2.7	
3.810	0.150		371.7	371.7	19.2	235.4	235.4	12.2	91.8	91.8	4.7	
5.080	0.200	105.5	478.2	478.2	24.7	298.3	298.3	15.4	126.3	126.3	6.5	
6.350	0.250		560.0	560.0	28.9	348.6	348.6	18.0	154.4	154.4	8.0	
7.620	0.300		635.6	635.6	32.8	392.8	392.8	20.3	177.5	177.5	9.2	
10.160	0.400		766.5	766.5	39.6	468.2	468.2	24.2	215.3	215.3	11.1	
12 700	0.500		866.6	866.6	44.8	528.5	528.5	27.3	241.6	241.6	12.5	

OBSERVACUIONES: ENSAYO DE PENETRACIÓN EFECTUADO CON PRENSA DE CELDA DIGITAL.

PADILLA AYCHO VICENTE NILLOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469





ASTM D1883 - 07 ENSAYO DE CBR (RELACIÓN DE SOPORTE CALIFORNIA) DE SUELOS COMPACTADOS EN LABORATORIO

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

REGISTRO 154/2019.GEOSUR

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

TÉCNICO : G.B.S FECHA : 16-nov.-2019

: AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

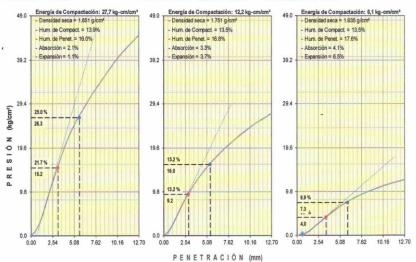
REFERENCIAS DE LA CANTERA

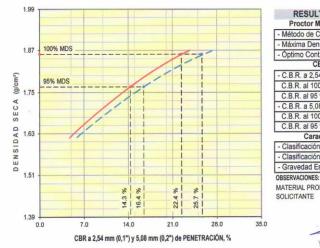
CALICATA : C-02 : C-02

MUESTRA

PROFUNDIDAD: 0.30 m - 1.50 m

PROGRESIVA: 2+650





Proctor Modificado (ASTM D-1	
- Método de Compactación	"A"
- Máxima Densidad Seca, kg/cm³	1.859
- Óptimo Cont. de Humedad, %	13.6
CBR (ASTM D-1883)	

CBR (ASTM D-1883)	
- C.B.R. a 2,54 mm (0,1") de Penetra	ción
C.B.R. al 100 % de la M.D.S., %	22.4
C.B.R. al 95 % de la M.D.S., %	14.3
- C.B.R. a 5,08 mm (0,2") de Penetra	ción
C.B.R. al 100 % de la M.D.S., %	25.7
C.B.R. al 95 % de la M.D.S., %	16.4

Caracterización del Suelo - Clasificación SUCS - Clasificación AASHTO - Gravedad Específica

MATERIAL PROPORCIONADO POR EL

SOLICITANTE

Mundally

ADILLA AYCHO

VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469

VºBº INGº





REGISTRO 154/2019.GEOSUR

ASTM D1557 - 07 ENSAYO DE COMPACTACIÓN DE SUELOS EN LABORATORIO USANDO ENERGÍA MODIFICADA (2,700 kg-cm/m³)

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavin Rosmery Linda
PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES
AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO TÉCNICO : G.B.S FECHA : 16-nov.-2019

: .AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA UBICACIÓN

REFERENCIAS DE LA CANTERA

: C-03 : C-02 CALICATA PROGRESIVA: 2+400 MUESTRA PROFUNDIDAD: 1.20 m - 1.50 m

01 - Peso Suelo Humedo + Molde (g)	4869	.0	4985	.0	5029	.0	4990	.0	
02 - Peso del Molde (g)	3049	.9	3049	.9	3049	.9	3049	.9	
03 - Peso Suelo Humedo (g)	1819	.1	1935	.1	1979	.1	1940	.1	
04 - Volumen del Molde (cm³)	944.	0	944.	0	944.	0	944.	0	
05 - Densidad Suelo Humedo (g/cm³)	1.92	7	2.05	0	2.09	7	2.05	5	
06 - Tarro N°	23	15	33	3	7	13	17	4	
07 - Peso suelo humedo + tarro (g)	454.6	516.4	600.2	516.2	489.9	506.8	549.6	502.2	
08 - Peso suelo seco + tarro (g)	424.0	479.9	548.9	475.1	446.5	463.2	493.9	457.2	
09 - Peso del agua (g)	30.6	36.5	51.3	41.1	43.4	43.6	55.7	45.0	
10 - Peso del tarro (g)	188.0	197.6	188.7	188.7	188.4	203.1	184.8	206.9	
11 - Peso suelo seco (g)	236.0	282.3	360.2	286.4	258.1	260.1	309.1	250.3	
12 - Contenido de Humedad (%)	12.97	12.93	14.24	14.35	16.82	16.76	18.02	17.98	
13 - Promedio de Humedad (%)	12.9	9	14.3		16.8		18.0		
	1.70	7	1.79	4	1.79	5	1.742		



OBSERVACIONES:

MATERIAL PROPORCIONADO POR EL SOLICITANTE

VICENTE NICOLAS Reg CIPN 177469





ASTM D1883 - 07 ENSAYO DE CBR (RELACIÓN DE SOPORTE CALIFORNIA) DE SUELOS COMPACTADOS EN LABORATORIO

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

TÉCNICO : G.B.S FECHA : 16-nov.-2019

REGISTRO 154/2019.GEOSUR

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO
UBICACION : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA CANTERA

CALICATA : C-03 MUESTRA : C-02

STRA : C-02	PROFUNDIDAD:	1.20 m - 1.50 m	PROGRESIVA : 2	2+400
-------------	--------------	-----------------	----------------	-------

MUESTRA	: C-02		PR	OFUNDIDA	AD:	1.20 n	n - 1.50 m	P	ROGE	RESIVA	: 2+400				
MOLDE N°				15 16			17								
CAPAS N°			5				5				5				
N° DE GOLPES	S POR CAPA			55			24				12				
CONDICIÓN D	E LA MUESTRA		SIN EMBE	EBER	EMBE	BIDO	SIN EMBE	BER	EMB	EBIDO	SIN EMBEBER		EMBEBIDO		
PESO MOLDE	+ SUELO HÚMI	EDO, g	9298	3.0	939	0.0	9125	.0	93	49.0	8944	4.0	9226	6.6	
PESO DEL MO	LDE,g		4950	0.0	495	0.0	4957	.0	49	57.0	5017	7.0	5017	7.0	
PESO DEL SUI	ELO HÚMEDO,	g	4348	3.0	444	0.0	4168	.0	43	92.0	3927	7.0	4209	9.0	
VOLUMEN DE	ESPECIMEN,	cm ³	2073	3.0	214	2.5	2077	.0	21	92.8	2092	2.0	2334	4.2	
DENSIDAD HU	MEDA, g/cm ³		2.0	97	2.0	72	2.00	07	2	.003	1.8	.77	1.8	03	
DENSIDAD SE	CA		1.8	16	1.7	758	1.75	57	1	.647	1.6	24	1.4	55	
TARA N°			20		11		1		16		14	7			
TARA + SUELO	HÚMEDO		589.5		657.7		578.4		682.4		572.0		7.3		
TARA + SUELO			537.7		586.3		527.0		597.5		522.5		26.5		
PESO DEL AG	JA		51.8		71.4		51.4		84.9		49.5		30.8		
PESO DE LA T			203.1		187.4		192.4		204.6		204.9		38.4		
PESO DEL SUI			334.6		398.9		334.6		392.9		317.6		38.1		
% DE HUMEDA			15.48		17.90		15.36		21.60		15.59		3.90		
% PROMEDIO	DE HUMEDAD		15.5			.9	15.4		2	1.6	15.6		23.	.9	
					E	XPANSIC	NC		100						
FECHA	HORA	TIEMPO	DIAL		EXPAI	NSIÓN	DIAL		EXPA	ANSIÒN	DIAL	E	KPAN	ISION	
FEURA	HORA	DIAS	pulg		mm	%	pulg		mm	%	pulg		m	%	
18/11/2019	08:15 a. m.	0	0.000)	0.00	S/E	0.000		0.00	0.00	0.00	0.	00	0.00	
				-				-					-		
22/11/2019	08:15 a. m.	4	0.150	0	3.81	3.35	0.250)	6.35	5.58	0.52	3 13.	28	11.58	
		- mily manual	E Comment		A	BSORCI	ÓN								
MOLDE N°				15				16				17			
Peso suelo húm		nolde, g		11595.0				11504.0				11355.0			
Peso del plato -				7155.0			7112.0				7146.0				
Peso suelo hún				4440.0 4348.0			4392.0				4209.0				
Peso suelo hún						4168.0				3927.0					
Peso del agua				92.0				224.0				282.0			
	so del suelo seco, g			3764.5				3611.8				3397.1			
Absorción de a	gua, %			2.4				6.2	2			8.3			
311						NETRAC	ION								
PENETI	PENETRACIÓN PRESIÓN			MOLDE N	_			MOLDE				MOLDE N° 1			
TENET	viololi	PATRÓN	DIAL	CARGA		RESIÓN	DIAL	CARGA	F	PRESIÓN	DIAL	CARGA		ESIÓN	
mm	pulg	kg/cm ²		kg		rg/cm²		kg		kg/cm²	0.500	kg	k	g/cm²	
0.000	0.000		0.0	0.0		0.0	0.0		0.0	0.0	0.0	0.0		0.	
0.635	0.025		18.0	18.0		0.9	16.9		5.9	0.9	3.8	3.8		0.:	
1.270	0.050		51.8	51.8		2.7	47.5		7.5	2.5	10.2	10.2	_	0.	
1.905	0.075	ma.c	100.3	100.3		5.2	84.4		1.4	4.4	22.0	22.0	_	1.	
2.540	0.100	70.3	149.0	149.0		7.7	118.5	118		6.1	35.8	35.8	_	1.	
3.810	0.150	1000	235.6	235.6		12.2	174.8	174		9.0	62.1	62.1	_	3.	
5.080	0.200	105.5	303.1	303.1		15.7	221.5	221		11.4	85.4	85.4	_	4.	
6.350	0.250		355.0	355.0		18.3	258.9	258		13.4	104.4	104.4	_	5.	
7.620	0.300		403.0	403.0		20.8	291.7	291		15.1	120.0	120.0	_	6.	
10.160	0.400		486.0	486.0	0	25.1	347.7	347	7.7	18.0	145.5	145.5		7.5	

PADILLA AYCHO VICENTANICOLAS INGENIER©®UNG/IL Reg CIP N° 177469

163.3

8.4





ASTM D1883 - 07 ENSAYO DE CBR (RELACIÓN DE SOPORTE CALIFORNIA) DE SUELOS COMPACTADOS EN LABORATORIO

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

UBICACION : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA REGISTRO 154/2019.GEOSUR TÉCNICO : G.B.S

FECHA : 16-nov.-2019

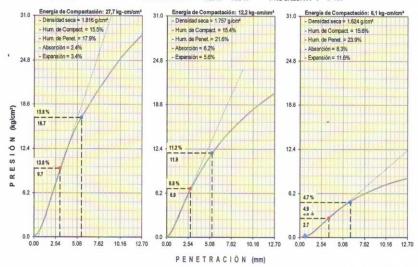
REFERENCIAS DE LA CANTERA

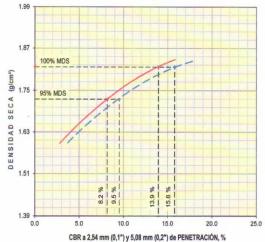
: C-03 : C-02 CALICATA

MUESTRA

PROFUNDIDAD: 1.20 m - 1.50 m

PROGRESIVA: 2+400





RESULTADOS DE ENSAYO	OS
Proctor Modificado (ASTM D-1	557)
- Método de Compactación	"A"
- Máxima Densidad Seca, kg/cm³	1.816
- Óptimo Cont. de Humedad, %	15.5
CBR (ASTM D-1883)	
- C.B.R. a 2,54 mm (0,1") de Penetra	ción
C.B.R. al 100 % de la M.D.S., %	13.9
C.B.R. al 95 % de la M.D.S., %	8.2

C.B.R. al 100 % de la M.D.S., %	13.9
C.B.R. al 95 % de la M.D.S., %	8.2
- C.B.R. a 5,08 mm (0,2") de Penetra	ción
C.B.R. al 100 % de la M.D.S., %	15.8
C.B.R. al 95 % de la M.D.S., %	9.5
Caracterización del Suelo	
- Clasificación SLICS	

- Clasificación AASHTO - Gravedad Específica 2.699 OBSERVACIONES:

MATERIAL PROPORCIONADO POR EL SOLICITANTE

PADILLA AYCHO VICENTE NICOLAS

INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469

Av. 26 de Noviembre., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T. Lima - Lima - Teléf : 941868499- e-mail: ventasgeosur@hotmail.com





ASTM D1557 - 07 ENSAYO DE COMPACTACIÓN DE SUELOS EN LABORATORIO USANDO ENERGÍA MODIFICADA (2,700 kg-cm/m³)

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO UBICACION : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REGISTRO 154/2019.GEOSUR TÉCNICO : G.B.S

FECHA : 16-nov.-2019

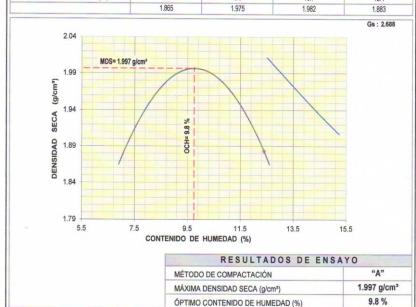
REFERENCIAS DE LA CANTERA

CALICATA : C-04
MUESTRA : M-01

PROFUNDIDAD: 0.00 m - 1.50 m

PROGRESIVA : 2+900

13 - Promedio de Humedad (%)	1.86		8.6 1.975		10.7		12.4		
12 - Contenido de Humedad (%)	6.84	6.96	8.68	8.51	10.81	10.59	12.49	12.3	
11 - Peso suelo seco (g)	822.1	838.6	794.8	868.2	848.0	775.3	891.6	734.	
10 - Peso del tarro (g)	184.3	199.4	204.6	195.3	187.9	187.4	199.4	206.	
09 - Peso del agua (g)	56.2	58.4	69.0	73.9	91.7	82.1	111.4	90.	
08 - Peso suelo seco + tarro (g)	1006.4	1038.0	999.4	1063.5	1035.9	962.7	1091.0	941.	
07 - Peso suelo humedo + tarro (g)	1062.6	1096.4	1068.4	1137.4	1127.6	1044.8	1202.4	1031.	
06 - Tarro N°	43	54	16	44	19	11	18	4	
05 - Densidad Suelo Humedo (g/cm³)	1.99	14	2.14	15	2.19	14	2.11	2.117	
04 - Volumen del Molde (cm³)	944	.0	944	.0	944.	.0	944	.0	
03 - Peso Suelo Humedo (g)	1882	2.1	2025	5.1	2071	.1	1998	3.1	
02 - Peso del Molde (g)	3049	2000	3049	9.9	3049	9.9	3049	9.9	
01 - Peso Suelo Humedo + Molde (g)	4932	2.0	5075	5.0	5121	.0	5048.0		



ORSERVACIONES -

MATERIAL PROPORCIONADO POR EL SOLICITANTE

VICENTE NICOLAS INGENHERSO CIVIL





FECHA : 16-nov.-2019

ASTM D1883 - 07 ENSAYO DE CBR (RELACIÓN DE SOPORTE CALIFORNIA) DE SUELOS COMPACTADOS EN LABORATORIO

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

REGISTRO 154/2019.GEOSUR PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES TÉCNICO : G.B.S

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

UBICACION : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATEVITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA CANTERA

CALICATA : C-04

MUESTRA	: M-01		PRO	DFUNDIDA	D: 0.	.00 m -	- 1.50 m	PRO	GRESIVA	: 2+900			
MOLDE N°			15			T		16		17			
CAPAS N°			5					5	5				
N° DE GOLPE	S POR CAPA			55				24	12				
CONDICIÓN D	E LA MUESTRA		SIN EMBE	BER E	MBEBID	0	SIN EMBE	BER E	MBEBIDO	SIN EMBE	BER E	MBE	BIDO
PESO MOLDE	+SUELO HÚME	EDO, g	9493	.0	9539.0		9213	.0	9293.0	9016	.0	9111	0.1
PESO DEL MO)LDE,g		4950	.0	4950.0		4957	.0	4957.0	5017	.0	5017	.0
PESO DEL SUI	ELO HÚMEDO,	g	4543	.0	4589.0		4256	.0	4336.0	3999	.0	4094	1.0
VOLUMEN DEI	L ESPECIMEN,	cm ³	2073	.0	2073.0		2077	.0	2077.0	2092	.0	2092	2.0
DENSIDAD HU	JMEDA, g/cm³		2.19	92	2.214		2.04	9	2.088	1.9	12	1.98	57
DENSIDAD SE	CA		1.99	96	1.996		1.91	7	1.917	1.7	41	1.74	41
TARA N°			51	1	5		4	15		34	1		
TARA + SUELO	O HÚMEDO		551.1		53.7		551.1		2.4	575.2		30.6	
TARA + SUELO	O SECO		520.4	5	18.7		529.0	57	8.5	541.2	58	32.8	
PESO DEL AG			30.7		35.0		22.1		3.9	34.0	- 4	47.8	
PESO DE LA T	ARA		207.9		97.6		206.9	19	7.6	193.2		97.6	
PESO DEL SUI			312.5		21.1		322.1	38	0.9	348.0		35.2	
% DE HUMEDA			9.80	1	0.90		6.86	8	.90	9.76	12	2.40	
% PROMEDIO	DE HUMEDAD		9.8		10.9		6.9		8.9	9.8		12.	4
					EXPA	ANSION	1						
FECHA	HORA	TIEMPO	DIAL	E	XPANSIC	N	DIAL	E)	(PANSIÓN	DIAL	EX	XPAN	SIÓN
FEURA	HONA	DÍAS	pulg			%	pulg	m		pulg			%
18/11/2019	08:15 a. m.	0	0.000		0.00	S/E	0.000	0.0	00.00	0.000	0.	00	0.00
						#							
22/11/2019	08:15 a. m.	4	0.000		0.00	S/E	0.000	0.0	00 S/E	0.000	0.	00	S/E
					ABSC	RCIÓN	N	The last					7
MOLDE N°				15		T		16			17		
	nedo. + plato + m	nolde, g		11744.0				11448.0		11240.0			
Peso del plato -				7155.0				7112.0	7146.0				
	nedo embebido,			4589.0			4336.0			4094.0			
	m. sin embeber,	9		4543.0				4256.0		3999.0			
Peso del agua				46.0				80.0			95.0		
	so del suelo seco, g			4137.5				3981.3			3642.1		
Absorción de a	rción de agua, %			1.1				2.0			2.6		
	The state of				PENET	RACIO	N						
DEL	D. OIÓN	PRESIÓN		MOLDE N°	1	T		MOLDE N° 1			MOLDE Nº 1		
PENET	RACIÓN	PATRÓN	DIAL	CARGA	PRESIO	ÓN	DIAL	CARGA	PRESIÓN	DIAL	CARGA	PR	ESIÓN
mm	pulg	kg/cm ²	DIAL	kg	kg/cm	32	DIAL	kg	kg/cm²	DIAL	kg	kg	g/cm²
0.000	0.000		0.0	0.0		0.0	0.0	0.0	0.0	0.0	0.0		0.0
0.635	0.025		54.9	54.9		2.8	53.8	53.8	2.8	15.9	15.9		8.0
1.270	0.050		157.4	157.4		8.1	151.6	151.6	7.8	42.5	42.5		2.2
1.905	0.075		305.0	305.0		15.8	269.1	269.1	13.9	92.0	92.0		4.8
2.540	0.100	70.3	453.0	453.0		23.4	378.0	378.0	19.5	149.8	149.8		7.7
3.810	0.150		716.5	716.5	3	37.0	557.5	557.5	28.8	259.7	259.7		13.4
0.010		105.5	921.9	921.9	1	47.6	706.4	706.4	36.5	357.2	357.2		18.
5.080	0.200	100.0											00/
	0.200	105.5	1079.6	1079.6		55.8	825.7	825.7	42.7	436.7	436.7		
5.080		100.0		1079.6 1225.5		55.8 63.3	825.7 930.2	825.7 930.2	42.7	436.7 502.0	502.0		22.6 25.9
5.080 6.350	0.250	105.5	1079.6	1079.6	(

PADIELA AYCHO VICENTE MINOGLAS INGENIÈRO CIVIL Reg CIP Nº 177469





ASTM D1883 - 07 ENSAYO DE CBR (RELACIÓN DE SOPORTE CALIFORNIA) DE SUELOS COMPACTADOS EN LABORATORIO

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

: G.B.S TÉCNICO

REGISTRO 154/2019.GEOSUR

FECHA : 16-nov.-2019

: .AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA **UBICACIÓN**

Energía de Compactación: 27,7 kg-cm/cn
- Densidad seca = 1.996 g/cm²

- Hum. de Compact. = 9.8% - Hum. de Penet. = 10.9%

Absorción = 1.1%

REFERENCIAS DE LA CANTERA

CALICATA : C-04 : M-01 MUESTRA

PROYECTO

76.0

57.0

49.1 % 51.8

(kg/cm²)

N 38.0

PROFUNDIDAD: 0.00 m - 1.50 m

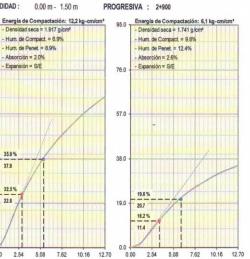
57.0

35.9 % 38.0

37.9 32.5% 22.8 19.0

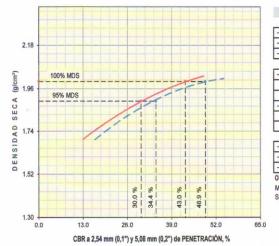
- Hum. de Compact. = 6.9% - Hum. de Penet. = 8.9%

Absorción = 2.0%



7.62 PENETRACIÓN (mm)

5.08



10.16 12.70

R	ESI	JLT	ADO	SE	E	ENSA	YOS	

1 Toctor modificado (Aorim D-1	0011
- Método de Compactación	"A"
 Máxima Densidad Seca, kg/cm³ 	1.997
- Óptimo Cont. de Humedad, %	9.8
CBR (ASTM D-1883)	

- C.B.R. a 2,54 mm (0,1") de Penetra	ción
C.B.R. al 100 % de la M.D.S., %	43.0
C.B.R. al 95 % de la M.D.S., %	30.0
- C.B.R. a 5,08 mm (0,2") de Penetra	ción
C.B.R. al 100 % de la M.D.S., %	48.9
C.B.R. al 95 % de la M.D.S., %	34.4

Caracterización del Si	uelo
- Clasificación SUCS	
- Clasificación AASHTO	
- Gravedad Específica	2.68

OBSERVACIONES:

MATERIAL PROPORCIONADO POR EL

SOLICITANTE

Muldel VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL

Reg VORPING 177469





ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO DE SUELOS POR TAMIZADO

NTP 339.128 (99)

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

REGISTRO 154/2019.GEOSUR

TÉCNICO : G.B.S FECHA : 16-nov.-2019

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

CALICATA : C-01

MUESTRA : M-01

PROFUNDIDAD : 0.00 m - 0.20 m

PROGRESIVA: 2+900

MALLA	S		RETENIDOS		
SERIE,	ABERT.	PESO	PARCIAL	ACUMUL.	PASA (%)
AMERICANA	(mm)	(g)	(%)	(%)	(70)
3"	76.200				
2 1/2"	63.500				
2"	50.800				100.0
11/2"	38.100	322.2	3.6	3.6	96.4
1"	25.400	591.6	6.6	10.2	89.8
3/4"	19.050	501.2	5.6	15.8	84.2
1/2"	12.700	1099.0	12.3	28.1	71.9
3/8"	9.525	768.1	8.6	36.7	63.3
1/4"	6.350	670.4	7.5	44.2	55.8
N° 4	4.760	349.2	3.9	48.1	51.9
N°8	2.380	26.4	4.6	52.7	47.3
N° 10	2.000	16.8	2.9	55.6	44.4
N° 20	0.840	37.7	6.6	62.2	37.8
N° 40	0.426	51.0	8.9	71.1	28.9
N° 50	0.297	25.9	4.5	75.6	24.4
N° 80	0.177	43.4	7.6	83.2	16.8
N° 100	0.149	25.9	4.5	87.7	12.3
N° 200	0.074	33.5	5.9	93.6	6.4
- N° 200	-	36.4	6.4	100.0	

	DESCRIPCIÓN DEL SUELO
Grava limosa mal gradada.	Con 48.1% de piedra mediana a chica, dura, textura
poco rugosa, tamaño máx.	de 2"; 45.5% de arena de grano fino a medio; poco
material fino pasante la mal	la Nº200 en un 6.4%, ligeramente plástico (LL= 22.9%,
IP= 3.3%); noco húmedo	

CARACTERIZACIÓN DEL SUELO Límite líquido, % NTP 339.129 (99) : 22.9 Limite plástico, % NTP 339.129 (99): 19.6 Índice plástico, % NTP 339.129 (99): 3.3 Clasificación SUCS NTP 339.135 (99): GP-GM Clasificación AASHTO NTP 339.134 (99): A-1-a (0)

Contenido de humedad, %

NTP 339.127 (98) ;

3.4

OBSERVACIONES:

- Muestra tomada e identificada por el solicitante.

