UNIVERSIDAD NACIONAL TORIBIO RODRÍGUEZ DE MENDOZA DE AMAZONAS



FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y AMBIENTAL ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL

TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

APLICACIÓN DE CENIZAS DE CARBÓN PARA MEJORAR LA ESTABILIZACIÓN DE LA SUBRASANTE DEL KM 30+000 - KM 31+000 DE LA VÍA LUYA-OCUMAL, AMAZONAS, 2022.

Autor: Bach. Lenin Salazar Chávez

Asesores: Dr. Edwin Adolfo Diaz Ortiz

Ing. John Hilmer Saldaña Núñez

Registro: (

CHACHAPOYAS – PERÚ 2024

AUTORIZACIÓN DE PUBLICACIÓN DE LA TESIS EN EL REPOSITORIO INSTITUCIONAL DE LA UNTRM



ANEXO 3-H

AUTORIZACIÓN DE PUBLICACIÓN DE LA TESIS EN EL REPOSITORIO INSTITUCIONAL DE LA

1.	Datos de autor 1					
-	Apellidos y nombres (tener en cuenta las tildes): SALAZAR CHÁVEZ LENIN					
	DNI N': 718093148					
	Correo electrónico: _lenin] s@hotmall.com					
	Facultad: INGENIER'A CIVIL Y AMBIENTAL					
	Escuela Profesional: INGENIERIA, CIVIL					
	Datos de autor 2					
	Apellidos y nombres (tener en cuenta las tildes):					
	DNI N*:					
	Correo electrónico:					
	Facultad:					
	Escuela Profesional:					
2	Titulo de la tesis para obtener el Titulo Profesional					
	APLICACIÓN DE CENIZAS DE CAREÓN PARA METORAR LA ESTABILIZACIÓN DE LA					
	SUBPASANTE DEL AM 361000 - KM311000 DE LA VÍA LUYA OCUNAL AMAZONAS, 2022					
	181					
3.	Datos de asesor 1					
	Apellidos y nombres SALDANA NUNEZ JOHN HIMER					
	DNI, Pasaporte, CE N°: 453687 (4)					
	Open Research and Contributor-ORCID (https://ercid.org/10000-0002-9670-9970)					
	Datos de asesor 2					
	Apellidos y nombres DIAZ DETIZ EDWIN ADOLFO					
	DNI, Pasaporte, C.E.N°: 26602621					
	Open Research and Contributor-ORCID (https://orcid.org/0000/0002/9670/0970)					
4.	Campo del conocimiento según la Organización para la Cooperación y el Desarrollo Económicos- OCDE (ejemplo: Ciención					
	médicas, Ciencias de la Salud-Medicina básica-Inmunología)					
	https://catalogos.concytec.gob.pe/vocabulario/ocde_ford.html					
	20101 JUGENIERIA CIVIL					
	Addressed del Verber 10					
Э.	Originalidad del Trabajo					
	Con la presentación de esta ficha, el(la) autor(a) o autores(as) señalan expresamente que la obra es original, ya que					

Con la presentación de esta ficha, el(la) autor(a) o autores(as) señalan expresamente que la obra es original, ya que sus contenidos son producto de su directa contribución intelectual. Se reconoce también que todos los datos y las referencias a materiales ya publicados están debidamente identificados con su respectivo crédito e incluidos en las notas bibliográficas y en las citas que se destacan como tal.

6. Autorización de publicación

El(los) titular(es) de los derechos de autor otorga a la Universidad Nacional Toribio Rodríguez de Mendoza de Amazonas (UNTRM), la autorización para la publicación del documento indicado en el punto 2, bajo la Licencia creative commons de tipo BY-NC: Licencia que permite distribuir, remezclar, retocar, y crear a partir de su obra de forma no comercial por lo que la Universidad deberá publicar la obra poniéndola en acceso libre en el repositorio institucional de la UNTRM y a su vez en el Registro Nacional de Trabajos de Investigación-RENATI, dejando constancia que el archivo digital que se está entregando, contiene la versión final del documento sustentado y aprobado por el Jurado Evaluador.

Chachapoyas 10 / HARZO / 2024

Firma del autor 2

Firma de Alesor 2

DEDICATORIA

A mis padres: Fidel Salazar y Zenaida Chávez, los cuales me inculcaron la educación y los buenos valores, siendo uno de sus sueños verme un profesional.

A mi menor hijo: Liam Zayd Salazar Quispe, quién fue mi motor e inspiración para la realización de este trabajo de investigación.

(Bach. Lenin Salazar Chávez)

AGRADECIMIENTOS

Al lograr una meta más quiero agradecer:

A Dios, por nunca permitir rendirme y poder alcanzar esta meta.

A mis padres Fidel Salazar y Zenaida Chávez y hermanos, los cuales me dieron su apoyo durante toda mi formación profesional.

A la Universidad Nacional Toribio Rodríguez de Mendoza de Amazonas y a la Facultad de Ingeniería Civil y Ambiental, por la formación académica para ser un profesional.

Al Laboratorio de Mecánica de Suelos y Concreto de la UNTRM, por facilitarme los ensayos de mecánica de suelos, y a los técnicos de laboratorio Freddy L. Gallardo Meléndez y Edgar L. Ordoñez Serván por el apoyo en el proceso de realización de los ensayos.

A mis Asesores de Tesis: Dr. Edwin Adolfo Díaz Ortiz e Ing. John H. Saldaña Núñez, por el asesoramiento durante toda la ejecución de mi Tesis.

(Bach. Lenin Salazar Chávez)

AUTORIDADES DE LA UNIVERSIDAD NACIONAL TORIBIO RODRIGUEZ DE MENDOZA DE AMAZONAS

Ph D. Jorge Luis Maicelo Quintana

Rector

Dr. Oscar Andrés Gamarra Torres

Vicerrector Académico

Dra. María Nelly Luján Espinoza

Vicerrectora de Investigación

Ph.D. Ricardo Edmundo Campos Ramos

Decano de la Facultad de Ingeniería Civil y Ambiental

VISTO BUENO DEL ASESOR DE TESIS



ANEXO 3-L

VISTO BUENO DEL ASESOR DE TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL

El que suscribe el prese	ente, docente de la UNTRM (X)/Profesional externo (), hace constar
que ha asesorado la	realización de la Tesis titulada APhicación De CENTRAS
DE CARBON PA	RA MEJORAR LA ESTABILIZACIÓN DE LA SUBRASANTE
DE! KM 30+000 .	-KM 31 +000 DE LA VIA LUYA OCUMAL, AMAZONAS 2022;
	LENIN JALAZAR CHA'UEZ
de la Facultad de	INGENIERIA CIVIL Y AMBIENTAL
Escuela Profesional de	INGENIERÍA CIVIL
de esta Casa Superior d	de Estudios.

El suscrito da el Visto Bueno a la Tesis mencionada, dándole pase para que sea sometida a la revisión por el Jurado Evaluador, comprometiéndose a supervisar el levantamiento de observaciones que formulen en Acta en conjunto, y estar presente en la sustentación.

UNTAR

Chachapoyas, 10 de DICIEMBRE de 2023

Firma y nombre completo del Asesor

VISTO BUENO DEL ASESOR DE TESIS



ANEXO 3-L

VISTO BUENO DEL ASESOR DE TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL

El que suscribe el presente, docente de la