	DATOS DE	LA MUESTRA DE ENSAYO	
		- PESO TOTAL	8945.0 g
- GRAVA	48.1 %	- PESO GRAVA, g	4302.5 g
- ARENA	45.5 %	- PESO ARENA, g	4642.5 g
- FINOS	6.4 %	- ARENA EMPLEADA, g	297.1 g

CURVA GRANULOMÉTRICA



Referencia:

ASTM D 422-63-02 Standard test method for sieve analysis of fine and coarse aggregates

PADILLA AYCHO VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469

Av. 26 de Nov., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T.: 988930514 - e-mail: ventasgeosur@hotmail.com





DETERMINACIÓN DEL LÍMITE LÍQUIDO, LÍMITE PLÁSTICO E ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN SUELOS

NTP 339.129 (99)

SOLICITANTE

: Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

REGISTRO

154/2019.GEOSUR

PROYECTO

EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN

TÉCNICO **FECHA**

16-nov.-19

LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

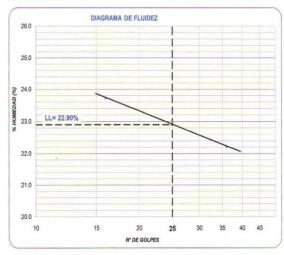
- CALICATA - MUESTRA

: C-01 : M-01

- PROF. (m) : 0.00m - 0.20m

PROGRESIVA: 2+900

DESCRIPOCIÓN		LÍMITE LÍQUIDO			LÍMITE PLÁSTICO	
ENSAYO No.	1	2	3	1	2	
CÁPSULA No.	41	23	58	4	60	
PESO CÁPSULA + SUELO HÚMEDO, g	26.60	26.26	27.16	19.96	18.91	
PESO CÁPSULA + SUELO SECO, g	23.65	23.55	24.40	18.55	17.68	
PESO AGUA, g	2.95	2.71	2.76	1.41	1.23	
PESO DE LA CÁPSULA, g	11.24	11.74	11.98	11.32	11.43	
PESO SUELO SECO, g	12.41	11.81	12.42	7.23	6.25	
CONTENIDO DE HUMEDAD, %	23.73	22.95	22.22	19.50	19.68	
NÚMERO DE GOLPES	16	25	36			



RESULTADOS DE ENS	AYOS
LÍMITE LÍQUIDO, %	22.9
LÍMITE PLÁSTICO, %	19.6
ÍNDICE DE PLASTICIDAD, %	3.3

	0	BSE	RVACION	ES:		
	ctua 5 mr		I material	pasante	la m	alla

INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469





REGISTRO

TÉCNICO : G.B.S

154/2019.GEOSUR

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO DE SUELOS POR TAMIZADO

NTP 339.128 (99)

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO FECHA : 16-nov.-2019

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

: C-01

MUESTRA : M-02

PROFUNDIDAD : 0.20 m - 1.50 m

PROGRESIVA: 2+900

	GI	NTP 339.1	METRÍA 128 (99)		
MALLA	S		RETENIDOS		
SERIE,	ABERT.	PESO	PARCIAL	ACUMUL.	PASA (%)
AMERICANA	(mm)	(g)	(%)	(%)	(70)
3*	76.200				
2 1/2"	63.500				
2"	50.800				
11/2"	38.100				100.0
1"	25.400	150.0	2.6	2.6	97.4
3/4"	19.050	103.2	1.8	4.4	95.6
1/2"	12.700	265.5	4.6	9.0	91.0
3/8"	9.525	227.0	3.9	12.9	87.1
1/4"	6.350	382.0	6.6	19.5	80.5
N° 4	4.760	197.3	3.4	22.9	77.1
N° 8	2.380	28.6	8.9	31.8	68.2
N° 10	2.000	14.6	4.5	36.3	63.7
N° 20	0.840	30.1	9.3	45.6	54.4
N° 40	0.426	37.2	11.5	57.1	42.9
N° 50	0.297	30.9	9.6	66.7	33.3
N° 80	0.177	42.5	13.2	79.9	20.1
N° 100	0.149	23.7	7.3	87.2	12.8
N° 200	0.074	32.2	10.0	97.2	2.8
- N° 200	-	8.9	2.8	100.0	

		NTP 339.1	128 (99)		
MALLA	S		RETENIDOS		DIAL
SERIE,	ABERT.	PESO	PARCIAL	ACUMUL.	PASA (%)
AMERICANA	(mm)	(g)	(%)	(%)	(10)
3"	76.200				
2 1/2"	63.500				
2*	50.800				
11/2"	38.100				100.0
1"	25.400	150.0	2.6	2.6	97.4
3/4"	19.050	103.2	1.8	4.4	95.6
1/2"	12.700	265.5	4.6	9.0	91.0
3/8"	9.525	227.0	3.9	12.9	87.1
1/4"	6.350	382.0	6.6	19.5	80.5
N° 4	4.760	197.3	3.4	22.9	77.1
N° 8	2.380	28.6	8.9	31.8	68.2
N° 10	2.000	14.6	4.5	36.3	63.7
N° 20	0.840	30.1	9.3	45.6	54.4
N° 40	0.426	37.2	11.5	57.1	42.9
N° 50	0.297	30.9	9.6	66.7	33.3
N° 80	0.177	42.5	13.2	79.9	20.1
N° 100	0.149	23.7	7.3	87.2	12.8
N° 200	0.074	32.2	10.0	97.2	2.8
- N° 200	-	8.9	2.8	100.0	-

D₁₀: 0.122 D₃₀: 0.261 D₆₀: 1.416

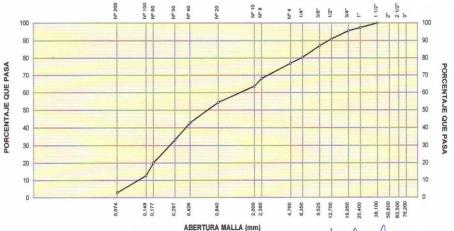
DESCRIPCIÓN DEL SUELO Arena mal gradada. Con 22.9% de piedra chica a mediana, dura, textura poco rugosa, tamaño máx. de 11/2"; 74.3% de arena de grano fino a medio, con poco o nada de finos, no plástico (LL= -.-, IP= NP); poco húmedo.

CARA	CTERIZACIÓN DEL SUELO	
Límite líquido, %	NTP 339.129 (99) :	NP
Límite plástico, %	NTP 339.129 (99) :	NP
Índice plástico, %	NTP 339.129 (99):	NP
Clasificación SUCS	NTP 339.135 (99):	SP
Clasificación AASHTO	NTP 339.134 (99) :	A-1-b (0)
Contenido de humedad, %	NTP 339.127 (98) :	2.1

OBSERVACIONES: Muestra tomada e identificada por el solicitante.

	DATOS DE	LA MUESTRA DE ENSAYO		
		- PESO TOTAL	5792.0 g	
- GRAVA	22.9 %	- PESO GRAVA, g	1326.4 g	
- ARENA	74.3 %	- PESO ARENA, g	4465.6 g	
- FINOS	2.8 %	- ARENA		
11		EMPLEADA, q	248 8 n	

CURVA GRANULOMÉTRICA



ASTM D 422-63-02 Standard test method for sieve analysis of fine and coarse aggregates

VICENTE NICOLAS INGENIÈRO CIVIL Reg CIP Nº 177469





DETERMINACIÓN DEL LÍMITE LÍQUIDO, LÍMITE PLÁSTICO E ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN SUELOS

NTP 339.129 (99)

SOLICITANTE **PROYECTO**

: Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO REGISTRO 154/2 **FECHA**

154/2019.GEOSUR

16-nov.-19

MECANISTICO-EMPIRICO

: AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA UBICACIÓN

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

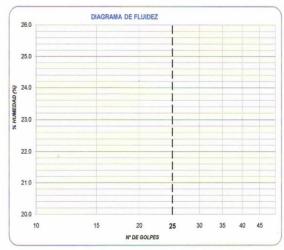
- CALICATA - MUESTRA

: C-01 : M-02

- PROF. (m) : 0.20m - 1.50m

PROGRESIVA : 2+900

DESCRIPOCIÓN	LÍMITE LÍQUIDO LÍMITE PLÁSTICO
ENSAYO No.	
CÁPSULA No.	
PESO CÁPSULA + SUELO HÚMEDO, g	
PESO CÁPSULA + SUELO SECO, g	
PESO AGUA, g	NO PLASTICO
PESO DE LA CÁPSULA, g	
PESO SUELO SECO, g	
CONTENIDO DE HUMEDAD, %	
NÚMERO DE GOLPES	



RESULTADOS DE ENSA	YOS
LÍMITE LÍQUIDO, %	-,-
LÍMITE PLÁSTICO, %	NP
ÍNDICE DE PLASTICIDAD, %	NP

OBSERVACIONES:			
Ensayo efectuado a N° 40 (0,425 mm).	l material	pasante	la malla

VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469





SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO

REGISTRO

154/2019.GEOSUR

MECANISTICO-EMPIRICO

TÉCNICO : G.B.S

: 16-nov.-2019 **FECHA**

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA REFERENCIAS DE LA MUESTRA

CALICATA MUESTRA

: C-01

: M-01

PROFUNDIDAD: 0.00m - 0.20m

PROGRESIVA: 2+900

ANALISIS DE SUELO

NTP 339.127

DETERMINACIÓN DE CONTENIDO DE HUMEDAD

IDENTIFICACIÓN	SUELO
PESO DE LA MUESTRA HUMEDA + TARA (g)	10101.0
PESO DE LA TARA (g)	852.0
PESO DE LA MUESTRA SECA + TARA (g)	9797.0
PESO DE LA MUESTRA SECA (g)	8945.0
PORCENTAJE DE HUMEDAD (%)	3.40

VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL
Reg CIP Nº 177469

Observaciones:





SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO

MECANISTICO-EMPIRICO

154/2019.GEOSUR REGISTRO TÉCNICO : G.B.S : 16-nov.-2019

FECHA

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA REFERENCIAS DE LA MUESTRA

CALICATA MUESTRA

: C-01

: M-02

PROFUNDIDAD: 0.20m - 1.50m

PROGRESIVA: 2+900

ANALISIS DE SUELO

NTP 339.127

DETERMINACIÓN DE CONTENIDO DE HUMEDAD

IDENTIFICACIÓN	SUELO
PESO DE LA MUESTRA HUMEDA + TARA (g)	6896.0
PESO DE LA TARA (g)	982.0
PESO DE LA MUESTRA SECA + TARA (g)	6774.0
PESO DE LA MUESTRA SECA (g)	5792.0
PORCENTAJE DE HUMEDAD (%)	2.10

INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469

Observaciones:





ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO DE SUELOS POR TAMIZADO

NTP 339.128 (99)

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

REGISTRO 154/2019.GEOSUR TÉCNICO : G.B.S

FECHA : 16-nov.-2019

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

D₁₀: 0.094

CALICATA : C-02

MUESTRA : M-01

PROFUNDIDAD : 0.00 m - 0.30 m

PROGRESIVA: 2+650

G R A N U L O M E T R Í A NTP 339.128 (99)					
MALLA	S		RETENIDOS		
SERIE,	ABERT.	PESO	PARCIAL	ACUMUL.	PASA (%)
AMERICANA	(mm)	(g)	(%)	(%)	(70)
3"	76.200				
2 1/2"	63.500				
2"	50.800				100.0
11/2"	38.100	209.4	2.9	2.9	97.1
1"	25.400	388.5	5.4	8.3	91.7
3/4"	19.050	316.8	4.4	12.7	87.3
1/2"	12.700	639.4	8.9	21.6	78.4
3/8"	9.525	905.5	12.6	34.2	65.8
1/4"	6.350	691.6	9.6	43.8	56.2
N° 4	4.760	300.2	4.2	48.0	52.0
N°8	2.380	27.4	5.6	53.6	46.4
N° 10	2.000	11.4	2.3	55.9	44.1
N° 20	0.840	31.3	6.4	62.3	37.7
N° 40	0.426	43.8	8.9	71.2	28.8
N° 50	0.297	24.7	5.0	76.2	23.8
N° 80	0.177	22.5	4.6	80.8	19.2
N° 100	0.149	17.8	3.6	84.4	15.6
N° 200	0.074	42.2	8.6	93.0	7.0
- N° 200	-	34.2	7.0	100.0	

D₃₀: 0.467

DESCRIPCION DEL SUELO			
Grava arcillosa mal gradada. Con 48% de piedra chica a mediana, dura, textu	ıra		
poco rugosa, tamaño máx. de 2"; 45% de arena de grano fino a medio; po			
material fino pasante la malla N°200 en un 7%, medianamente plastico (LL= 22.7)	%,		
IP= 4.9%); poco húmedo.			

CARACTERIZACIÓN DEL SUELO				
Límite líquido, %	NTP 339.129 (99) :	22.7		
Límite plástico, %	NTP 339.129 (99):	17.8		
Índice plástico, %	NTP 339.129 (99) :	4.9		
Clasificación SUCS	NTP 339.135 (99):	GP-GC		
Clasificación AASHTO	NTP 339.134 (99) :	A-1-a (0)		
Contenido de humedad. %	NTP 339 127 (98) :	4.1		

OBSERVACIONES:

Muestra tomada e identificada por el solicitante.

	DATOS DE	LA MUESTRA DE ENSAYO	
		- PESO TOTAL	7193.0 g
- GRAVA	48.0 %	- PESO GRAVA, g	3452.6 g
- ARENA	45.0 %	- PESO ARENA, g	3740.4 g
- FINOS	7.0 %	- ARENA EMPLEADA, g	255.5.0
		EMPLEADA, 9	255.5 g

Reg CIP Nº 177469

CURVA GRANULOMÉTRICA

D₆₀: 7.455



Av. 26 de Nov., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T.: 988930514 - e-mail: ventasgeosur@hotmail.com





DETERMINACIÓN DEL LÍMITE LÍQUIDO, LÍMITE PLÁSTICO E ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN SUELOS

NTP 339.129 (99)

PROYECTO

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO

FECHA

REGISTRO 154/2019.GEOSUR TÉCNICO : G.B.S

16-nov.-19

MECANISTICO-EMPIRICO

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA : C-02

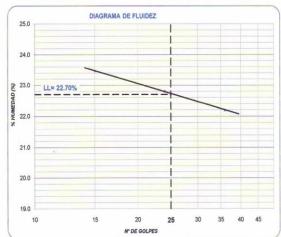
- CALICATA - MUESTRA

: M-01

- PROF. (m) : 0.00m - 0.30m

PROGRESIVA : 2+650

DESCRIPOCIÓN		LÍMITE	LÍQUIDO	LÍMITE P	LÁSTICO
ENSAYO No.	1	2	3	1	2
CÁPSULA No.	66	28	5	23	20
PESO CÁPSULA + SUELO HÚMEDO, g	29.92	29.11	28.47	19.76	18.40
PESO CÁPSULA + SUELO SECO, g	26.51	25.76	25.36	18.54	17.33
PESO AGUA, g	3.41	3.35	3.11	1.22	1.07
PESO DE LA CÁPSULA, g	11.98	11.07	11.35	11.74	11.27
PESO SUELO SECO, g	14.53	14.69	14.01	6.80	6.06
CONTENIDO DE HUMEDAD, %	23.47	22.80	22.20	17.94	17.66
NÚMERO DE GOLPES	15	24	36		



RESULTADOS DE ENS	AYOS
LÍMITE LÍQUIDO, %	22.7
LÍMITE PLÁSTICO, %	17.8
ÍNDICE DE PLASTICIDAD, %	4.9

OBSERVACIONES:					
Ensayo efectuado N° 40 (0,425 mm).	al	material	pasante	la	malla

PADILLA ATCHO VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469

Av. 26 de Noviembre., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T. Lima - Lima - Teléf : 941868499- e-mail: ventasqeosur@hotmail.com





REGISTRO

TÉCNICO

FECHA

154/2019.GEOSUR

: G.B.S

: 16-nov.-2019

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA

AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO

MECANISTICO-EMPIRICO

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

CALICATA : C-02

MUESTRA : M-01

PROFUNDIDAD: 0.00m - 0.30m

PROGRESIVA: 2+650

ANALISIS DE SUELO

NTP 339.127

DETERMINACIÓN DE CONTENIDO DE HUMEDAD

IDENTIFICACIÓN	SUELO
PESO DE LA MUESTRA HUMEDA + TARA (g)	8283.0
PESO DE LA TARA (g)	795.0
PESO DE LA MUESTRA SECA + TARA (g)	7988.0
PESO DE LA MUESTRA SECA (g)	7193.0
PORCENTAJE DE HUMEDAD (%)	4.10

Observaciones:

Av. 26 de Noviembre., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T. Lima - Lima - Teléf : 941868499- e-mail: ventasqeosur@hotmail.com

INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469





ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO DE SUELOS POR TAMIZADO

NTP 339.128 (99)

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

TÉCNICO : G.B.S FECHA : 16-nov.-2019

REGISTRO 154/2019.GEOSUR

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

CALICATA : C-02

MUESTRA : M-02

M 02

PROFUNDIDAD : 0.30 m - 1.50 m

PROGRESIVA: 2+650

MALLA	S		RETENIDOS		
SERIE,	ABERT.	PESO	PARCIAL	ACUMUL.	PASA (%)
AMERICANA	(mm)	(g)	(%)	(%)	(70)
3"	76.200				
2 1/2"	63.500				
2"	50.800				
11/2*	38.100				
1"	25.400				
3/4"	19.050				
1/2"	12.700				
3/8"	9.525				100.0
1/4"	6.350	227.8	4.6	4.6	95.4
N° 4	4.760	128.7	2.6	7.2	92.8
N°8	2.380	12.1	4.5	11.7	88.3
N° 10	2.000	7.7	2.9	14.6	85.4
N° 20	0.840	27.2	10.1	24.7	75.3
N° 40	0.426	35.8	13.3	38.0	62.0
N° 50	0.297	27.6	10.3	48.3	51.7
N° 80	0.177	43.6	16.2	64.5	35.5
N° 100	0.149	21.5	8.0	72.5	27.5
N° 200	0.074	31.3	11.6	84.1	15.9
- N° 200	-	42.7	15.9	100.0	

Arena limosa. Con 7.2% de piedra chica, dura, textura poco rugosa, tamaño máx. de
parena ilinosa. Con 7.2% de piedra chica, dura, textura poco rugosa, tarrano max. di
3/8"; 76.9% de arena de grano fino a medio; fracción fina pasante la malla Nº200 el
un 15.9%, ligeramente plástico (LL= 19.6%, IP= 2.1%); poco húmedo.

CARACTERIZACIÓN DEL SUELO					
Límite líquido, %	NTP 339.129 (99) :	19.6			
Limite plástico, %	NTP 339.129 (99) :	17.5			
Índice plástico, %	NTP 339.129 (99) :	2.1			
Clasificación SUCS	NTP 339.135 (99):	SM			
Clasificación AASHTO	NTP 339.134 (99) :	A-2-4 (0)			
Contenido de humedad, %	NTP 339.127 (98):	5.9			

OBSERVACIONES:

- Muestra tomada e identificada por el solicitante.

		- PESO TOTAL	4956.0 g
RAVA	7.2 %	- PESO GRAVA, g	356.8 g
ARENA	76.9 %	- PESO ARENA, g	4599.2 g
- FINOS	15.9 %	- ARENA	
		EMPLEADA, g	249.6 g

CURVA GRANULOMÉTRICA



Referencia:

ASTM D 422-63-02 Standard test method for sieve analysis of fine and coarse aggregates

VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469

Av. 26 de Nov., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T.: 988930514 - e-mail: ventasgeosur@hotmail.com





DETERMINACIÓN DEL LÍMITE LÍQUIDO, LÍMITE PLÁSTICO E ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN SUELOS

NTP 339.129 (99)

SOLICITANTE PROYECTO

: Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN REGISTRO TÉCNICO FECHA 154/2019.GEOSUR

16-nov.-19

LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA
- CALICATA : C-02

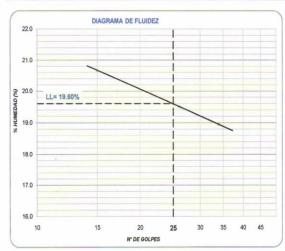
- CALICATA - MUESTRA

· M-02

- PROF. (m) : 0.30m - 1.50m

PROGRESIVA: 2+650

DESCRIPOCIÓN		LÍMITE	LÍQUIDO	LÍMITE P	LÁSTICO
ENSAYO No.	1	2	3	1	2
CÁPSULA No.	62	69	74	8	2
PESO CÁPSULA + SUELO HÚMEDO, g	27.83	29.13	28.79	18.96	18.93
PESO CÁPSULA + SUELO SECO, g	25.05	26.18	26.02	17.74	17.79
PESO AGUA, g	2.78	2.95	2.77	1.22	1.14
PESO DE LA CÁPSULA, g	11.60	11.06	11.40	10.89	11.14
PESO SUELO SECO, g	13.45	15.12	14.62	6.85	6.65
CONTENIDO DE HUMEDAD, %	20.67	19.51	18.95	17.81	17.14
NÚMERO DE GOLPES	15	26	34		



RESULTADOS DE ENSAYOS		
LÍMITE LÍQUIDO, %	19.6	
LÍMITE PLÁSTICO, %	17.5	
ÍNDICE DE PLASTICIDAD, %	2.1	

OBSERVACIONES:				
Ensayo efectuado a N° 40 (0,425 mm).	al material	pasante	la malla	

PADILLA AYGIAO VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469





REGISTRO

TÉCNICO

FECHA

154/2019.GEOSUR

: G.B.S

: 16-nov.-2019

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA

AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO

MECANISTICO-EMPIRICO

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

CALICATA : C-02

MUESTRA : M-02

PROFUNDIDAD: 0.30m - 1.50m

PROGRESIVA: 2+650

ANALISIS DE SUELO

NTP 339.127

DETERMINACIÓN DE CONTENIDO DE HUMEDAD

IDENTIFICACIÓN	SUELO
PESO DE LA MUESTRA HUMEDA + TARA (g)	6203.0
PESO DE LA TARA (g)	955.0
PESO DE LA MUESTRA SECA + TARA (g)	5911.0
PESO DE LA MUESTRA SECA (g)	4956.0
PORCENTAJE DE HUMEDAD (%)	5.90

INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469

Observaciones:

Av. 26 de Noviembre., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T. Lima - Lima - Teléf : 941868499- e-mail: ventasqeosur@hotmail.com





ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO DE SUELOS POR TAMIZADO

NTP 339.128 (99)

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

REGISTRO 154/2019.GEOSUR

TÉCNICO : G.B.S FECHA : 16-nov.-2019

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

CALICATA : C-03

MUESTRA : M-01

PROFUNDIDAD : 0.00 m - 1.20 m

PROGRESIVA: 2+400

	GI	NTP 339.1	METRÍA 128 (99)		
MALLA	S		RETENIDOS		DIC:
SERIE ,	ABERT.	PESO	PARCIAL	ACUMUL.	PASA (%)
AMERICANA	(mm)	(g)	(%)	(%)	(70)
3"	76.200				
2 1/2"	63.500				
2"	50.800				100.0
11/2"	38.100	89.2	1.2	1.2	98.8
1"	25.400	332.5	4.6	5.8	94.2
3/4"	19.050	570.2	7.8	13.6	86.4
1/2"	12.700	408.1	5.6	19.2	80.8
3/8"	9.525	838.2	11.5	30.7	69.3
1/4"	6.350	556.2	7.6	38.3	61.7
N° 4	4.760	268.6	3.7	42.0	58.0
N°8	2.380	25.7	4.8	46.8	53.2
N° 10	2.000	11.0	2.1	48.9	51.1
N° 20	0.840	45.7	8.6	57.5	42.5
N° 40	0.426	63.9	12.0	69.5	30.5
N° 50	0.297	31.8	6.0	75.5	24.5
N° 80	0.177	37.1	7.0	82.5	17.5
N° 100	0.149	12.7	2.4	84.9	15.1
N° 200	0.074	48.6	9.1	94.0	6.0
- N° 200	-	32.0	6.0	100.0	

D₃₀: 0.413

DESCRIPCION DEL SUELO					
Arena arcillosa mal gradada. Con 42% de piedra chica a mediana, dura, textura					
poco rugosa, tamaño máx. de 2"; 52% de arena de grano fino a medio; poco					
material fino pasante la malla N°200 en un 6%, medianamente plastico (LL= 23.1%,					
IP= 5.0%); poco húmedo.					

CARACTERIZACIÓN DEL SUELO						
Límite líquido, %	NTP 339.129 (99) :	23.1				
Limite plástico, %	NTP 339.129 (99) :	18.1				
Índice plástico, %	NTP 339.129 (99) :	5.0				
Clasificación SUCS	NTP 339.135 (99) :	SP-SC				
Clasificación AASHTO	NTP 339.134 (99) :	A-1-b (0)				
Contenido de humedad, %	NTP 339.127 (98):	3.8				

OBSERVACIONES:

- Muestra tomada e identificada por el solicitante.

	DATOS DE	LA MUESTRA DE ENSAYO	
		- PESO TOTAL	7296.0 g
- GRAVA	42.0 %	- PESO GRAVA, g	3064.3 g
- ARENA	52.0 %	- PESO ARENA, g	4231.7 g
- FINOS	6.0 %	- ARENA	
		EMPLEADA, g	308.4 g

Nº 9 3/8" 1 4 TA 100 100 90 90 80 80 PORCENTAJE QUE PASA 70 60 60 50 50 40 40 30 30 20 10 10 2,380 9,525 7,297 0,426

ABERTURA MALLA (mm)

CURVA GRANULOMÉTRICA

Referencia: ASTM D 42

D₁₀: 0.101

ASTM D 422-63-02 Standard test method for sieve analysis of fine and coarse aggregates

Deo: 5.562

PADILLA AYCHO VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469

Av. 26 de Nov., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T.: 988930514 - e-mail: ventasgeosur@hotmail.com





DETERMINACIÓN DEL LÍMITE LÍQUIDO, LÍMITE PLÁSTICO E ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN SUELOS

NTP 339.129 (99)

SOLICITANTE PROYECTO

: Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

REGISTRO 154/2019.GEOSUR TÉCNICO : G.B.S

EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO TÉCNICO FECHA 16-nov.-19

MECANISTICO-EMPIRICO

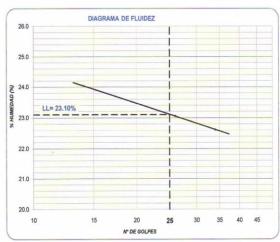
UBICACIÓN

: AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA - CALICATA

: C-03

MUESTRA : M-01 - PROF. (m) : 0	0.00m - 1.20m	PRO	OGRESIVA : 2+40	0	
DESCRIPOCIÓN		LÍMITE I	LÍQUIDO	LÍMITE P	LÁSTICO
ENSAYO No.	1	2	3	1	3
CÁPSULA No.	8	4	23	53	22
PESO CÁPSULA + SUELO HÚMEDO, g	29.57	28.13	29.63	_ 18.22	19.16
PESO CÁPSULA + SUELO SECO, g	25.95	24.98	26.33	17.01	18.06
PESO AGUA, g	3.62	3.15	3.30	1.21	1.10
PESO DE LA CÁPSULA, g	10.89	11.32	11.74	10.35	11.96
PESO SUELO SECO, g	15.06	13.66	14.59	6.66	6.10
CONTENIDO DE HUMEDAD, %	24.04	23.06	22.62	18.17	18.03
NÚMERO DE GOLPES	14	26	34		



RESULTADOS DE ENSAYOS		
LÍMITE LÍQUIDO, %	23.1	
LÍMITE PLÁSTICO, %	18.1	
ÍNDICE DE PLASTICIDAD, %	5.0	

OBSERVACIONES: Ensayo efectuado al material pasante la malla N° 40 (0,425 mm).

VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Red CIP Nº 177469

Av. 26 de Noviembre., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T. Lima - Lima - Teléf : 941868499- e-mail: ventasqeosur@hotmail.com





REGISTRO

FECHA

TÉCNICO : G.B.S

154/2019.GEOSUR

: 16-nov.-2019

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA

AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO

MECANISTICO-EMPIRICO

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

CALICATA : C-03

MUESTRA : M-01

PROFUNDIDAD: 0.00m - 1.20m

PROGRESIVA: 2+400

ANALISIS DE SUELO

NTP 339.127

DETERMINACIÓN DE CONTENIDO DE HUMEDAD

IDENTIFICACIÓN	SUELO	
PESO DE LA MUESTRA HUMEDA + TARA (g)	8389.0	
PESO DE LA TARA (g)	816.0	
PESO DE LA MUESTRA SECA + TARA (g)	8112.0	
PESO DE LA MUESTRA SECA (g)	7296.0	
PORCENTAJE DE HUMEDAD (%)	3.80	

Observaciones:

VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469





REGISTRO 154/2019.GEOSUR

ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO DE SUELOS POR TAMIZADO

NTP 339.128 (99)

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

TA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

O MECANISTICO-EMPIRICO

TÉCNICO

: G.B.S

FECHA

: 16-nov.-2019

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

D₁₀: 0.074

CALICATA : C-03

MUESTRA : M-02

2

PROFUNDIDAD : 1.20 m - 1.50 m

PROGRESIVA: 2+400

	GI	NTP 339.1	METRÍA 128 (99)		
MALLAS RETENIDOS					
SERIE,	ABERT.	PESO	PARCIAL	ACUMUL.	PASA (%)
AMERICANA	(mm)	(g)	(%)	(%)	(70)
3"	76.200				
2 1/2"	63.500				
2"	50.800				
11/2"	38.100				
1"	25.400				
3/4"	19.050				
1/2"	12.700				
3/8"	9.525				
1/4"	6.350				
N° 4	4.760				100.0
N° 8	2.380	3.1	1.5	1.5	98.5
N° 10	2.000	1.4	0.7	2.2	97.8
N° 20	0.840	23.9	11.4	13.6	86.4
N° 40	0.426	48.9	23.4	37.0	63.0
N° 50	0.297	21.2	10.1	47.1	52.9
N° 80	0.177	35.5	17.0	64.1	35.9
N° 100	0.149	22.2	10.6	74.7	25.3
N° 200	0.074	30.0	14.4	89.1	10.9
- N° 200	-	22.7	10.9	100.0	

D₃₀: 0.161

D₆₀: 0.383

DESCRIPCION DEL SUELO		
Arena limosa mal gradada. Un 89.1% de arena de grano fino a medio; poco material		
fino pasante la malla N°200 en un 10.9%, ligeramente plástico (LL= 20.1%, IP= 2.7%); poco húmedo.		

	CTERIZACIÓN DEL SUELO	
Limite liquido, %	NTP 339.129 (99) :	20.1
Límite plástico, %	NTP 339.129 (99) :	17.4
Índice plástico, %	NTP 339.129 (99) :	2.7
Clasificación SUCS	NTP 339.135 (99) :	SP-SM
Clasificación AASHTO	NTP 339.134 (99) :	A-2-4 (0)
Contenido de humedad, %	NTP 339.127 (98):	5.9

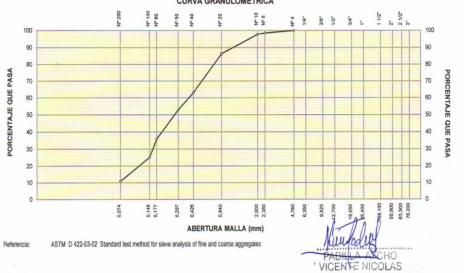
OBSERVACIONES:

- Muestra tomada e identificada por el solicitante.

	DATOS DE	LA MUESTRA DE ENSAYO	
		- PESO TOTAL	3849.0 g
- GRAVA	0.0 %	- PESO GRAVA, g	0.0 g
- ARENA	89.1 %	- PESO ARENA, g	3849.0 g
- FINOS	10.9 %	- ARENA	200.0
		EMPLEADA, g	208.9 g

INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469

CURVA GRANULOMÉTRICA



Av. 26 de Nov., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T.: 988930514 - e-mail: ventasgeosur@hotmail.com





DETERMINACIÓN DEL LÍMITE LÍQUIDO, LÍMITE PLÁSTICO E ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN SUELOS

NTP 339.129 (99)

SOLICITANTE PROYECTO

Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavin Rosmery Linda
 EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN
LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO

REGISTRO 154/20 TÉCNICO : G.B.S FECHA 16-nov.-19

154/2019.GEOSUR

MECANISTICO-EMPIRICO

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

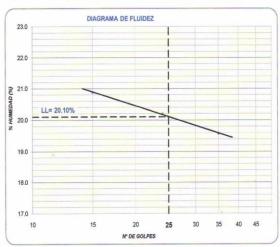
- CALICATA

: C-03

- PROF. (m) : 1.20m - 1.50m

PROGRESIVA: 2+400

DESCRIPOCIÓN		LÍMITE I	LÍQUIDO	L	MITE P	LÁSTICO
ENSAYO No.	1	2	3		1	2
CÁPSULA No.	2	54	65		73	72
PESO CÁPSULA + SUELO HÚMEDO, g	29.20	30.36	28.01	_ 1	17.81	19.14
PESO CÁPSULA + SUELO SECO, g	26.08	27.15	25.61	9	16.82	18.07
PESO AGUA, g	3.12	3.21	2.40		0.99	1.07
PESO DE LA CÁPSULA, g	11.14	11.26	13.35		11.21	11.84
PESO SUELO SECO, g	14.94	15.89	12.26		5.61	6.23
CONTENIDO DE HUMEDAD, %	20.88	20.20	19.58		17.65	17.17
NÚMERO DE GOLPES	15	24	35			



RESULTADOS DE ENSAYOS	
LÍMITE LÍQUIDO, %	20.1
LÍMITE PLÁSTICO, %	17.4
ÍNDICE DE PLASTICIDAD, %	2.7

OBSER	RVACION	ES:	
Ensayo efectuado al N° 40 (0,425 mm).	material	pasante	la malla

PADILLA AYCHO VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469





REGISTRO

TÉCNICO

FECHA

154/2019.GEOSUR

: G.B.S

: 16-nov.-2019

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA

AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO

MECANISTICO-EMPIRICO

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

CALICATA : C-03

MUESTRA : M-02

PROFUNDIDAD: 1.20m - 1.50m

PROGRESIVA: 2+400

ANALISIS DE SUELO

NTP 339.127

DETERMINACIÓN DE CONTENIDO DE HUMEDAD

IDENTIFICACIÓN	SUELO	
PESO DE LA MUESTRA HUMEDA + TARA (g)	4805.0	
PESO DE LA TARA (g)	729.0	
PESO DE LA MUESTRA SECA + TARA (g)	4578.0	
PESO DE LA MUESTRA SECA (g)	3849.0	
PORCENTAJE DE HUMEDAD (%)	5.90	

Observaciones:

VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469





ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO DE SUELOS POR TAMIZADO

NTP 339.128 (99)

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES

AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO MECANISTICO-EMPIRICO

REGISTRO 154/2019.GEOSUR

TÉCNICO : G.B.S FECHA : 16-nov.-2019

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

CALICATA : C-04

MUESTRA : M-01

PROFUNDIDAD : 0.00 m - 1.50 m

PROGRESIVA : 2+150

MALLA	S	RETENIDOS		RETENIDOS		RETENIDOS		RETENIDOS		RETENIDOS		
SERIE,	ABERT.	PESO	PARCIAL	ACUMUL.	PASA (%)							
AMERICANA	(mm)	(g)	(%)	(%)	(70)							
3"	76.200											
2 1/2"	63.500											
2"	50.800											
11/2"	38.100											
1"	25.400				100.0							
3/4"	19.050	54.2	1.1	1.1	98.9							
1/2"	12.700	114.7	2.3	3.4	96.6							
3/8"	9.525	87.8	1.8	5.2	94.8							
1/4*	6.350	311.7	6.3	11.5	88.5							
N° 4	4.760	163.6	3.3	14.8	85.2							
N° 8	2.380	30.4	10.2	25.0	75.0							
N° 10	2.000	18.8	6.3	31.3	68.7							
N° 20	0.840	34.4	11.5	42.8	57.2							
N° 40	0.426	39.6	13.3	56.1	43.9							
N° 50	0.297	28.7	9.6	65.7	34.3							
N° 80	0.177	33.6	11.3	77.0	23.0							
N° 100	0.149	26.9	9.0	86.0	14.0							
N° 200	0.074	32.7	11.0	97.0	3.0							
- N° 200	-	8.8	3.0	100.0								

DESCRIPCION DEL SUELO
Arena mal gradada. Con 14.8% de piedra chica, dura, textura poco rugosa, tamaño máx. de 1*; 82.2% de arena de grano fino a medio, con poco o nada de finos, no plástico (LL=, IP= NP); poco húmedo.

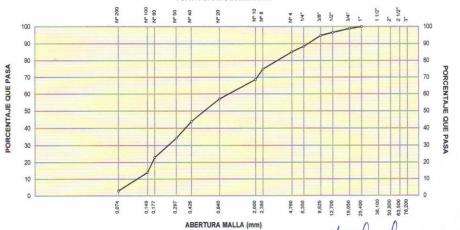
CARACTERIZACIÓN DEL SUELO				
Limite líquido, %	NTP 339.129 (99) :	NP		
Límite plástico, %	NTP 339.129 (99) :	NP		
Índice plástico, %	NTP 339.129 (99):	NP		
Clasificación SUCS	NTP 339.135 (99):	SP		
Clasificación AASHTO	NTP 339.134 (99) :	A-1-b (0)		
Contenido de humedad, %	NTP 339.127 (98):	3.0		

OBSERVACIONES:

- Muestra tomada e identificada por el solicitante.

	DATOS DE	LA MUESTRA DE ENSAYO	
		- PESO TOTAL	4952.0 g
- GRAVA	14.8 %	- PESO GRAVA, g	732.9 g
- ARENA	82.2 %	- PESO ARENA, g	4219.1 g
- FINOS	3.0 %	- ARENA EMPLEADA, g	254.1 a

CURVA GRANULOMÉTRICA



Referencia

ASTM D 422-63-02 Standard test method for sieve analysis of fine and coarse aggregates

PADILLA AVCHO VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469

Av. 26 de Nov., A.H 12 de marzo Mz. C,Lt. 3, V.M.T.: 988930514 - e-mail: ventasgeosur@hotmail.com





DETERMINACIÓN DEL LÍMITE LÍQUIDO, LÍMITE PLÁSTICO E ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN SUELOS

NTP 339.129 (99)

PROYECTO

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO

REGISTRO 154/2019.GEOSUR TÉCNICO : G.B.S FECHA 16-nov.-19

MECANISTICO-EMPIRICO

: AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA - CALICATA : C-04

- MUESTRA

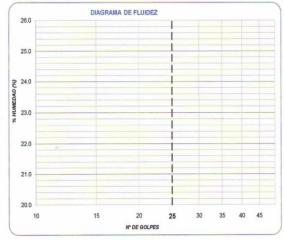
UBICACIÓN

: M-01

- PROF. (m) : 0.00m - 1.50m

PROGRESIVA : 2+150

DESCRIPOCIÓN	LÍMITE LÍQUIDO LÍMITE PLÁSTICO
ENSAYO No.	
CÁPSULA No.	
PESO CÁPSULA + SUELO HÚMEDO, g	
PESO CÁPSULA + SUELO SECO, g	
PESO AGUA, g	NO PLASTICO
PESO DE LA CÁPSULA, g	
PESO SUELO SECO, g	
CONTENIDO DE HUMEDAD, %	
NÚMERO DE GOLPES	



RESULTADOS DE ENSAYOS		
LÍMITE LÍQUIDO, %	-,-	
LÍMITE PLÁSTICO, %	NP	
ÍNDICE DE PLASTICIDAD, %	NP	

OBSERVACIONES:				
Ensayo efectuado a N° 40 (0,425 mm).	al material pasante la malla			

VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg CIP Nº 177469





REGISTRO

TÉCNICO

FECHA

154/2019.GEOSUR

: G.B.S

: 16-nov.-2019

SOLICITANTE : Castro Moscoso Maverick Raúl e Hinostroza Chavín Rosmery Linda

PROYECTO : EVALUACIÓN DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFÁLTICA EN LA

AV. ANDRES AVELINO CACERES UTILIZANDO EL MÉTODO

MECANISTICO-EMPIRICO

UBICACIÓN : AV. ANDRES AVELINO CACERES ATE VITARTE - LIMA

REFERENCIAS DE LA MUESTRA

CALICATA : C-04

MUESTRA : M-01

PROFUNDIDAD: 0.00m - 1.50m

PROGRESIVA: 2+150

ANALISIS DE SUELO

NTP 339.127

DETERMINACIÓN DE CONTENIDO DE HUMEDAD

		-
IDENTIFICACIÓN	SUELO	
PESO DE LA MUESTRA HUMEDA + TARA (g)	5956.0	
PESO DE LA TARA (g)	855.0	
PESO DE LA MUESTRA SECA + TARA (g)	5807.0	
PESO DE LA MUESTRA SECA (g)	4952.0	
PORCENTAJE DE HUMEDAD (%)	3.00	

Observaciones:

PADILLA AYCHO VICENTE NICOLAS INGENIERO CIVIL Reg. CIP Nº 177469 Certificado de calibración de equipo utilizados en los ensayos.



PUNTO DE PRECISIÓN S.A.C LABORATORIO DE CALIBRACIÓN

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº LB - 250 - 2018

Página: 1 de 3

 Expediente
 T 119-2018

 Fecha de Emisión
 2018-04-04

1. Solicitante : GEOSUR GEOTECNIA E INGENIERIA S.A.C.

Dirección : AV. CENTRAL NRO. 624 SC. 1, GR. 8 - VILLA EL

SALVADOR - LIMA

2. Instrumento de Medición : BALANZA

Marca : OHAUS

Modelo : SPJ6001

Número de Serie : 7129421065

Alcance de Indicación : 6000 g

División de Escala de Verificación (e)

División de Escala Real (d) : 0,1 g

Procedencia : CHINA

Identificación : NO INDICA

Tipo : ELECTRÓNICA

Ubicación : LABORATORIO

Fecha de Calibración : 2018-04-04

La incertidumbre reportada en presente certificado incertidumbre expandida medición que resulta de multiplicar la incertidumbre estándar por el factor de cobertura k=2. La incertidumbre fue determinada según la "Guía para la Expresión de la incertidumbre en la medición". Generalmente, el valor de la magnitud está dentro del intervalo de determinados con la incertidumbre expandida con una probabilidad de aproximadamente 95 %.

Los resultados son válidos en el momento y en las condiciones en que se realizarón las mediciones y no debe ser utilizado como certificado de conformidad con normas de productos o como certificado del sistema de calidad de la entidad que lo produce.

Al solicitante le corresponde disponer en su momento la ejecución de una recalibración, la cual está en función del uso, conservación y mantenimiento del instrumento de medición o a reglamentaciones vigentes.

PUNTO DE PRECISIÓN S.A.C. no se responsabiliza de los perjuicios que pueda ocasionar el uso inadecuado de este instrumento, ni de una incorrecta interpretación de los resultados de la calibración aquí declarados.

3. Método de Calibración

La calibración se realizó mediante el método de comparación según el PC-001 3ra Edición, 2009; Procedimiento para la Calibración de Balanzas de Funcionamiento no Automático Clase III y IIII del SNM-INDECOPI.

4. Lugar de Calibración

LABORATORIO de GEOSUR GEOTECNIA E INGENIERIA S.A.C. AV. CENTRAL NRO. 624 SC. 1, GR. 8 - VILLA EL SALVADOR - LIMA

PUNTO OF PRECISION S.A.C.

Jere de Laboratorio Ing. Luís Loayza Capcha Reg. CIP Nº 152631

PT-06.F06 / Diciembre 2016 / Rev 02

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095
www.puntodeprecision.com E-mail: info@puntodeprecision.com / puntodeprecision@hotmail.com
PROHIBIDA LA REPRODUCCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO SIN AUTORIZACIÓN DE PUNTO DE PRECISIÓN S.A.C.



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº LB - 250 - 2018

Página: 2 de 3

5. Condiciones Ambientales

70, 40, ha 10	Inicial	Final
Temperatura	26,0 °C	26,1 °C
Humedad Relativa	57 %	57 %

6. Trazabilidad

Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales, que realizan las unidades de medida de acuerdo con el Sistema Internacional de Unidades (SI).

Trazabilidad	Patrón utilizado	Certificado de calibración
INACAL - DM	Pesas (exactitud F1 y F2)	LM-C-140-2017 LM-102-2017 LM-093-2018

7. Observaciones

Los errores máximos permitidos (e.m.p.) para esta balanza corresponden a los e.m.p. para balanzas en uso de funcionamiento no automático de clase de exactítud III, según la Norma Metrológica Peruana 003 - 2009. Instrumentos de Pesaje de Funcionamiento no Automático.

Se colocó una etiqueta autoadhesiva de color verde con la indicación de "CALIBRADO".

Los resultados de este certificado de calibración no debe ser utilizado como una certificación de conformidad con normas de producto o como certificado del sistema de calidad de la entidad que lo produce.

8. Resultados de Medición

	INSPECCIÓ	N VISUAL	
AJUSTE DE CERO	TIENE	ESCALA	NO TIENE
OSCILACIÓN LIBRE	TIENE	CURSOR	NO TIENE
PLATAFORMA	TIENE	SIST. DE TRABA	NO TIENE
NIVELACIÓN	TIENE		

ENSAYO DE REPETIBILIDAD

100	10 00	Temp. (°C) 26,0	26,0	10	The state of the s
Medición	Carga L1=	3 000,0	g	Carga L2=	6 000,0	g
N°	l(g)	ΔL(g)	E(g)	l(g)	ΔL(g)	E(g)
1	3 000,0	0,09	-0,04	6 000,0	0,09	-0,04
2	3 000,0	0,08	-0,03	6 000,0	0,08	-0,03
3	2 999,9	0,03	-0,08	6 000,0	0,06	-0,01
4 9	3 000,0	0,06	-0,01	5 999,9	0,03	-0,08
5	3 000,0	0,08	-0,03	5 999,9	0,04	-0,09
6	2 999,9	0,05	-0,10	6,000,0	0,08	-0,03
7	2 999,9	0,04	-0,09	6 000,0	0,09	-0,04
8	3 000,0	0,08	-0,03	5 999,9	0,03	-0,08
9	2 999,9	0,05	-0,10	6 000,0	0,07	-0,02
10	3 000,0	0,09	-0,04	5 999,9	0,05	-0,10
ferencia Máxima	18 ch	10/0 3	0,09	670	She Tolke	0,09
ror máximo perm	itido +	3	a de la constantina	100	3	



Jefe de Laboratorio Ing. Luis Loayza Capcha Reg. CIP Nº 152631

PT-06.F06 / Diciembre 2016 / Rev 02

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095



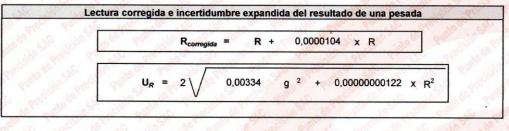
CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº LB - 250 - 2018



Posición Determinación de E ₀				Determinación	del Error co	rregido			
de la Carga	Carga mínima (g)	l(g)	AL(g)	Eo(g)	Carga (g)	l(g)	AL(g)	E(g)	Ec(g)
1 0	36	1,0	0,09	-0,04	Som Och	2 000,0	0,09	-0,04	0,00
2	1,0	1,0	0,08	-0,03	ST 182	1 999,9	0,03	-0,08	-0,05
3		1,0	0,06	-0,01	2 000,0	2 000,0	0,08	-0,03	-0,02
4		1,0	0,08	-0,03	do the	1 999,9	0,04	-0,09	-0,06
5	The second	1,0	0,07	-0,02	200 - 000	1 999,9	0,05	-0,10	-0,08
valor entre 0 v	10 e	200-2	10 all	100	Error máxin	no permitido ·	+ 500	2 n	0

ENSAYO DE PESAJE

Carga		Carga	CRECIEN	ITES			DECRECI	ENTES		emp(**)
L(g)	l(g)	AL(g)	E(g)	Ec(g)	l(g)	ΔL(g)	E(g)	Ec(g)	±(g)	
1,0	1,0	0,05	0,00						1	
2,0	2,0	0,08	-0,03	-0,03	2,0	0,09	-0,04	-0,04	1	
10,0	10,0	0,06	-0,01	-0,01	10,0	0,08	-0,03	-0,03	1	
100,0	100,0	0,09	-0,04	-0,04	100,0	0,07	-0,02	-0,02	1 1	
500,0	500,0	0,07	-0,02	-0,02	500,0	0,08	-0,03	-0,03	- 1	
1 000,0	1 000,0	0,08	-0,03	-0,03	1 000,0	0,09	-0,04	-0,04	2	
2 000,0	1 999,9	0,03	-0,08	-0,08	2 000,0	0,08	-0,03	-0,03	2	
3 000,0	3 000,0	0,06	-0,01	-0,01	3 000,0	0,06	-0,01	-0,01	3	
4 000,0	4 000,0	0,05	0,00	0,00	3 999,9	0,03	-0,08	-0,08	3	
5 000,0	4 999,9	0,04	-0,09	-0,09	4 999,9	0,05	-0,10	-0,10	3	
6 000,0	6 000,0	0,08	-0,03	-0,03	6 000,0	0,08	-0,03	-0,03	3	



FIN DEL DOCUMENTO



Jefe de Laboratorio Ing. Luis Loayza Capcha Reg. CIP Nº 152631

PT-06.F06 / Diciembre 2016 / Rev 02

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº LB - 249 - 2018

Página: 1 de 3

Expediente T 119-2018
Fecha de Emisión : 2018-04-04

1. Solicitante : GEOSUR GEOTECNIA E INGENIERIA S.A.C.

Dirección : AV. CENTRAL NRO. 624 SC. 1, GR. 8 - VILLA EL

SALVADOR - LIMA

2. Instrumento de Medición : BALANZA

Marca : JBC

Modelo : KTACS-Q7

Número de Serie : NO INDICA

Alcance de Indicación : 30 kg

División de Escala de Verificación (e)

: 0,01 kg

de vermeación (e)

División de Escala Real (d) : 0,001 kg

Procedencia : NO INDICA

Identificación : MM-17

Tipo : ELECTRÓNICA

Ubicación : LABORATORIO

Fecha de Calibración : 2018-04-04

La incertidumbre reportada en el presente certificado incertidumbre expandida medición que resulta de multiplicar la incertidumbre estándar por el factor de cobertura k=2. La incertidumbre fue determinada según la "Guía para la Expresión de la incertidumbre en la medición". Generalmente, el valor de la magnitud está dentro del intervalo de los valores determinados con la incertidumbre expandida con una probabilidad de aproximadamente 95 %.

Los resultados son válidos en el momento y en las condiciones en que se realizarón las mediciones y no debe ser utilizado como certificado de conformidad con normas de productos o como certificado del sistema de calidad de la entidad que lo produce.

Al solicitante le corresponde disponer en su momento la ejecución de una recalibración, la cual está en función del uso, conservación y mantenimiento del instrumento de medición o a reglamentaciones vigentes.

PUNTO DE PRECISIÓN S.A.C. no se responsabiliza de los perjuicios que pueda ocasionar el uso inadecuado de este instrumento, ni de una incorrecta interpretación de los resultados de la calibración aquí declarados.

3. Método de Calibración

La calibración se realizó mediante el método de comparación según el PC-001 3ra Edición, 2009; Procedimiento para la Calibración de Balanzas de Funcionamiento no Automático Clase III y IIII del SNM-INDECOPI.

4. Lugar de Calibración

LABORATORIO de GEOSUR GEOTECNIA E INGENIERIA S.A.C. AV. CENTRAL NRO. 624 SC. 1, GR. 8 - VILLA EL SALVADOR - LIMA

PUNTO DE PRECISION S.A.C.

Jere/de Laboratorio Ing. Luis Loayza Capcha Reg. CIP Nº 152631

PT-06.F06 / Diciembre 2016 / Rev 02

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº LB - 249 - 2018

Página: 2 de 3

5. Condiciones Ambientales

70, 40, 60, 10	Inicial	Final
Temperatura	25,7 °C	26,0 °C
Humedad Relativa	57 %	57 %

6. Trazabilidad

Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales, que realizan las unidades de medida de acuerdo con el Sistema Internacional de Unidades (SI).

Trazabilidad	Patrón utilizado	Certificado de calibración		
INACAL - DM Pesas	Pesas (exactitud F1 y F2)	LM-C-140-2017 LM-093-2018 LM-0	/ / 095-20	LM-102-2017 LM-094-2018

7. Observaciones

Los errores máximos permitidos (e.m.p.) para esta balanza corresponden a los e.m.p. para balanzas en uso de funcionamiento no automático de clase de exactitud III, según la Norma Metrológica Peruana 003 - 2009. Instrumentos de Pesaje de Funcionamiento no Automático.

Se colocó una etiqueta autoadhesiva de color verde con la indicación de "CALIBRADO".

Los resultados de este certificado de calibración no debe ser utilizado como una certificación de conformidad con normas de producto o como certificado del sistema de calidad de la entidad que lo produce.

8. Resultados de Medición

	INSPECCIÓ	N VISUAL	
AJUSTE DE CERO	TIENE	ESCALA	NO TIENE
OSCILACIÓN LIBRE	TIENE	CURSOR	NO TIENE
PLATAFORMA	TIENE	SIST. DE TRABA	NO TIENE
NIVELACIÓN	TIENE		

ENSAYO DE REPETIBILIDAD

	10, 10, 10	Temp. (C) 25,7	25,9	188	ALC: N
Medición	Carga L1=	15,000	kg	Carga L2=	30,000	kg
N°	l(kg)	ΔL(g)	E(g)	l(kg)	ΔL(g)	E(g)
1 1	15,000	0,8	-0,3	30,000	0,9	-0,4
2	15,000	0,7	-0,2	30,000	0,6	-0,1
3	15,000	0,9	-0,4	29,999	0,4	-0,9
4	15,000	8,0	-0,3	29,999	0,3	-0,8
5	14,999	0,3	-0,8	30,000	8,0	-0,3
6	15,000	0,6	-0,1	29,999	0,5	-1,0
7	14,999	0,5	-1,0	30,000	0,6	-0,1
8	15,000	0,8	-0,3	30,000	0,9	-0,4
9	15,000	0,7	-0,2	29,999	0,4	-0,9
10	14,999	0,4	-0,9	30,000	0,7	-0,2
erencia Máxima	10 ch	TOTAL ME	0,9	100	5/2° 28/2	0,9
or máximo permi	tido ±	20 g	100	±	30 g	150

PUNTO DE PRECISION S.A.C.

Jefe de Laboratorio Ing. Luis Loayza Capcha Reg. CIP Nº 152631

PT-06.F06 / Diciembre 2016 / Rev 02

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº LB - 249 - 2018

20 g

0,3

2 Vista Frontal

0,010

ENSAYO DE EXCENTRICIDAD

Inicial

30/1	J. Olg.	Temp. (°C)	25,9	25,9	P. 18/0.			
	Determinació	n de E _e			Determinación	del Error co	orregido	
)	l(kg)	ΔL(g)	Eo(g)	Carga (kg)	l(kg)	ΔL(g)	E(g)	Ec(g)
9/2	0,010	0,7	-0,2	Som Ou	10,000	0,7	-0,2	0,0
	0,010	0,9	-0,4	ST ABY	10,000	0,8	-0,3	0,1
SP	0,010	0,8	-0,3	10,000	10,000	0,9	-0,4	-0,1
	0,010	0,6	-0,1	den elle	9,999	0,3	-0,8	-0,7

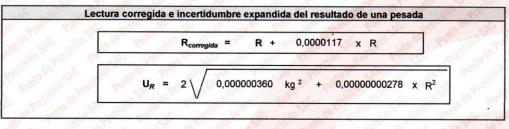
Final

0,010 0,9 -0,4 10,000 0,6 -0,1

ENSAYO DE PESAJE Inicial

200	Charles and		Temp. (°C)	25,9	26,0				
Carga		CRECIEN	TES			DECRECI	ENTES		emp(**)
L(kg)	l(kg)	AL(g)	E(g)	Ec(g)	l(kg)	ΔL(g)	E(g)	Ec(g)	±(g)
0,010	0,010	0,8	-0,3						10
0,020	0,020	0,6	-0,1	0,2	0,020	0,5	0,0	0,3	10
0,100	0,100	0,5	0,0	0,3	0,100	0,7	-0,2	0,1	10
0,500	0,500	0,6	-0,1	0,2	0,500	0,4	0,1	0,4	10
1,000	1,000	0,7	-0,2	0,1	1,000	0,8	-0,3	0,0	10
5,000	5,000	0,8	-0,3	0,0	5,000	0,6	-0,1	0,2	10
10,000	10,000	0,6	-0,1	0,2	9,999	0,3	-0,8	-0,5	20
15,000	14,999	0,4	-0,9	-0,6	15,000	0,5	0,0	0,3	20
20,000	20,000	0,8	-0,3	0,0	19,999	0,4	-0,9	-0,6	20
25,000	24,999	0,3	-0,8	-0,5	24,999	0,3	-0,8	-0,5	30
30,000	30,000	0,9	-0.4	-0.1	30.000	0.9	-0.4	-01	30

(**) error máximo permitido



R: en kg

FIN DEL DOCUMENTO



Vefe de Laboratorio Ing. Luis Loayka Capcha Reg. CIP Nº 152631

PT-06.F06 / Diciembre 2016 / Rev 02

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095

PROHIBIDA LA REPRODUCCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO SIN AUTORIZACIÓN DE PUNTO DE PRECISIÓN S.A.C.



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº LB - 248 - 2018

Página: 1 de 3

Expediente T 119-2018
Fecha de Emisión : 2018-04-04

1. Solicitante : GEOSUR GEOTECNIA E INGENIERIA S.A.C.

Dirección : AV. CENTRAL NRO. 624 SC. 1, GR. 8 - VILLA EL

SALVADOR - LIMA

2. Instrumento de Medición : BALANZA

Marca : OHAUS

Modelo : TAJ602

Número de Serie : 7128460369

Alcance de Indicación : 600 g

División de Escala

de Verificación (e)

División de Escala Real (d) : 0,01 g

: 0,1 g

Procedencia : CHINA

Identificación : NO INDICA

Tipo : ELECTRÓNICA

Ubicación : LABORATORIO

Fecha de Calibración : 2018-04-04

La incertidumbre reportada en presente certificado incertidumbre expandida de medición que resulta de multiplicar la incertidumbre estándar por el factor de cobertura k=2. La incertidumbre fue determinada según la "Guía para la Expresión de la incertidumbre en la medición". Generalmente, el valor de la magnitud está dentro del valores intervalo de los determinados con la incertidumbre expandida con una probabilidad de aproximadamente 95 %.

Los resultados son válidos en el momento y en las condiciones en que se realizarón las mediciones y no debe ser utilizado como certificado de conformidad con normas de productos o como certificado del sistema de calidad de la entidad que lo produce.

Al solicitante le corresponde disponer en su momento la ejecución de una recalibración, la cual está en función del uso, conservación y mantenimiento del instrumento de medición o a reglamentaciones vigentes.

PUNTO DE PRECISIÓN S.A.C. no se responsabiliza de los perjuicios que pueda ocasionar el uso inadecuado de este instrumento, ni de una incorrecta interpretación de los resultados de la calibración aquí declarados.

3. Método de Calibración

La calibración se realizó mediante el método de comparación según el PC-001 3ra Edición, 2009; Procedimiento para la Calibración de Balanzas de Funcionamiento no Automático Clase III y IIII del SNM-INDECOPI.

4. Lugar de Calibración

LABORATORIO de GEOSUR GEOTECNIA E INGENIERIA S.A.C. AV. CENTRAL NRO. 624 SC. 1, GR. 8 - VILLA EL SALVADOR - LIMA

PUNTO DE PRECISION S.A.C.

Jeje de Laboratorio Ing. Luis Loayza Capcha Reg. CIP Nº 152631

PT-06.F06 / Diciembre 2016 / Rev 02

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095
www.puntodeprecision.com E-mail: info@puntodeprecision.com / puntodeprecision@hotmail.com
PROHIBIDA LA REPRODUCCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO SIN AUTORIZACIÓN DE PUNTO DE PRECISIÓN S.A.C.



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº LB - 248 - 2018

Página: 2 de 3

5. Condiciones Ambientales

10, 10, 50	Inicial	Final
Temperatura	25,6 °C	25,7 °C
Humedad Relativa	58 %	58 %

6. Trazabilidad

Este certificado de calibración documenta la trazabilidad a los patrones nacionales, que realizan las unidades de medida de acuerdo con el Sistema Internacional de Unidades (SI).

Trazabilidad	Patrón utilizado	Certificado de calibración
INACAL - DM	Pesas (exactitud F1)	LM-C-140-2017

7. Observaciones

Los errores máximos permitidos (e.m.p.) para esta balanza corresponden a los e.m.p. para balanzas en uso de funcionamiento no automático de clase de exactitud III, según la Norma Metrológica Peruana 003 - 2009. Instrumentos de Pesaje de Funcionamiento no Automático.

Se colocó una etiqueta autoadhesiva de color verde con la indicación de "CALIBRADO".

Los resultados de este certificado de calibración no debe ser utilizado como una certificación de conformidad con normas de producto o como certificado del sistema de calidad de la entidad que lo produce.

8. Resultados de Medición

INSPECCIÓN VISUAL								
AJUSTE DE CERO	TIENE	ESCALA	NO TIENE					
OSCILACIÓN LIBRE	TIENE	CURSOR	NO TIENE					
PLATAFORMA	TIENE	SIST. DE TRABA	NO TIENE					
NIVELACIÓN	TIENE							

ENSAYO DE REPETIBILIDAD

	Inicial	Final
Temp. (°C)	25,6	25,6
300,00 g		Carga

Medición	Carga L1=	300,00	1	Carga L2=	600,00	g
N°	l(g)	ΔL(mg)	E(mg)	l(g) ,	ΔL(mg)	E(mg)
1	300,00	6	9-1 -00	600,00	8	-3
2	300,00	9	4	600,00	9	4
3	300,00	8	-3	600,01	4	11
4	300,00	6	-1	600,00	8	-3
5	300,00	7	-2	600,00	9	4
6	300,00	8	-3	600,00	7	-2
7	300,01	5	10	600,01	5	10
8	300,00	8	-3	600,01	3	12
9	300,01	3	12	600,00	8	-3
10	300,00	7	-2	600,00	6	-1
ferencia Máxima	10 ch	10/11 1/1	16	6/2	5) - W	16
ror máximo permi	tido ±	300 r	ng	t O	300	mg

PUNTO DE PRECISION S.A.C.

Jefe de Laboratorio Ing. Luis Loayza Capcha Reg. CIP Nº 152631

PT-06.F06 / Diciembre 2016 / Rev 02

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº LB - 248 - 2018

Página: 3 de 3

2 5

ENSAYO DE EXCENTRICIDAD

	Inicial	Final	
Temp. (°C)	25,6	25,6	y
ación de E ₀		200	

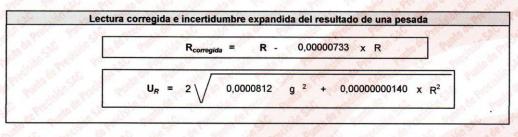
Posición Determinación de E _a						Determinación	n del Error co	Error corregido	
de la Carga	Carga minima (g)	l(g)	ΔL(mg)	Eo(mg)	Carga (g)	((g)	ΔL(mg)	E(mg)	Ec(mg)
S 1 C.	10 Mg	0,10	8	-3	of the property	200,00	6	-1	2
2		0,10	8	-3		200	200,00	9	-4
3	0,10	0,10	5	0	200,00	200,00	8	-3	-3
4		0,10	7	-2	60. 500	200,01	4	11	13
5	THE COLUMN	0,10	8	-3	700 " 100	200,00	8	-3	0

ENSAYO DE PESAJE

Inicial Final

Carga L(g)		CRECIEN	TES		DECRECIENTES			DECRECIENTES				
	l (g)	ΔL(mg)	E(mg)	Ec(mg)	l(g)	ΔL(mg)	E(mg)	Ec(mg)	±(mg)			
0,10	0,10	6	8-1						100			
0,20	0,20	5	0	100 1 30	0,20	7	-2	-1	100			
1,00	1,00	8	-3	-2	1,00	5	0	1 8	100			
10,00	10,00	9	-4	-3	10,00	8	-3	-2	100			
50,00	50,00	8	-3	-2	50,00	7	-2	-1.89	100			
100,00	100,00	7	-2	-1	100,00	5	0	1	200			
200,00	200,01	4	11	12	200,00	6	-1	0	200			
300,00	300,00	8	-3	-2	300,00	8	-3	-2	300			
400,00	400,00	9	4	-3	400,01	4	11	12	300			
500,00	500,01	5	10	11	500,01	5	10	11	300			
600,00	600,00	9	-4	-3	600,00	9	-4	-3	300			

(**) error máximo permitido



R: Lectura de la balanza

L: Carga Incrementada

Error encontrado

E_o: Error en ce

E_c: Error co

R: en g

FIN DEL DOCUMENTO



Jefe de Labdratorio Ing. Luis Loayza Capcha Reg. CIP Nº 152631

PT-06.F06 / Diciembre 2016 / Rev 02

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº LFP - 096 - 2018

Página : 1 de 2

Expediente : T 119-2018 Fecha de emisión : 2018-04-04

1. Solicitante : GEOSUR GEOTECNIA E INGENIERIA S.A.C.

Dirección : AV. CENTRAL NRO. 624 SC. 1, GR. 8 - VILLA EL

SALVADOR - LIMA

2. Descripción del Equipo : PRENSA CBR

Marca de Prensa : NO INDICA

Marca de Celda : ZEMIC

Modelo de Celda : H3-C3-5.0t-6B

Serie de Celda : J382535

Capacidad de Celda : 5 t

Marca de indicador : NO INDICA

El Equipo de medición con el modelo y número de serie abajo. Indicados ha sido calibrado probado y verificado usando patrones certificados con trazabilidad a la Dirección de Metrología del INACAL y otros.

Los resultados son válidos en el momento y en las condiciones de la calibración. Al solicitante le corresponde disponer en su momento la ejecución de una recalibración, la cual está en función del uso, conservación y mantenimiento del instrumento de medición o a reglamentaciones vigentes.

Punto de Precision S.A.C no se responsabiliza de los perjuicios que pueda ocasionar el uso inadecuado de este instrumento, ni de una incorrecta interpretación de los resultados de la calibración aquí declarados.

3. Lugar y fecha de Calibración

AV. CENTRAL NRO. 624 SC. 1, GR. 8 - VILLA EL SALVADOR - LIMA 04 - ABRIL - 2018

4. Método de Calibración

La Calibración se realizo de acuerdo a la norma ASTM E4

5. Trazabilidad

INSTRUMENTO	MARCA	CERTIFICADO O INFORME	TRAZABILIDAD
CELDA DE CARGA	AEP TRANSDUCERS	INF-LE 057	UNIVERSIDAD
INDICADOR	AEP TRANSDUCERS	INF-LE US7	CATÓLICA DEL PERÚ

6. Condiciones Ambientales

h. bip. "lay	INICIAL	FINAL
Temperatura °C	26,1	26,2
Humedad %	62	62

7. Resultados de la Medición

Los errores de la prensa se encuentran en la página siguiente.

8. Observaciones

Con fines de identificación se ha colocado una etiqueta autoadhesiva de color verde con el número de certificado y fecha de calibración de la empresa PUNTO DE PRECISIÓN S.A.C.

PUNTO DE PRECISION S.A.C.

Jefe de Laboratorio Ing. Luis Loayza Capcha Reg. CIP Nº 152631

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº LFP - 096 - 2018

Página : 2 de 2

TABLA Nº 1

DIGITAL	DIGITAL SEI		ICACIÓN (kgf)		PROMEDIO	ERROR	RPTBLD
"A" kgf	SERIE 1	SERIE 2	ERROR (1)	ERROR (2) %	"B" kgf	Ep %	Rp %
500	504,35	503,15	-0,87	-0,63	503,75	-0,74	0,24
1000	1006,70	1007,85	-0,67	-0,79	1007,28	-0,72	-0,11
1500	1508,40	1507,45	-0,56	-0,50	1507,93	-0,53	0,06
2000	2009,95	2010,70	-0,50	-0,54	2010,33	-0,51	-0,04
2500	2512,30	2513,50	-0,49	-0,54	2512,90	-0,51	-0,05
3000	3013,55	3015,60	-0,45	-0,52	3014,58	-0,48	-0,07
3500	3516,40	3514,80	-0,47	-0,42	3515,60	-0,44	0,05
4000	4015,30	4016,35	-0,38	-0,41	4015,83	-0,39	-0,03

NOTAS SOBRE LA CALIBRACIÓN

1.- Ep y Rp son el Error Porcentual y la Repetibilidad definidos en la citada Norma:

Ep= ((A-B) / B)* 100

Rp = Error(2) - Error(1)

2.- La norma exige que Ep y Rp no excedan el 1,0 %

3.- Coeficiente Correlación:

 $R^2 = 1$

Ecuación de ajuste : y = 0,9965x - 3,0452

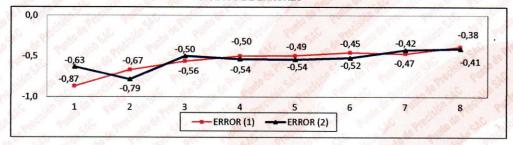
Donde: x: Lectura de la pantalla

y : Fuerza promedio (kgf)

GRÁFICO Nº 1



GRÁFICO DE ERRORES





Jeie de Labbratorio Ing. Luis Loayza Capcha Reg. CIP Nº 152631

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº LT - 095 - 2018

Página : 1 de 4

Expediente Fecha de emisión : T 119-2018

Fecha de emisión

: 2018-04-04

1. Solicitante

: GEOSUR GEOTECNIA E INGENIERIA S.A.C.

Dirección

: AV. CENTRAL NRO. 624 SC. 1, GR. 8 - VILLA EL

SALVADOR - LIMA

2. Instrumento de Medición

: ESTUFA CON TERMOSTATO

Indicación

: DIGITAL

Marca del Equipo

: RR

Modelo del Equipo

: H2356

Serie del Equipo

: 225814

Temperatura calibrada

: 110 °C

El instrumento de medición con el modelo y número de serie abajo indicados ha sido calibrado, probado y verificado usando patrones certificados con trazabilidad a la Dirección de Metrología del INACAL y otros.

Los resultados son válidos en el momento y en las condiciones de la calibración. Al solicitante le corresponde disponer en su momento la ejecución de una recalibración, la cual está en función del uso, conservación y mantenimiento del instrumento de medición o a reglamentaciones vigentes.

Punto de Precision S.A.C no se responsabiliza de los perjuicios que pueda ocasionar el uso inadecuado de este instrumento, ni de una incorrecta interpretación de los resultados de la calibración aquí declarados.

3. Lugar y fecha de Calibración

AV. CENTRAL NRO. 624 SC. 1, GR. 8 - VILLA EL SALVADOR - LIMA 04 - ABRIL - 2018

4. Método de Calibración

La calibración se efectuó según el procedimiento de calibración PC-018 del Servicio Nacional de Metrología del Indecopi.

5. Trazabilidad

INSTRUMENTO	MARCA	CERTIFICADO	TRAZABILIDAD
TERMOMETRO DIGITAL	DELTA OHM	LT - 075 - 2018	INACAL - DM
TERMÓMETRO DIGITAL	FLUKE	LT - 0747 - 2017	INACAL - DM

6. Condiciones Ambientales

Action to the	INICIAL	FINAL
Temperatura °C	26,6	26,7
Humedad %	60	. 60

7. Conclusiones

La estufa se encuentra dentro de los rangos 110 °C ± 5 °C para la realizacion de los ensayos de laboratorio según la norma ASTM.

8. Observaciones

Con fines de identificación se ha colocado una etiqueta autoadhesiva de color verde con el número de certificado y fecha de calibración de la empresa PUNTO DE PRECISIÓN S.A.C.

PUNTO DE PRECISION SAC.

Jere de Laboratorio Ing. Luis Loayka Capcha Reg. CIP Nº 152631

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095



CERTIFICADO DE CALIBRACION Nº LT - 095 - 2018

Página : 2 de 4

CALIBRACIÓN PARA 110 °C

Tiempo Ind. (°C)		TEMPERATURA EN LAS POSICIONES DE MEDICIÓN (°C) NIVEL INFERIOR NIVEL SUPERIOR					T. prom.	ΔT Max					
, Y . c	Temperatura del	- DV				010	A.				10/10	10	I Min
(min.)	equipo	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	(°C)	(°C)
0	110	110,5	109,6	109,8	110,1	111,2	110,5	110,3	111,4	110,2	110,2	110,4	1,8
2	110	110,6	109,5	109,6	110,5	111,5	110,4	110,5	111,5	110,4	110,6	110,5	2,0
4	110	110,3	109,6	109,8	110,0	111,3	110,5	110,3	111,3	110,2	110,3	110,4	1,7
6	110	110,2	109,8	109,5	110,3	111,2	110,3	110,2	111,3	110,3	110,2	110,3	1,8
8	110	110,3	109,4	109,6	110,0	111,3	110,2	110,3	111,3	110,2	110,1	110,3	1,9
10	110	110,2	109,6	109,4	110,0	111,6	110,6	110,3	111,6	110,3	110,1	110,4	2,2
12	110	110,5	109,5	109,5	110,2	111,3	110,2	110,2	111,2	110,5	110,2	110,3	1,8
14	110	110,2	109,8	109,5	110,2	111,2	110,3	110,3	111,1	110,3	110,3	110,3	1,7
16	110	110,0	109,6	109,6	110,3	111,3	110,2	110,6	111,2	110,3	110,3	110,3	1,7
18	110	110,0	109,6	109,5	110,6	111,2	110,3	110,3	111,3	110,2	110,3	110,3	1,8
20	110	110,6	109,0	109,3	110,1	111,5	110,6	110,2	111,2	110,3	110,6	110,3	2,5
22	110	110,4	109,5	109,2	110,2	111,0	110,0	110,3	111,3	110,2	110,2	110,2	2,1
24	110	110,5	109,4	109,3	110,2	111,3	110,2	110,2	111,2	110,3	110,3	110,3	2,0
26	110	110,2	109,0	109,3	110,3	111,1	110,1	110,1	111,3	110,5	110,3	110,2	2,3
28	110	110,0	109,8	109,5	110,2	111,1	110,1	110,5	111,2	110,3	110,2	110,3	1,7
30	110	110,3	109,7	109,6	110,6	111,1	110,2	110,4	111,2	110,2	110,4	110,4	1,6
32	110	110,2	109,5	109,4	110,5	111,5	110,5	110,2	111,2	110,6	110,5	110.4	2.1
34	110	110,1	109,8	109,2	110,0	111,3	110,4	110,3	111,6	110,2	110,2	110,3	2.4
36	110	110,2	109,6	109,3	110,4	111,3	110,3	110,2	111,3	110,1	110,2	110,3	2.0
38	110	110,3	109,5	109,5	110,5	111,5	110,2	110,3	111,4	110.2	110.5	110.4	2.0
40	110	110,5	109,8	109,9	110,2	111,5	110,3	110,3	111,2	110,3	110,3	110.4	1.7
42	110	110,6	109,8	109,6	110,3	111,2	110,3	110.2	111.3	110,5	110,1	110.4	1,7
44	110	110,4	109,6	109,7	110,2	111,6	110,3	110.3	111.2	110.3	110.2	110.4	2,0
46	110	110,2	109,9	109,8	110.3	111.2	110,3	110,3	111,3	110.5	110.6	110,4	1,5
48	110	110,2	109.4	109.5	110.2	111.2	110,2	110,6	111.3	110.6	110.2	110,3	1.9
50	110	110,6	109,5	109,6	110,5	111.3	110.6	110.2	111.2	110,2	110.3	110.4	1,8
52	110	110,2	109,8	109,2	110.4	111.3	110.2	110,5	111,1	110.3	110,3	110,3	2,1
54	110	110.3	109.6	109.8	110,6	111.3	110.5	110.3	111.2	110,2	110.5	110.4	1.7
56	110	110.2	109.3	109.6	110,3	111.3	110.3	110.4	111.3	110.5	110.3	110,4	2.0
58	110	110,5	109.5	109.4	110,2	111,3	110.3	110,2	111.2	110,3	110,2	110.3	1.9
60	110	110.6	109,6	109.5	110.3	111.6	110.3	110.0	111.3	110.2	110.3	110,4	2,1
PROM	110.0	110.3	109.6	109,5	110,3	111.3	110,3	110,3	111.3	110,2	110,3	110,4	2,1
MAX	110,0	110.6	109,9	109,9	110,6	111.6	110,6	110,6	111.6	110,6	110,6	110,4	00
MIN	110,0	110,0	109.0	109,2	110,0	111.0	110,0	110,0	111,1	110,1	110,1	oute.	
IT	0.0	0.6	0.9	0,7	0.6	0.6	0.6	0.6	0.5	0.5	0.5		

Parámetro	Valor (°C)	Incertidumbre Expandida (°C)
Máxima Temperatura Medida	111,6	0,4
Mínima Temperatura Medida	109,0	0,5
Desviación de Temperatura en el Tiempo	0,9	0,2
Desviación de Temperatura en el Espacio	1,8	0,3
Estabilidad Media (±)	0,45	0,02
Uniformidad Media	26	0.1

Para cada posición de medición su "desviación de temperatura en el tiempo" DTT esta dada por la diferencia entre la máxima y la mínima temperatura registradas en dicha posición

Entre dos posiciones de medición su "desviación de temperatura en el espacio" esta dada por la diferencia entre los promedios de temperaturas registradas en ambas posiciones.

La incertidumbre expandida de la medición se ha obtenido multiplicando la incertidumbre estándar de la medición por el factor de cobertura k =2 que, para una distribución normal corresponde a una probabilidad de cobertura de apróximadamente 95 %.



Jeie/de Laboratorio Ing. Luis Loayza Capcha Reg. CIP N° 152631

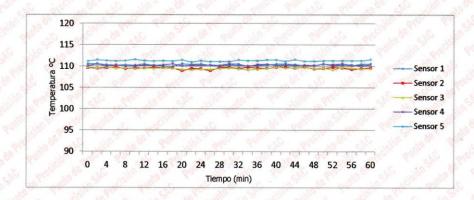
Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095

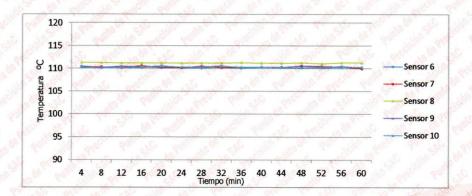


CERTIFICADO DE CALIBRACION Nº LT - 095 - 2018

Página : 3 de 4

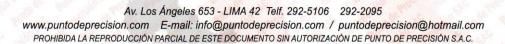
TEMPERATURA DE TRABAJO 110 °C







Jeie de Latoratorio Ing. Luis Loayza Capcha Reg. CIP N° 152631

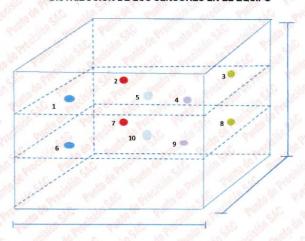




CERTIFICADO DE CALIBRACION Nº LT - 095 - 2018

Página : 4 de 4

DISTRIBUCIÓN DE LOS SENSORES EN EL EQUIPO



- Los Sensores 5 y 10 se ubicaron sobre sus respectivos niveles.
- Los demas sensores se ubicaron a 8 cm de las paredes laterales y a 8 cm del fondo y del frente del equipo.
- Los Sensores del nivel superior se ubicaron a 1,5 cm por encima de la altura mas alta que emplea el usuario.
- Los Sensores del nivel inferior se ubicaron a 1,5 cm por debajo de la parrilla más baja.

PUNTO DE PRECISION S.A.C.

PUNTO DE PRECISION S.

Av. Los Ángeles 653 - LIMA 42 Telf. 292-5106 292-2095
www.puntodeprecision.com E-mail: info@puntodeprecision.com / puntodeprecision@hotmail.com
PROHIBIDA LA REPRODUCCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO SIN AUTORIZACIÓN DE PUNTO DE PRECISIÓN S.A.C.

Anexo 7: Ensayos de la carpeta asfáltica realizados en GEO SUR geotecnia e Ingeniería S.A.C.

Muestras sacadas In situ con la máquina perforadora diamantina





Muestras extraídas In situ por perforadora diamantina



Calentamiento a $110 \pm 3^{\circ}$ c de la carpeta asfáltica extraída para realización de lavado

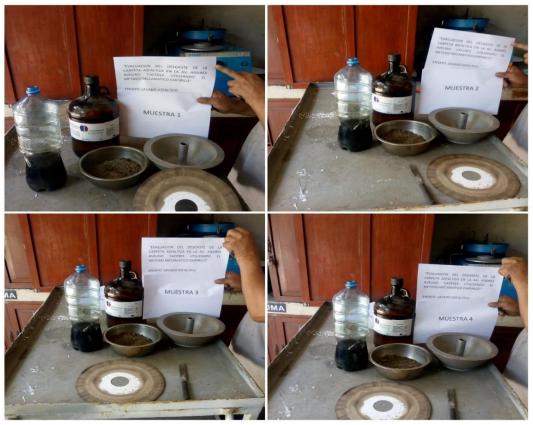


Lavado asfáltico con tricloretileno



Obtención de agregado grueso por el equipo de centrifugado rotatorio





Obtención de finos por el equipo de centrifugado



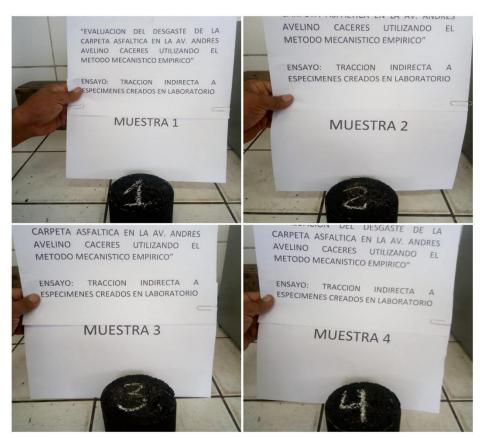
Ensayo de granulometría de las muestras



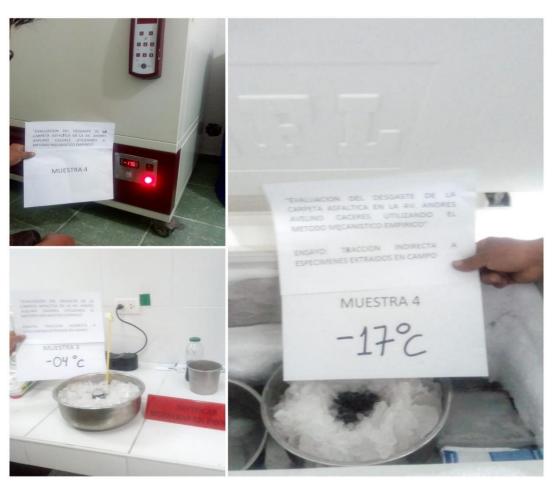
Reconstrucción de briquetas con PEN 60-70 y 50 golpes

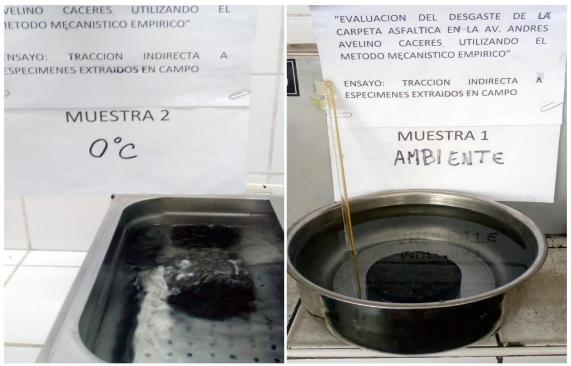






Proceso de enfriamiento de muestras para rotura con ensayo de tracción indirecta de especímenes extraídos In situ



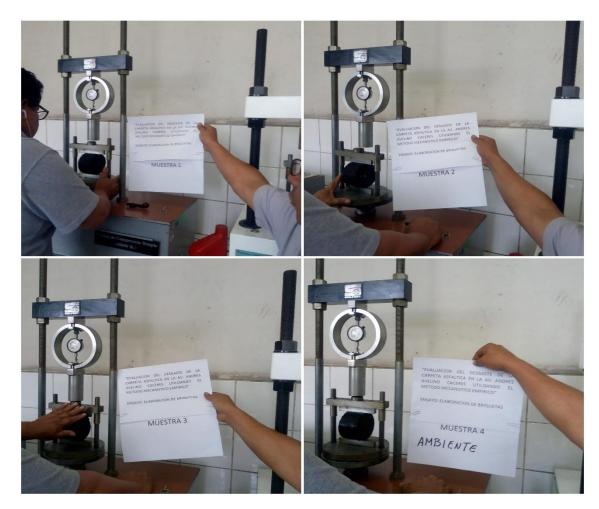


Ensayo de tracción indirecta en briquetas extraídas en campo





Ensayo de tracción indirecta en briquetas elaboradas en laboratorio





Resultados de ensayos de carpeta asfáltica





REPORTE DE RESULTADOS DE ENSAYOS

SOLICITANTE

: CASTRO MOSCOSO, MAVERICK RAUL

MUESTRA

: MEZCLA ASFALTICA

: HINOSTROZA CHAVIN, LINDA ROSMERY

TESIS DE GRADO

: INGENIERO CIVIL

IDENTIFICACIÓN CANTIDAD : 25 KG : 25 KG

RECEPCIÓN DEL DOC. : 2019/11/13

FECHA DE ENSAYO : 2019/11/28

TESTIGO DIAMANTIN ASFÁLTIC			ENSAYO DE TRACCIÓN INDIRECTA (LOTTMAN)		
Identificación N°	Espesor de las briquetas (cm)	Temperatura de rotura de briquetas	Estabilidad (kg-f)		
M-1 / P - 30 / A - 70	6,84	Temperatura ambiente	477.6		
M-2 / P - 28 / A - 72	8,36	0°C	1277.0		
M-3 / P - 41 / A - 59	6,42	- 4°C	1440.9		
M-4 / P - 35 / A - 65	7,95	- 17°C	2354.0		

Observaciones:

(*) Testigos diamantinos, extraídos y proporcionados por el solicitante.

CARLOS E CESPEDES GONZAVES TEC. LAB. SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO





SOLICITANTE

: CASTRO MOSCOSO MAVERICK

MUESTRA

: MUESTRA 01

DOMICILIO LEGAL

: HINOSTROZA CHAVIN ROSMERY : EL PORVENIR DE VITARTE-CERES-ATE CANTIDAD

IDENTIFICACIÓN

: 25 KG

TESIS DE GRADO

INGENIERO CIVIL

: 25 KG

REFERENCIA

: UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO

FECHA DE ENSAYO : 2019/11/13

. ASTM D-2172 EXTRACCIÓN CUANTITATIVA DE ASFALTO EN MEZCLAS PARA PAV Ver Gráfico

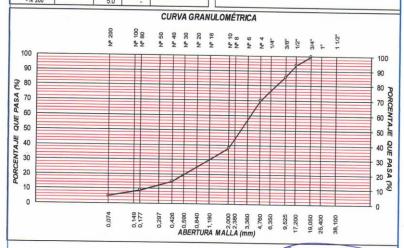
MALLAS	GR	ANULOME	TRÍA RES	ULTANTE
SERIE AMERICANA	ABERTURA (mm)	RETIENE (%)	PASA (%)	
11/2"	38.100			
7	25.400			
3/4"	19.050		100.0	
1/2"	12.700	6.0	94.0	
3/8*	9.525	8.0	86.0	
1/4"	6.350	9.0	77.0	
N°4	4.760	7.0	70.0	
N°6	3.360	17.0	53.0	
N°8	2.380	11.0	42.0	
N° 10	2.000	4.0	38.0	
N°16	1.190	11.0	27.0	
N°20	0.840	5.0	22.0	
N°30	0.590	4.0	18.0	
N°40	0.426	3.0	15.0	
N°50	0.297	3.0	12.0	
N°80	0.177	3.0	9.0	
N° 100	0.149	1.0	8.0	
N°200	0.074	3.0	5.0	
- N°200		5.0	-	

RESUMEN DE ENSAYO IDENTIFICACIÓN DE LA MUESTRA

M-1 / P - 30 / A - 70

RESULTADO DEL ENSAYO

Contenido de cemento asfáltico: 5,6%



CARLOS E. CESPEDES GONZALES TEC LAB. SUELOS. CONCRETO Y ASFALTO





SOLICITANTE

: CASTRO MOSCOSO MAVERICK

MUESTRA

: MUESTRA 02

: HINOSTROZA CHAVIN ROSMERY : EL PORVENIR DE VITARTE-CERES-ATE CANTIDAD

IDENTIFICACIÓN

: 25 KG

DOMICILIO LEGAL TESIS DE GRADO

INGENIERO CIVIL

: 25 KG

REFERENCIA

: UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO

FECHA DE ENSAYO : 2019/11/13

ASTM D-2172 EXTRACCIÓN CUANTITATIVA DE ASFALTO EN MEZCLAS PARA PAV Ver Gráfico

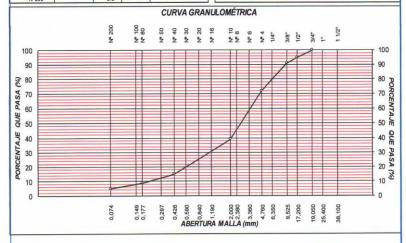
MALLAS	GR	ANULOME	TRIA RES	ULTANTE
SERIE AMERICANA	ABERTURA (mm)	RETIENE (%)	PASA (%)	
11/2"	38,100			
1"	25.400			
3/4"	19.050		100.0	
1/2"	12.700	5.0	95.0	
3/8*	9.525	4.0	91.0	
1/4"	6.350	9.0	82.0	
N°4	4.760	10.0	72.0	
N°6	3.360	16.0	56.0	
N°8	2.380	12.0	44.0	
N° 10	2.000	5.0	39.0	
N°16	1.190	12.0	27.0	
N°20	0.840	5.0	22.0	
N°30	0.590	4.0	18.0	
N*40	0.426	3.0	15.0	
N°50	0.297	3.0	12.0	
N°80	0.177	3.0	9.0	
N° 100	0.149	1.0	8.0	
N°200	0.074	3.0	5.0	
- N°200		5.0		

RESUMEN DE ENSAYO IDENTIFICACIÓN DE LA MUESTRA

M-2 / P - 28 / A - 72

RESULTADO DEL ENSAYO

Contenido de cemento asfáltico: 5,5%



CARLOS E CESPEDES GONZALES TÉC. LAB. SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO





SOLICITANTE

REFERENCIA

: CASTRO MOSCOSO MAVERICK

MUESTRA

: MUESTRA 03

: HINOSTROZA CHAVIN ROSMERY : EL PORVENIR DE VITARTE-CERES-ATE CANTIDAD

IDENTIFICACIÓN : 25 KG

DOMICILIO LEGAL

INGENIERO CIVIL

: 25 KG

TESIS DE GRADO

: UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO

FECHA DE ENSAYO : 2019/11/13

ASTM D-2172 EXTRACCIÓN CUANTITATIVA DE ASFALTO EN MEZCLAS PARA PAV Ver Gráfico

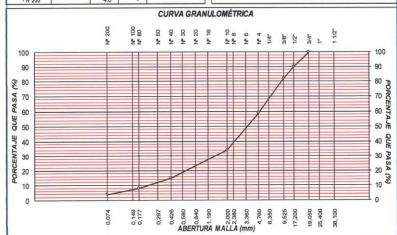
MALLAS	GR	ANULOME	TRÍA RES	ULTANTE
SERIE AMERICANA	ABERTURA (mm)	RETIENE (%)	PASA (%)	
11/2"	38,100			
1"	25.400			
3/4"	19.050		100.0	
1/2"	12.700	10.0	90.0	
3/8"	9.525	8.0	82.0	
1/4"	6.350	15.0	67.0	
N°4	4.760	8.0	59.0	
N°6	3.360	14.0	45.0	
N*8	2.380	8.0	37.0	
N° 10	2.000	3.0	34.0	
N°16	1.190	9.0	25.0	
N°20	0.840	4.0	21.0	744
N°30	0.590	3.0	18.0	
N°40	0.426	3.0	15.0	
N°50	0.297	3.0	12.0	
N°80	0.177	4.0	8.0	
N° 100	0.149	1.0	7.0	
N°200	0.074	3.0	4.0	
- N°200		4.0	-	

RESUMEN DE ENSAYO IDENTIFICACIÓN DE LA MUESTRA

M-3 / P - 41 / A - 59

RESULTADO DEL ENSAYO

Contenido de cemento asfáltico: 5,4%



TÉC. LAB. SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO





SOLICITANTE

: CASTRO MOSCOSO MAVERICK

MUESTRA

: MUESTRA 04

: HINOSTROZA CHAVIN ROSMERY

IDENTIFICACIÓN : 25 KG

DOMICILIO LEGAL TESIS DE GRADO

: EL PORVENIR DE VITARTE-CERES-ATE CANTIDAD

: 25 KG

INGENIERO CIVIL

REFERENCIA

: UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO

FECHA DE ENSAYO : 2019/11/13

ASTM D-2172 EXTRACCIÓN CUANTITATIVA DE ASFALTO EN MEZCLAS PARA PAV Ver Gráfico

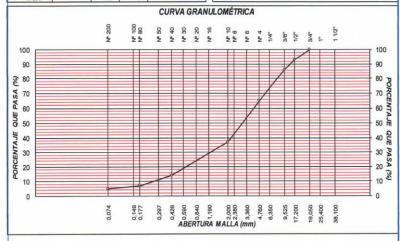
MALLAS	GR	ANULOME	TRÍA RESU	ILTANTE
SERIE MERICANA	ABERTURA (mm)	RETIENE (%)	PASA (%)	
11/2"	38.100			
1"	25.400			
3/4"	19.050		100.0	
1/2*	12.700	7.0	93.0	
3/8"	9.525	7.0	86.0	
1/4"	6.350	12.0	74.0	
N°4	4.760	9.0	65.0	
N°6	3.360	16.0	49.0	
N°8	2.380	8.0	41.0	
N° 10	2.000	4.0	37.0	
Nº46	1,190	11.0	26.0	
N°20	0.840	4.0	22.0	
N°30	0.590	4.0	18.0	
N°40	0.426	4.0	14.0	
N°50	0.297	3.0	11.0	
N°80	0.177	4.0	7.0	
N° 100	0.149	1.0	6.0	
N°200	0.074	1.0	5.0	
- N°200		5.0	-	

RESUMEN DE ENSAYO IDENTIFICACIÓN DE LA MUESTRA

M-4 / P - 35 / A - 65

RESULTADO DEL ENSAYO

Contenido de cemento asfáltico: 5,0%



CARLOS E. CESPEDES GONZALES TEC. IAS SUELOS, CONCRETO YASFALTO





SOLICITANTE

CASTRO MOSCOSO, MAVERICK RAUL

MUESTRAS

: MEZCLA ASFALTICA

HINOSTROZA CHAVIN, LINDA ROSMERY

TESIS DE GRADO

INGENIERO CIVIL

IDENTIFICACIÓN : 25 kg.

CANTIDAD

FECHA INICIO

13/11/2019

FECHA FINAL : 2019/11/28

ASTM D-2172 *

EXTRACCIÓN CUANTITATIVA DE ASFALTO EN MEZCLAS PARA PAVIMENTOS.

MAL	LAS		M	- 1	М	-2	М	-3	М	-4
SERIE AMERICANA	4DEDT ID 4	Identificación de la Muestra	P	- 30	Р.	- 28	р.	- 41	p.	- 35
	ABERTURA (mm)	MÉTODO DE ENSAYO RET		-70	A-72		A - 59		A - 65	
				RET.(%) PASA(%)		RET.(%) PASA(%)		RET.(%) PASA(%		RET.(%) PASA(9
3"	76.200									
2 1/2"	63.500									
2"	50.800	1								
11/2"	38.100	1								
1"	25.400	1								
3/4"	19.050	1		100		100		100		100
1/2"	12.700		6	94	5	95	10	90	7	93
3/8"	9.525		8	86	4	91	8	82	7	86
1/4"	6.350		9	77	9	82	15	67	12	74
N° 4	4.760		7	70	10	72	8	59	9	65
N° 6	3.360	NTP 400.012 (01)	17	53	16	56	14	45	16	49
N° 8	2.380		11	42	12	44	8	37	8	41
N° 10	2.000		4	38	5	39	3	34	4	37
N°16	1.190]	11	27	12	27	9	25	11	26
N° 20	0.840		5	22	5	22	4	21	4	22
N° 30	0.590		4	18	4	18	3	18	4	18
N° 40	0.426		3	15	3	15	3	15	4	14
N° 50	0.297	+1	3	12	3	12	3	12	3	11
N° 80	0.177		3	9	3	9	4	8	4	7
N° 100	0.149		1	8	1	8	1	7	1	6
N° 200	0.074		3	5	3	5	3	4	1	5
- N° 200	-	NTP 400.018(02)	5	-	5	-	4	-	5	-
CONTENIDO D	E ASFALTO (%)	ASTM D-2172	5	,6	5	,5	5	,4	5	,0

Observaciones:

- (*) Anual Book of ASTM Standard 2008.
- Muestras proporcionada por el solicitante.
- Muestras identificadas por el Laboatorio.

CARLOS E. CESPEDES CONTALES
TEC LAB SUELOS CONTRETO YASFALTO





SOLICITANTE

: CASTRO MOSCOSO MAVERICK RAUL

MUESTRA

: MEZCLA ASFALTICA

: HINOSTROZA CHAVIN ROSMERY

IDENTIFICACIÓN

: 25KG

TESIS DE GRADO

: INGENIERO CIVIL

CANTIDAD

: 25 KG

RECEPCIÓN DEL DOC. : 2019/11/13

FECHA DE ENSAYO : 2019/11/28

TESTIGO DIAMANTINO DE CARPETA ASFÁLTICA.*		ENSAYO DE TRACCIÓN INDIRECTA (LOTTMAN)		
Identificación N°	Espesor de las briquetas (cm)	Temperatura de rotura de briquetas	Estabilidad (kg-f)	
M-1 / P - 30 / A - 70	6,35	Temperatura ambiente	666.2	
M-2 / P - 28 / A - 72	6,42	0°C	3089.1	
M-3 / P - 41 / A - 59	6,48	- 4°C	3457.0	
M-4 / P - 35 / A - 65	6,44	- 17°C	3960.9	

Observaciones:

(*) Testigos compactados en Laboratorio con porcentaje óptimo de asfalto obtenido de laboratorio.



LABORATORIO DE CALIBRACIÓN

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN SGFP - 235- 2019

Página 1 de 2

1. Orden de Trabajo

: V2-165-19

2. Solicitante

: MINISTERIO DE COMUNICACIONES

TRANSPORTES

3. Dirección

: AV. TUPAC AMARU NRO. 150 - RIMAC - LIMA -LIMA.

4. Instrumento

: ANILLO DE CARGA : 0 lb-f a 10 000 lb-f

Alcance de Indicación Intervalo de escala (d)

: 1 div.

Marca

: SOILTEST

Modelo

Tipo

: MECÁNICA

Número de Serie

: NO INDICA

Código de Identificación Ubicación

: NO INDICA : UNIDAD DE MEZCLAS ASFALTICAS

Fecha de Calibración

: 2019-05-08

Fecha de Emisión Lugar de Calibración : 2019-05-16

: INSTALACIONES

DEI MINISTERIO TRANSPORTES Y COMUNICACIONES

Y Brindar servicios de calibración seguros y confiables, manteniendo una adecuada trazabilidad a los patrones nacionales ayudando a promover la cultura metrológica en nuestros clientes.

Función

Misión

Somos un laboratorio comprometido con la metrología, cuya misión es la de proporcionar servicios de calibración de la más alta calidad, para la satisfacción de las necesidades y requerimientos inmediatos de nuestros clientes.

Visión

Ser el Laboratorio de Calibración Líder dentro del mercado nacional según las exigencias y competencias de la industria, estableciendo relaciones DE profesionales sólidas y duraderas.

5. Método Empleado

La calibración se realizó empleando el método de comparación indirecta, entre las indicaciones de lectura del indicador de la celda de carga con el indicador del comparador de cuadrante tomando como referencia la Norma ASTM E4 "Standard Practices for FORCE Verification of Testing Machines".

6. Observaciones

Los resultados indicados en el presente documento son válidos en el momento de la calibración y se refieren exclusivamente al instrumento calibrado, no debe utilizarse como certificado de conformidad de producto.

SG NORTEC S.R.L. no se hace responsable por los perjuicios que pueda ocasionar el uso incorrecto o inadecuado de este instrumento y tampoco de interpretaciones incorrectas o indebidas del presente documento.

El usuario es responsable de la calibración de sus instrumentos a intervalos apropiados de acuerdo al uso, conservación y mantenimiento del mismo y de acuerdo con las disposiciones legales vigentes.

El anillo de carga pertenece a la máquina de estabilidad MARSHALL ELÉCTRICA MECÁNICA, Código UMA - 240

El presente documento carece de valor sin firmas y sellos.

Ana Zola Chonón Núñez Supervisora de Laboratorio



HCSG021-09

Av. Ramón Castilla Nº 154, Urb. Playa Rímac, Callao **572 2630 / 572 1691**

PROHIBIDA LA REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL DEL PRESENTE DOCUMENTO



LABORATORIO DE CALIBRACIÓN

CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN SGFP - 235- 2019

Página 2 de 2

7. Trazabilidad

Los resultados de la verificación realizada son trazables a la Unidad de Medida de los Patrones Nacionales de Masa de la Dirección de Metrologia del INACAL, en concordancia con el Sistema Internacional de Unidades de Medida (SI) .

Trazabilidad		Patrón de SG NORTEC S.R.L.		
Patrón de Referencia	Certif./ Inf. Calibración	Patrón de Trabajo	Certif./ Inf. Calibración	
Pesas (Clase de Exactitud M1)	IP-295-2018	Pesas Hierro Fundido (Clase de Exactitud M2)	SGM-A-1918-2018	
Pesas (Clase de Exactitud F1)	LM-108-2018	Pesas Hierro Fundido (Clase de Exactitud M2)	SGM-A-1919-2018	

8. Resultados de Calibración

Condiciones Ambientales	Inicio	Fin
Temperatura	22,7 °C	23,0 °C
Humedad	60 %	61 %

		Ascenso	Descenso
N°	Dial (Div)	I (kg-f)	I (kg-f)
0	0	0,0	0,6
1	50	246,0	247,8
2	100	480,0	483,8
3	150	710,8	712,8
4	200	940,4	942,6
5	250	1 179,4	1 180,2
6	300	1 416,2	1 416,6
7	350	1 657,6	1 658,2
8	400	1 880,0	1 880,8
9	450	2 114,4	2 113,6
10	500	2 346,0	2 346,0

Ecuación de ajuste	Coeficiente de correlación R
Y=Ax²+Bx+C	0.9999538901

Donde: A = -0,0001

B = 4,7394C = 4,6413

X= Lectura del dial, como número de divisiones.

Y= Fuerza patrón, ajustada en kilogramos.

1lb-f = 0,4535 kg-f

9. Incertidumbre

La Incertidumbre de medición reportada ha sido calculada de acuerdo con las Guías OIML G1-100-èn: 2008 (JCGM 100: 2008) y OIML G1-104-en: 2009 (JCGM 104: 2009) "Guía para la Expresión de la Incertidumbre en las Mediciones (GUM)", la cual sugiere desarrollar un modelo matemático que tome en cuenta los factores de influencia durante la calibración.

La Incertidumbre indicada no incluye una estimación de las variaciones a largo plazo.

La Incertidumbre de medición reportada se denomina Incertidumbre Expandida (U) y se obtiene de la multiplicación de la Incertidumbre Estándar Combinada (u) por el Factor de Cobertura (k). Generalmente se expresa un factor k=2 para un Nivel de Confianza de aproximadamente 95%.

Fin del Certificado de Calibración

HCSG021-09



Av. Ramón Castilla Nº 154, Urb. Playa Rímac, Callao

© 572 2630 / 572 1691

PROHIBIDA LA REPRODUCCIÓN TOTAL O PARCIAL DEL PRESENTE DOCUMENTO

Anexo 8: Solicitud de transparencia para la obtención de expediente técnico de obra Andrés Avelino Cáceres de Huaycán - Ate



SOLICITUD DE ACCESO A LA INFORMACIÓN PÚBLICA (Ley N° 27806, Ley de Transparencia y Acceso a la Información Pública, aprobado por Decreto Supremo N° 043-2003-PCM y el Reglamento de la Ley de Transparencia y Acceso a la Información Pública, aprobado mediante Decreto Supremo N° 072-2003-PCM

Nro. de Registro:

	IONARIO RESP				ACIÓN		
JUSE	Carlos	Gastelu	Her	והוס			
ALCOHOL: NAME OF TAXABLE PARTY.	S DEL SOLICITA		A least get				
	IDOS Y NOMB			The second secon	District Control of the Control of t	RUCO C.EO OTR	0
Costre Moscoso Maverick Rapl				70651653	3		
DOMICILI	0		Long to the A				
	DEPARTAMEN	TO	PRO	VINCIA	With the same of t	DISTRITO	
	LIMIA		Lin	IFI		ATE	
	URBANIZACIO	ÓN	AV/CAI	LE/JR/PSJ	N	°/DPTO/INT	
いわい ひも ひ	acione el po	ら で の が	HV, Mar count	عددام المعراف الا	0 5M	icte 20	
	CORREO EL	ECTRONICO		CORREC	ELECTRONI	CO ALTERNATIVO	
MICHIEF IC	Keirl Eagn	ail.com		وا و الانتادات	production our	roul com	
	TELÉFO	NO FIJO		The second	TELÉFONO	CELULAR	
				91815685	8		
III. INFOR	RMACIÓN SOLI	CITADA			is the		
Se Silve	the pears to	nes de G	itualia par	. cittercists	de tesis:	Expellente	
						Andres Arelina	
						- Hucycan 4.	
	51110:13						
	AD DE LA CUA		RE LA INFOR	MACIÓN	The same		
EMA	PE S.A.						
D let I	PC 3, M.						
V. FORM	A DE ENTREGA	A DE LA INFO	RMACIÓN	Michigan Company			
DOCUME	NTO O DNI O	RUC O C.E	OTRO C	y amail	(come	electronic)	
				-0 4		cicaromaj	
VI. OBSER	RVACIONES	Water Street	WILL A RE				
Ectudion	the de l	Laivers	idad 1	esac Valle	bend Gre	ugo el	
v cido	ייר כב טהאה	ita el e	xpedient	e tecnic	com pleto	and neak	
Auto de	o estudio	do tratic	i tstud	lie de suel	re (mecun	Cadaus ab sir	
outer of	e conce	0 40 0		40 1	anda mar	Louida . Loda	
C-12 C	on al dos	ה מה מפע	o ki te	sis lend	erned whis	truida; todo a av. Isse	
Corpor 10	Mariahacui	recode of	MEDD	E"	idabii aq	a	
Cult 105	raci iare 201	034.02	, ,,,,,,	J			
		A_{I}				0-	
Firma del	solicitante:			Fecha y hora	: 2:30 6	m)
				,			53
		1		(A em	ape s.a.	00
		1		1	Empresa Munici	pal Administradora de Peaje de Lima	
				1		CT. 2019	
				1.	14.7 1	0	
				,	REC	BING	
				C	TRAMITE DE	CUMENTARIO	

Recepción de expediente técnico de la Av. Andrés Avelino Cáceres





emape s.a.

8 MOV. 2019

RECIBIDO FUNCIONARIO RESP. LEY N° 27806

MEMORÁNDUM Nº 663 -2019-EMAPE-GCI

Α

Mg. MARCO ANTONIO VALENCIA VILDOSOLA

Funcionario Resp. Ley N°27806

De

ING. PEDRO DANTE ABRILL RONCAL

Gerente Central de Infraestructura

Asunto

ATENCION AL REQUERIMIENTO DE INFORMACION - LEY DE

TRANSPARENCIA N°27806

Referencia

a) Memorando N°201 - 2019-EMAPE/GCAF/FREI

b) Informe N° 280-2019-EMAPE/GCI/GESO

Fecha

1 B NOV. 2019

Es grato dirigirme a usted, en atención al documento en mención, a fin de hacerle entrega de la información solicitada, al amparo de la Ley N°27809 – Ley de Transparencia y Acceso a la información pública y su reglamento, en la referencia a) de la obra "Construcción y Rehabilitación de la Av. Andrés Avelino Cáceres, tramo carretera Central – Av. José Carlos Mariátegui – Huaycan" SNIP N°135365, la cual se remite en un CD distribuido de la forma siguiente:

- Volumen I Resumen Ejecutivo
- Volumen II Estudios de Ingeniería
- Volumen III Anexos
- Volumen IV Planos

Que hago de su conocimiento para sus fines pertinentes

V°B°

Sin otro particular, quedo de usted.

Atentamente.

Pedro John K

EMAPE S.A Empresa Municipal Administradora de Peaje de Lima Vía de Evitamiento km 1.7 – Ate, Lima, Perú T: (01) 7151437 EMAPE S.A.
FUNCIONARIO RESP. LEY N° 27896
PARA: APT CS

EVALUAR

PROYECTAR RESPUESTA

CONTESTAR DIRECTAMENTE

CONOCIMIENTO Y FINES

ANEXAR A ANTECEDENTES

SEGUIMIENTO

ARCHIVAR

OBSERVACIONES

9630

INFORME N° 280-2019-EMAPE/GCI/GESO

Α

ING. PEDRO DANTE ABRILL RONCAL

Gerente Central de Infraestructura

EMAPE S.A. RECIBIDO

De

: ING. MARÍA ELENA URIBE ESCALANTE Gerente de Ejecución y Supervisión de Obras

1 3 NOV. 2019 1000 GERENCIA CENTRAL DE INFRAESTRUCTURA

Asunto

ATENCION AL REQUERIMIENTO DE INFORMACION - LEY DE

TRANSPARENCIA N°27806

Referencia: a) Memorando N°201-2019-EMAPE/GCAF/FREI

b) Informe N°019-2019-EMAPE-GESO/lig

Fecha

: Ate,

1 1 NOV 2019

Mediante la presente informo a usted que por medio del documento de la referencia a), el funcionario responsable de la entrega de información al amparo de la Ley N°27809 - Ley de Transparencia y Acceso a la Información Pública, solicita información referente al expediente técnico de la obra "Construcción y Rehabilitación de la Av. Andrés Avelino Cáceres, tramo carretera Central - Av. José Carlos Mariátegui - Huaycan" SNIP Nº 135365

Por lo expuesto se comunica, que de acuerdo a la información encontrada se hace entrega de un CD contentivo de la siguiente documentación:

- Volumen I Resumen Ejecutivo
- Volumen II Estudios de Ingeniería
- Volumen III Anexos
- Volumen IV Planos

Los cuales hago de su conocimiento para sus fines pertinentes

Sin otro particular, es todo cuanto debo informar.

Atentamente,

MUNICIPALIDAD METROPOLITANA DE LIMA Empresa Municipal Administradora de Peaje de Lima S.A.

ING. MARIA E. URIBE ESCALANTE GERENTE DE EJECUCIÓN Y SUPERVISIÓN DE OBRAS

EMAPE S.A.



SUPERVISION DE

"Decenio de la igualdad de oportunidades para mujeres y hombres"

"Año de la lucha contra la corrupción y la impunidad"

INFORME N° 019-2019-EMAPE-GESO/ljg

Α

: ING. MARÍA ELENA URIBE ESCALANTE Gerente de Ejecución y Supervisión de Obras

De

: LEONARDO GOMEZ

Apoyo Técnico

Asunto

: ATENCION AL REQUERIMIENTO DE INFORMACION - LEY DE

TRANSPARENCIA N°27806

Referencia:

a) Memorando N°201-2019-EMAPE/GCAF/FREI

b)) CD EDI

Fecha

: 28 de octubre 2019

Tengo el agrado de dirigirme a usted, en atención al asunto del rubro y los documentos de referencia, para informarle lo siguiente:

I. ANTECEDENTES

1.1 Con fecha 10 de octubre de 2019, el funcionario responsable de la entrega de información al amparo de la Ley N°27809 – Ley de Transparencia y Acceso a la Información Pública, remitió el documento de la referencia a) mediante el cual solicita información referente al Expediente Técnico completo de la obra "Construcción y Rehabilitación de la Av. Andrés Avelino Cáceres, tramo carretera Central – Av. José Carlos Mariátegui – Huaycan" SNIP N°135365.

II. CONCLUSIÓN Y RECOMENDACIÓN

- 2.1. Por lo expuesto se notifica que de acuerdo a la información encontrada se hace entrega de un CD contentivo del Expediente Técnico completo con los siguientes volúmenes:
 - · Volumen I Resumen Ejecutivo
 - Volumen II Estudios de Ingeniería
 - Volumen III Anexos
 - Volumen IV Planos

Que hago de su conocimiento para sus fines pertinentes

Sin otro particular, es todo cuanto debo informar.

EMAPE S.A

Empresa Municipal Administradora de Peaje de Lima

Vía de Evitamiento km 1.7 - Ate, Lima, Perú

T: (01) 7151437

EMAPES.A.



"Decenio de la igualdad de oportunidades para mujeres y hombres"
"Año de la lucha contra la corrupción y la impunidad"

Atentamente,

Leonardo José Gómez Apoyo Técnico

EMAPE S.A

Empresa Municipal Administradora de Peaje de Lima

Vía de Evitamiento km 1.7 - Ate, Lima, Perú

T: (01) 7151437

EMAPE S.A.



"Decenio de la igualdad de oportunidades para mujeres y hombres"

"Año de la lucha contra la corrupción y la impunidad"

ENAPE S.A.

MEMORANDO Nº 201 -2019-EMAPE/GCAF/FREI

RECIBIDO

1 0 OCT. 2019

A

: ING. PEDRO DANTE ABRILL RONCAL

Gerente Central de Infraestructura

GERENCIA CENTRAL DE INFRAESTRUCTUR

Asunto

ATENCIÓN AL REQUERIMIENTO DE INFORMACIÓN - LEY DE

TRANSPARENCIA N° 27806

Referencia

FORMATO DE SOLICITUD (EXP. 9630)

Fecha

Ate, 1 0 OCT. 2019

Me dirijo a Usted, en mi calidad de Funcionario Responsable de la entrega de información solicitada al amparo de la Ley N° 27806 – Ley de Transparencia y Acceso a la Información Pública y su Reglamentación; y, en atención al requerimiento de información formulado mediante documento de la referencia, cuya copia adjunto solicitando su atención, a través de la unidad orgánica correspondiente de su

representada, a fin de responder adecuadamente la solicitud del recurrente.

En ese sentido, debo manifestarle que la atención del presente caso, se halla debidamente regulado por la acotada Ley y sus modificatorias en cuanto a plazos de atención refieren¹ los mismos que comprenden a todos los involucrados su atención.

Sin otro particular, quedo de usted.

Atentamente,

MUNICIPALIDAD METROPOLITANA DE LIMA Empresa Municipal Administradora de Péaje de Lima S.A.

Mg. JOSÉ CARLOS GASTELÚ HERRERA FUNCIONARIO RESP. LEY N° 2730\$

JCGH/GAF08

¹Decreto Legislativo N° 1353, publicado el 7 de enero de 2017 (Con fe de erratas 12.01.2017) que, entre otros asuntos, crea la Autoridad Nacional de Transparencia y Acceso a la Información Pública y en la Primera Disposición Complementaria y Modificatoria, modifica la Ley N°27806, Ley de Transparencia y Acceso a la Información Pública y su Texto Único Ordenado aprobado por Decreto Supremo N° 043-2003-PCM y, entre otros, el Artículo 11° literal b), con el siguiente texto:
Artículo 11° Procedimiento:

El acceso a la información pública se sujeta al siguiente procedimiento:

(...)

"b) La entidad de la Administración Pública a la cual se haya presentado la solicitud de información debe otorgarla

en un plazo no mayor de diez (10) días hábiles, sin perjuico de lo establecido en el literal g).

En el supuesto que la entidad de la Administración Pública no esté obligada a poseer la información solicitada y de conocer su ubicación o destino, debe reencausar la solicitud hacia la entidad obligada o hacia la que posea, y

poner en conocimiento de dicha circunstancia al solicitante".

El literal g) dice: "Excepcionalmente, cuando sea materialmente imposible cumplir con el plazo señalado en el literal b) debido a causas justificadas relacionada a la comprobada y manifiesta falta de capacidad logística, por única vez la entidad debe comunicar al solicitante la fecha en que se proporcionará la información solicitada de forma debidamente fundamentada, en un plazo máximo de dos (2) días hábiles de recibido el pedido de información. El incumplimiento del plazo faculta al solicitante a recurrir ante (la) Autoridad Nacional de Transparencia y Acceso a la Información Pública".

EMAPE S.A.

Empresa Municipal Administradora de Peaje de Lima Via de Evitamiento km 1.7 - Ate, Lima, Perú T: (01) 7151437

9630





Formulario SAIP-PTE 01

Firma del solicitante:

SOLICITUD DE ACCESO A LÁ INFORMACIÓN PURIFIUSIONARIO RESP. LEYN (Ley N° 27806, Ley de Transparencia y Accessor de la Información o Cristiano de la Información de Inform (Ley N° 27806, Ley de Transparencia y Acceso a la Información Pública, aprobado por Decreto Supremo N° 043-2003-PCM y el Reglamento de la Ley de Transparencia y Acceso a la Información Pública, aprobado mediante Decreto Supremo N° 072-2003-PCM

Registro:

I. FUNCIONARIO RESPONSABLE DI	E ENTREGA DE LA INFORM	/ación
Jose Carlos Gastela	Herrera	
II. DATOS DEL SOLICITANTE		
APELLIDOS Y NOMBRES /RAZON	SOCIAL DOCUME	
Castro Moscoso Maverick 1	2065165.	3
DOMICILIO	19449241	
DEPARTAMENTO	PROVINCIA	DISTRITO
LIMIA	LIMA	ATE
URBANIZACIÓN	AV/CALLE/JR/PSJ	N°/DPTO/INT
UPS. DE PADONE EL PODVENIR		
		O ELECTRONICO ALTERNATIVO
mauerickcivil Bagnail.com TELÉFONO FIJO	in castro.	garado@ginail.com
TELÉFONO FIJO		
	91815685	8
III. INFORMACIÓN SOLICITADA		
Se solicità para fines de 6	studio para obterzion	de tesis; "Expediente
Completo de la Obra Construc	idn y Rehabilitación	de la Av. Andres Avelino
Caceres, tramo Carnetera Centro	al - Hv. Jose Canlos	Mariategui - Hurrycan 4
ion codigo SNIP: 135365.	DE LA PREODUZACIÓN	
IV. ENTIDAD DE LA CUAL SE REQUIE	RE LA INFURIVIACION	Beer the Service Commission and the service of the
EMAPE S.A.		
V. FORMA DE ENTREGA DE LA INFO	DIMACIÓN	
DOCUMENTO O DNI O RUC O C.E	A SECRETARIA DE LA CONTRACTOR DE LA CONT	1 Commandation
DOCOMENTO O DINI O ROC O C.E G	ono a gina	(Cones electronics)
VI. OBSERVACIONES		70 亿元中2000年第18日本的中
Talidinale da la llaines	sidad lesar Vall	ero cursando el
v'airla. co nesecita el	Expediente tecnic	varu poeto posa usar
data de estudio de trati	o: Estudio de Sua	las (mecanica do Suelos)
alabariales is clision de Con	netrución do la as	jenida ranstruida, todo
Materiales y diseño de Cor Esto para el desarrollo	do la tesis 11 Fual	vación dela av. IDEQ
Carlos Mariategui usando	d MEPDE"	W)
, 1/N		

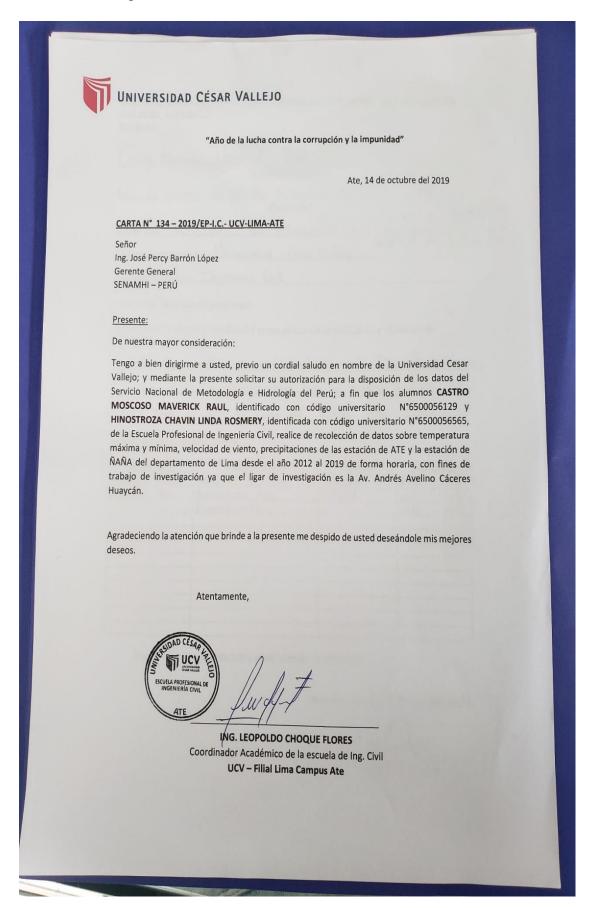
2:30 pm

emape s.a. Empresa Municipal Administradora de Pezje de Lina

0 7 OCT. 2019 HORA 14.3 1
RECIBIDO
TRAMITE DOGUMENTARIO

Fecha y hora;

Anexo 9: Solicitud para recolección de data de climática en SENAMHI



GERENCIA	GENERAL DEL SERVICIO NACIONAL DE METEOROLOGÍA E HIDROLOGÍA
DEL PERU	- SENAMHI
Droconto -	

(Nombres y Apellidos)

ASOC EL Porvenir de Vitarte Hz B lote 20 - CERES - ATE
(Dirección)

mastro. igrada@gmail am
con Nº DNI: 70651653 Telf: 918156868 E-mail maverick civil 8@gmail am
hinostroza civil @gmail am

Universidad/Instituto: Universidad Cesan Valleta

Carrera/ Profesión: Ingeniero Civil

Ante usted me presento y expongo;

Que, (detallar el estudio, nombre del proyecto que están realizando y el motivo de solicitud de los datos)

Solicito Intermación horarra (horas) de data "temperatura del arre, Velocidad de Viento; Preapitaciones en el distrito de ATE entre

2012; 2015 y 2018 así como del actual arro 2019".

Solicito la siguiente información:

ESTACIÓN	PARÁMETROS	ESCALA	PERÍODOS	
Estación Naña	Velocidad de Viento	horaria	2012 - 2013	
Estación AtE	temperatura Aire	Diaria	2015 - 2016	
	Precipitaciones		2018 - 2019	
_ V) _ 12, 1 L				

Por lo expuesto, agradeceré a usted atender lo solicitado.

Lima, 21 de Octybre del 2019

Anexo 10: Solicitudes de permisos para realización de ensayos en campo de la Av. Andrés Avelino Cáceres.



24 RTA N°003-2019/DIR CP-ING.CIV.UCV- SEDE ATE

3 :3or:

vinisterio de Transportes y Comunicaciones

viceministerio de Transportes

orias Nacional

. gente:

: mi consideración



Tengo a bien dirigirme a usted, previo un cordial saludo en nombre de la Universidad Eur Vallejo; y mediante la presente solicitar su autorización para aplicar ensayos mecanisticos suelo y asfalto (Ensayo completo de CBR; Realización de corte con Diamantina en Asfalto Aplicación en Ensayo de Tracción Indirecta) en la Av. Andrés Avelino Cáceres en el centro cidado de Huaycan; a fin que los alumnos CASTRO MOSCOSO MAVERICK RAUL, intificado con código universitario Nº 6500056129 y HINOSTROZA CHAVIN LINDA EMERY, identificada con código universitario Nº 6500056565, De la Escuela Profesional de giniería Civil, realice de recolección de datos para su Tesis "EVALUACION DEL DESGASTE LA CARPETA ASFALTICA DE LA AV. ANDRES AVELINO CACERES USANDO EL

Esperando contar con su anuencia y apoyo que el caso requiera, aprovecho en expresar i nuestras de mi especial consideración.

:::itamente,

C.P INGENIERIA CIVIL

ING. LEOPOLDO CHOQUE FLORES

UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO – LIMA ESTE



ATE, 30 DE OCTUBRE DE 2019

INC, LEOPOLDO CHOQUE FLOTRES

UNIVERSIDAD CESAR VALLEJO – LIMA ESTE

C.P INGENIERIA CIVIL

CARTA N°002-2019/DIR CP-ING.CIV.UCV- SEDE ATE

Señor:

José Carlos Gastelu Herrera

Funcionario de Empresa Municipal Administradora de Peaje de Lima

emape s.a.

Empresa Municipal Administratora de Praje de Lima

O 4 NOV. 2019

HORA: 17.47

RECIBIDO

TRAMITE DOCUMENTARIO

Presente:

De mi consideración

Tengo a bien dirigirme a usted, previo un cordial saludo en nombre de la Universidad Cesar Vallejo; y mediante la presente solicitar su autorización para aplicar ensayos mecanisticos de suelo y asfalto (Ensayo completo de CBR; Realización de corte con Diamantina en Asfalto Para Aplicación en Ensayo de Tracción Indirecta) en la Av. Andrés Avelino Cáceres en el centro poblado de Huaycan; a fin que los alumnos CASTRO MOSCOSO MAVERICK RAUL, identificado con código universitario N° 6500056129 y HINOSTROZA CHAVIN LINDA ROSMERY, identificada con código universitario N° 6500056565, De la Escuela Profesional de Ingeniería Civil, realice de recolección de datos para su Tesis "EVALUACION DEL DESGASTE DE LA CARPETA ASFALTICA DE LA AV. ANDRES AVELINO CACERES USANDO EL METODO MECANISTICO EMP\$RICO".

Esperando contar con su anuencia y apoyo que el caso requiera, aprovecho en expresar las muestras de mi especial consideración.

Atentamente,



INFORME TÉCNICO N° 03 - Marzo 2013

Flujo Vehicular por Unidades de Peaje

Enero 2013

El Instituto Nacional de Estadística e Informática (INEI) conjuntamente con el Proyecto Especial de Infraestructura de Transporte Nacional – PROVIAS NACIONAL, ponen a disposición de los usuarios en general, el documento "Flujo Vehicular por Unidades de Peaje", el cual registra los movimientos de entradas y salidas del tráfico vehicular nacional, tanto de carga como ligeros.

Esta información es importante no sólo para fines de planeamiento y política de transportes, sino para registrar la actividad y el desarrollo económico de las regiones, según su afluencia vehicular.

El INEI expresa su reconocimiento a PROVIAS NACIONAL que con la información, contribuye a la elaboración y difusión del presente Boletín.

El flujo vehicular total por las unidades de peaje, en enero 2013, fue mayor en 8,5%.

Instituto Nacional de Estadística e Informática

Jefe del INEI Dr. Alejandro Vilchez

> Subjefe del INEI Dr. Anibal Sánchez

> > Director Técnico Gaspar Morán

Directora Marianella Claudet

Investigadora Miriam Luquequispe

PARA MAYOR INFORMACIÓN VER PÁGINA WEB:

www.inel.gob.pe

El índice del flujo vehicular total, que consolida el movimiento de vehículos ligeros y pesados, registrados en las unidades de peaje, en enero 2013 se elevó en 8,5% respecto a igual mes del año pasado.

Del igual modo, el índice del flujo de vehículos pesados se incrementó en 6,1%, explicado por el mayor tránsito de vehículos de 3 a 7 ejes, comprendidos por traileres, semitraileres y camiones, los cuales fueron superiores en 7,3% en comparación a lo reportado en enero 2012.

Asimismo, el índice del flujo de vehículos ligeros creció en 10,5% en relación al índice reportado en similar mes del año anterior.

Cabe indicar que, en los últimos doce meses, el índice del flujo vehicular total aumentó en 7,9% respecto a similar periodo pasado.

Variable	Var. % 2013/2012 Enero
Flujo Vehicular Total	8,5
Flujo de Vehiculos Pesados	6,1
Flujo de Vehiculos Pesados de Carga (3 a 7 ejes)	7,3
Flujo de Vehiculos Ligeros	10,5

Perú: Índice del Flujo Vehicular Total, 2011 - 2013 (Año Base 2002 = 100,0)

Her	Mes 2011 2012	2040	2013	Variación P	oroentual
nes		2018	Mensual ⁹	Anual ³⁷	
Ene.	158,7	170,3	184,7	8,5	7,9
Feb.	148,5	159,6			
Mar.	146,3	154,3			
Abr.	144,5	154,9			
May.	143,7	153,8			
Jun.	139,9	153,3			
Jul.	155,6	168,2			
Ago.	156,7	170,8			
Set.	144,8	155,4			
Oct.	153,7	165,7			
Nov.	148,4	161,2			
Dic.	171,0	184,5			
Promedio	151,0	162,7		, and the second	

V Respecto a similar mes del año anterior.

Fuente: MTC - PROVIAS NACIONAL

Elaboración: Instituto Nacional de Estadistica e Informática - INEI

PAG. T

³ Últimos doce meses, respecto a similar periodo anterior.
Constante MADO, programa MADODAMA.

Enero 2014

INFORME TÉCNICO No 3 - marzo 2014

El Instituto Nacional de Estadística e Informática (INEI) conjuntamente con el Proyecto Especial de Infraestructura de Transporte Nacional – PROVIAS Nacional, ponen a disposición de los usuarios en general, el documento "Flujo Vehicular por Unidades de Peaje", el cual registra los movimientos de entradas y salidas del tráfico vehicular nacional, tanto de carga como ligeros.

Esta información es importante no sólo para fines de planeamiento y política de transportes, sino para registrar la actividad y el desarrollo económico de las regiones, según su afluencia vehicular.

El Instituto Nacional de Estadística e Informática expresa su reconocimiento a PROVIAS Nacional que con la información, contribuye a la elaboración y difusión del presente Boletín.

En enero 2014, el flujo vehicular total por las unidades de peaje, aumentó en 5,2%.

Variable	Var. % 2014/2018 Enero
Fluio Vehioular Total	5.2
Flujo de Vehículos Pesados	6,3
Flujo de Vehículos Pesados de Carga (3 a 7 ejes)	5,5
Flujo de Vehiculos Ligeros	4,2

CUADRO Nº 01

Perú: Índice del Flujo Vehicular Total, 2012 - 2014
(Año Base 2002 = 100,0)

(Allo base 20	02 - 100,01					
Mes	***	***	2013 2014	Variación F	n Porcentual	
Mes	2012	2018	2014	Mensual V	Anual ^a	
Ene.	170,3	178,9	188,2	5,2	5,6	
Feb.	159,6	171,1				
Mar.	154,3	167,5				
Abr.	154,9	161,2				
May.	153,8	163,2				
Jun.	153,3	160,8				
Jul.	168,2	175,8				
Ago.	170,8	181,0				
Set.	157,4	165,7				
Oct	160,1	168,5				
Nov.	155,6	162,8				
Dic.	174,9	185,6				
Promedio	161,1	170,2				

[&]quot; Respecto a similar mes del ano anterior

Fuente: Ministerio de Transportes y Comunidaciones - PROVIAS Nacio Elaboración: Instituto Nacional de Estadística e Informática El índice del flujo vehicular total, que registra el movimiento de vehículos ligeros y pesados, reportados en las unidades de peaje, en el mes de enero 2014, se incrementó en 5,2% en relación con el índice analizado en similar mes del año anterior.

De la misma manera, el índice del flujo de vehículos pesados creció en 6,3%, sustentado por el mayor tránsito de vehículos de 3 a 7 ejes, comprendidos por traileres, semitraileres y camiones, los mismos que superaron en 5,5% en comparación a lo reportado en enero del 2013.

Asimismo, el índice del flujo de vehículos ligeros se elevó en 4,2% en relación a enero del año pasado.

Cabe indicar que, en los últimos doce meses, el índice del flujo vehicular total aumentó en 5,6% respecto a similar periodo anterior.



Ultimos doce meses, respecto a similar periodo anterior Fuente: Ministerio de Transportes y Comunicaciones - PROVIAS Nacional

Enero 2015

INFORME TÉCNICO No 3 - marzo 2015

El Instituto Nacional de Estadística e Informática (INEI) conjuntamente con el Proyecto Especial de Infraestructura de Transporte Nacional – PROVIAS Nacional, ponen a disposición de los usuarios en general, el documento "Flujo Vehicular por Unidades de Peaje", el cual registra los movimientos de entradas y salidas del tráfico vehicular nacional, tanto de carga como ligeros.

Esta información es importante no sólo para fines de planeamiento y política de transportes, sino para registrar la actividad y el desarrollo económico de las regiones, según su afluencia vehicular.

El Instituto Nacional de Estadística e Informática expresa su reconocimiento a PROVIAS Nacional que con la información, contribuye a la elaboración y difusión del presente Boletín.

El flujo vehicular total, en enero 2015, en las unidades de peaje se incrementó en 7,8%.

Variable	Var. % 2016/2014 Enero
Fluio Vehicular Total	7.8
Flujo de Vehículos Pesados	4,5
Flujo de Vehículos Pesados de Carga (3 a 7 ejes)	3,5
Flujo de Vehiculos Ligeros	10,5

CUADRO Nº 01 Perú: Índice del Flujo Vehicular Total, 2013 - 2015 (Año Base 2002 = 100,0)

•					
Mes	2013		2245	Variación Porcentua	
mes	2018	2014	2016	Mensual V	Anual ^a
Ene.	178,9	188,2	202,8	7,8	4,4
Feb.	166,0	174,6			
Mar.	162,0	170,1			
Abr.	158,1	165,1			
May.	158,2	163,1			
Jun.	155,8	157,8			
Jul.	170,6	176,6			
Ago.	175,0	180,5			
Set.	160,5	155,4			
Oct	168,5	176,8			
Nov.	166,2	171,2			
Dic.	185,6	195,5			
Promedio	167,0	173,9			

[&]quot;Respecto a similar mes del ano anterior

Fuente: Ministerio de Transportes y Comunisaciones - PROVIAS Nacional Elaboración: Instituto Nacional de Estadistica e Informática El Índice del flujo vehicular total, que registra el tráfico de vehículos ligeros y pesados en las unidades de peaje, aumentó en 7,8% en enero 2015, en comparación al índice observado el año anterior.

Asimismo, el índice del flujo de vehículos pesados creció en 4,5%, sustentado por la mayor circulación de vehículos de 3 a 7 ejes, comprendidos por traileres, semitraileres y camiones, que superó en 3,5% a lo obtenido en similar mes de 2014.

Además, el índice del flujo de vehículos ligeros se elevó en 10,5%, respecto a lo registrado en enero 2014.

Cabe indicar que, en los últimos doce meses, el índice del flujo vehicular total subió en 4,4%, en relación a lo informado en similar periodo anterior.



^{Ültimos doce meses, respecto a similar periodo anterior}

Enero 2016

INFORME TÉCNICO N° 03 - Marzo 2016

El Instituto Nacional de Estadística e Informática (INEI) conjuntamente con el Proyecto Especial de Infraestructura de Transporte Nacional – PROVIAS Nacional, ponen a disposición de los usuarios en general, el documento "Flujo Vehicular por Unidades de Peaje", el cual registra los movimientos de entradas y salidas del tráfico vehicular nacional, tanto de carga como ligeros.

Esta información es importante no sólo para fines de planeamiento y política de transportes, sino para registrar la actividad y el desarrollo económico de las regiones, según su afluencia vehicular.

El Instituto Nacional de Estadística e Informática expresa su reconocimiento a PROVIAS Nacional que con la información, contribuye a la elaboración y difusión del presente Boletín.

En el primer mes del 2016, el flujo vehicular total, en las unidades de peaje, creció en 7,1%.

Variable	Var. % 2018/2016 Enero
Fluio Vehioular Total	7.1
Flujo de Vehículos Pesados	3,0
Flujo de Vehículos Pesados de Carga (3 a 7 ejes)	6,7
Flujo de Vehículos Ligeros	9,7

CUADRO Nº 01

Perú: Índice del Flujo Vehicular Total, 2014 - 2016
(Año Base 2002 = 100,0)

Mes	2014	****	2018	Variación Porcentual	
mes	2014	2015		Mensual V	Anual ^a
Ene.	188,2	202,8	217,3	7,1	7,7
Feb.	175,1	187,7			
Mar.	170,1	181,7			
Abr.	165,1	178,0			
May.	163,1	177,4			
Jun.	157,8	169,2			
Jul.	176,6	192,5			
Ago.	180,6	195,0			
Set.	155,4	179,5			
Oct	176,8	193,3			
Nov.	171,2	183,2			
Dic.	195,5	209,7			
Promedio	174,0	187,5			

Promedio 174,0 1

Respecto a similar mes del ano anterior

³ Últimos doce meses, respecto a similar período anterior Fuente: Ministerio de Transportes y Comunicaciones - PROVIAS Nacional

Elaboración: Instituto Nacional de Estadistica e Informática

El Índice de flujo vehicular total, que registra el tráfico de vehículos ligeros y pesados en las unidades de peaje, aumentó en 7,1% en enero 2016, en comparación a lo registrado en enero del año pasado.

Asimismo, creció el índice del flujo de vehículos pesados en 3,9%, sustentado por el mayor tránsito de vehículos de 3 a 7 ejes, que comprende a tráileres, semitraileres y camiones, el cual superó en 6,7% a lo obtenido en similar mes del 2015.

De la misma manera, el índice de flujo de vehículos ligeros, creció en 9,7% a lo registrado en igual mes del 2015.

Cabe mencionar, que en los últimos doce meses, el índice del tránsito vehicular total se incrementó en 7,7%, respecto a similar periodo anterior.



Enero 2017

INFORME TÉCNICO N° 03 - MARZO 2017

El Instituto Nacional de Estadística e Informática (INEI) conjuntamente con el Proyecto Especial de Infraestructura de Transporte Nacional – PROVIAS Nacional, ponen a disposición de los usuarios en general, el documento "Flujo Vehicular por Unidades de Peaje", el cual registra los movimientos de entradas y salidas del tráfico vehicular nacional, tanto de carga como ligeros.

Esta información es importante no sólo para fines de planeamiento y política de transportes, sino tambien para registrar la actividad y el desarrollo económico de las regiones, según su afluencia vehicular.

El Instituto Nacional de Estadística e Informática expresa su reconocimiento a PROVIAS Nacional que con la información, contribuye a la elaboración y difusión del presente Boletín.

En enero 2017, el Índice Nacional del Flujo Vehicular en las unidades de peaje, se incremenó en 5,1%.

	Ponderación	Var.% 2017/2018
Variable	(Año Base 2007=100,0)	Enero
indioe Nacional del Fluio Vehicular	100.0	5.1
Índice del Flujo de Vehículos Pesados	55,6	1,2
Índice del Flujo de Vehículos Pesados de Carga (3 a 7 ejes)	33,2	2,1
Índice del Flujo de Vehículos Ligeros	44,4	8,0

En enero 2017, el Índice Nacional del Flujo Vehicular, que registra el tráfico de vehículos ligeros y pesados en las garitas de peaje, se incrementó en 5,1% respecto a lo registrado en similar mes

CUADRO Nº 01

Créditos

Jefe del INEI Dr. Aníbal Sánchez Aguilar

Elsa Jáuregui Laveriano Directore Técnice de Estedístices Departementales

Investigador Dunber Fernández Espinoza

Perú: Índice Nacional del Flujo Vehicular, 2015 - 2017 (Año Base 2007 = 100,0)

Mes	2015	2040 24	2040 D/ 2047	2017 P/	Variación F	n Porcentual	
Mes	2016 2018 P/	2017 PI	Mensual v	Anual 2/			
Ene.	184,9	201,5	211,7	5,1	8,7		
Feb.	171,4	191,0					
Mar.	166,2	188,5					
Abr.	163,1	172,6					
May.	163,2	176,3					
Jun.	156,5	171,8					
Jul.	177,8	200,5					
Ago.	180,8	195,1					
Set.	166,7	179,7					
Oct.	179,0	190,2					
Nov.	171,6	186,3					
Dic.	194,4	209,8					
Promedio	178,0	188,6					

[&]quot;Respecto a similar mes del ano anterior

Nota: A parti de julio 2016, se publica el indice Nacional del Flujo Vehicular con año base 2007. Fuente: Ministerio de Transportes y Comunisaciones - PROVIAS Nacional Elaboración: Instituto Nacional de Estadistica e Informática - OTED. del 2016.

Asimismo, creció el Índice del flujo de vehículos pesados en 1,2%, debido al incremento de vehículos pesados de 3 a 7 ejes, que incluye tráileres,

semitraileres y camiones, el cual aumentó en 2,1% respecto

a similar mes del año anterior.

De igual manera, el índice del flujo de vehículos ligeros fue superior en 8,0%, en relación al índice obtenido en enero 2016.

Cabe mencionar, que en los últimos doce meses (febrero 2016 - enero 2017), el Índice Nacional del Flujo Vehicular acumuló un incremento de 8,7%.



Ultimos doce meses, respecto a similar periodo anterior



El Instituto Nacional de Estadística e Informática (INEI) conjuntamente con el Proyecto Especial de Infraestructura de Transporte Nacional – PROVIAS Nacional, ponen a disposición de los usuarios en general, el documento "Flujo Vehicular por Unidades de Peaje", el cual registra los movimientos de entradas y salidas del tráfico vehicular nacional, tanto de carga como ligeros.

Esta información es importante no sólo para fines de planeamiento y política de transportes, sino también para registrar la actividad y el desarrollo económico de las regiones, según su afluencia vehicular.

El Instituto Nacional de Estadística e Informática expresa su reconocimiento a PROVIAS Nacional que con la información, contribuye a la elaboración y difusión del presente Boletín.

En enero 2018, el Índice Nacional del Flujo Vehicular en las unidades de peaje, creció en 4,1%.

Variable	Ponderación	Var. % 2018/2017
Variable	(Año Base 2007=100,0)	Enero
Indice Nacional del Fluio Vehicular	100.0	4.1
Índice del Flujo de Vehículos Pesados	55,6	3,9
Índice del Flujo de Vehículos Pesados de Carga (3 a 7 ejes)	33,2	3,1
Índice del Flujo de Vehiculos Ligeros	44,4	4,2

Créditos CUADRO Nº 01

Econ. Francisco Costa Aponte

Jefe(e) del INEI

(Año Base 2007 =

Dr. Aníbal Sánchez Aguilar Subjete de Estadística

Elsa Jáuregui Laveriano Directore Técnica de Estadísticas Departamentales

> Investigadora Diana Reyna Motta

Perú: Índice Nacional del Flujo Vehicular, 2016 - 2018 (Año Base 2007 = 100,0)

	2242	2047.04	2017 P/ 2018 P/ Variación Porcent	oroentual	
Mes	2018	2017 PI	2018 P/	Mensual ^u	Anual ^a
Ene.	201,5	211,7	220,3	4,1	1,9
Feb.	191,5	191,0			
Mar.	189,1	173,4			
Abr.	172,6	174,1			
May.	176,3	181,6			
Jun.	172,3	180,7			
Jul.	200,5	206,3			
Ago.	195,1	201,0			
Set.	179,7	185,0			
Oct.	190,2	195,1			
Nov.	186,3	191,7			
Dic.	209,8	218,1			
Promedio	188.7	182.5			

⁴ Respecto a similar mes del ano anterior.

Nota: A portir de Julio 2016, se publica el Indice Nacional del Flujo Vehicular con año base 2007. Fuente: Ministerio de Transportes y Comunizaciones - PROVIAS Nacional Elaboración: Instituto Nacional de Estadística e Informácioa - OTED. El Índice Nacional del Flujo Vehicular, que reporta el tráfico de vehículos ligeros y pesados en las garitas de peaje, en enero de 2018, subió en 4,1%, en relación a similar mes de 2017, explicado por el mayor flujo de vehículos pesados, que se incrementó en 3,9%, como resultado del flujo de vehículos pesados de 3 a 7 ejes que aumentó en 3,1%. Del mismo modo, el flujo de vehículos ligeros creció en 4,2%.

En los últimos doce meses (febrero 2017- enero 2018), el Índice Nacional del Flujo Vehicular se expandió en 1,9%.



³ Últimos doce meses, respecto a similar periodo anterior.
Nota: A partir de julio 2016, se publica el Índice Nacional del Fiujo Vehicular con año base 2007.

Informe Técnico

FLUJO VEHICULAR por Unidades de Peaje



Enero 2019

Nº 03 - Marzo 2019



El Instituto Nacional de Estadística e Informática (INEI) conjuntamente con el Proyecto Especial de Infraestructura de Transporte Nacional – PROVIAS Nacional, ponen a disposición de los usuarios en general, el documento "Flujo Vehicular por Unidades de Peaje", el cual registra los movimientos de entradas y salidas del tráfico vehicular nacional, tanto de carga como ligeros.

Esta información es importante no sólo para fines de planeamiento y política de transportes, sino también para registrar la actividad y el desarrollo económico de las regiones, según su afluencia vehicular.

El Instituto Nacional de Estadística e Informática expresa su reconocimiento a PROVIAS Nacional que con la información, contribuye a la elaboración y difusión del presente Boletín.

El Índice Nacional del Flujo Vehicular en las unidades de peaje, en enero de 2019, se incrementó en 4,5%.

Variable	Ponderación (Año Base 2007=100,0)	Var. % 2019/2018 Enero
Índice Nacional del Fluio Vehicular.	100.0	4.5
Índice del Flujo de Vehiculos Pesados	55,6	1,9
Índice del Flujo de Vehiculos Pesados de Carga (3 a 7 ejes)	33,2	3,9
Índice del Flujo de Vehiculos Lipenos	44.4	6.4

Créditos

Econ. José García Zanabria Jefe(e) del INEI

Dr. Aníbal Sánchez Aguilar

Mg. Elsa Jáuregui Laveriano Estadísticas Departamentales

> Investigadora Diana Reyna Motta

CUADRO Nº 01 Perú: Índice Nacional del Flujo Vehicular, 2017 - 2019 (Año Base 2007 = 100,0)

Mes	2247	2040.07		Variación Porcentual	
	2017	2018 P/	2019 P/	Mensual ^u	Anual ^a
Ene.	211,7	220,3	230,2	4,5	5,8
Feb.	191,0	203,3			
Mar.	173,4	200,2			
Abr.	174,1	185,5			
May.	181,5	190,9			
Jun.	180,7	188,0			
Jul.	206,3	213,1			
Ago.	201,0	209,3			
Set.	185,0	195,3			
Oct.	195,1	204,9			
Nov.	191,7	200,7			
Dic.	218,1	229,4			
Promedio	182,5	203,5			

Nota: A partir de julio 2016, se publica el Índice Nacional del Flujo Vehicular con año base 2007. Fuente: Ministerio de Transportes y Comunicaciones - PROVIAS Nacional Elaboración: Instituto Nacional de Estadística e Informática - OTED.

En enero de 2019, el Índice Nacional del Flujo Vehicular, que reporta la circulación de vehículos ligeros y pesados en las unidades de peaje, se elevó en 4,5%, comparado con el mismo mes de 2018, determinado por el aumento en el tráfico de vehículos pesados que creció en 1,9%, sustentado en el mayor número de vehículos de carga de 3 a 7 ejes, que subió en 3,9%. Además, el flujo de vehículos ligeros se elevó en 6,4%.

Según regiones, el tráfico vehicular se intensificó principalmente por la mayor afluencia de visitantes a las diferentes celebraciones realizadas en el interior del país, como el aniversario de Mollendo (Arequipa), Concurso Nacional y Mundial de Marinera (La Libertad), Festival Internacional de Marcona (Ica) y el Carnaval de Juliaca (Puno), entre otras.

En los últimos doce meses (febrero 2018 - enero 2019), el Índice Nacional del Flujo Vehicular fue superior en

5omos más qua cafras

³⁸ Últimos doce meses, respecto a similar periodo anterior.

Informe Técnico

FLUJO VEHICULAR IN por **Unidades** de **Peaje**



Setiembre 2019

N° 11 - Noviembre 2019



El Instituto Nacional de Estadística e Informática (INEI) conjuntamente con el Proyecto Especial de Infraestructura de Transporte Nacional - PROVIAS Nacional, ponen a disposición de los usuarios en general, el documento "Flujo Vehicular por Unidades de Peaje", el cual registra los movimientos de entradas y salidas del tráfico vehicular nacional, tanto de carga como ligeros.

Esta información es importante no sólo para fines de planeamiento y política de transportes, sino también para registrar la actividad y el desarrollo económico de las regiones, según su afluencia vehicular.

El Instituto Nacional de Estadística e Informática expresa su reconocimiento a PROVIAS Nacional que con la información, contribuye a la elaboración y difusión del presente Boletín.

El Índice Nacional del Flujo Vehicular en las unidades de peaje, en setiembre de 2019, creció en 4,1%.

Variable	Ponderación (Año Base 2007=100,0)	Var. % 2019/2018 Setiembre
Índice Nacional del Fluio Vehicular Índice del Fluio de Vehiculos Pesados	100.0 55.0	4.1 2.9
Índice del Flujo de Vehículos Pesados de Carga (3 a 7 ejes) Índice del Flujo de Vehículos Ligenos		3,9 5,2

Créditos

Econ. José García Zanabria Jefe(e) del INEI

Dr. Aníbal Sánchez Aguilar

Mg. Elsa Jáuregui Laveriano Directora Técnica de Estadísticas Departamentales

> Investigadora Diana Reyna Motta

CUADRO Nº 01

Perú: Índice Nacional del Fluio Vehicular, 2017 - 2019 (Año Base 2007 = 100,0)

Mes	2017	17 2018 P/	2040.04	Variación Porcentual	
	2017	2016 F/	2019 P/	Mensual ^u	Anual ** 5,9 5,4 4,5 4,3 4,2 4,2 4,3
Ene.	211,7	220,3	230,2	4,5	5,0
Feb.	191,0	203,3	204,8	0,7	5,4
Mar.	173,4	203,7	213,1	4,6	4,5
Abr.	174,1	186,5	194,7	4,4	4,3
May.	181,5	190,9	197,8	3,7	4,2
Jun.	180,7	188,0	197,0	4,7	4,2
Jul.	205,3	213,1	223,7	5,0	4,3
Ago.	201,0	209,3	219,4	4,8	4,4
Set.	185,0	195,3	203,4	4,1	4,3
Oct.	195,1	204,9			
Nov.	191,7	200,7			
Dic.	218,1	229,4			
Promedio	182,5	203,8			

² Últimos doce meses, respecto a similar período anterior.
Nota: A partir de julio 2016, se publica el Índice Nacional del Flujo Vehicular con año base 2007. Fuente: Ministerio de Transportes y Comunicaciones - PROVIAS Nacional Elaboración: Instituto Nacional de Estadistica e Informática - OTED.

En setiembre de 2019, el Índice Nacional del Flujo Vehicular, que reporta el movimiento de unidades ligeras y pesadas por las garitas de peaje, subió en 4,1% respecto a igual mes del año anterior, sustentado en el mayor tráfico de vehículos pesados, que fue superior en 2,9%, justificado por el incremento de la circulación de vehículos de carga de 3 a 7 ejes, que se elevó en 3,9%.

Del mismo modo, aumentó el tránsito de vehículos ligeros en 5,2%, como resultado del mayor número de visitantes al interior del país, influenciado por las diferentes celebraciones realizadas como la Fiesta Patronal Virgen de las Mercedes y el Festival Internacional de la Primavera, entre otros.

En los últimos doce meses, (octubre 2018 - setiembre 2019), el Índice Nacional del Flujo Vehicular registró una variación positiva de 4,3%.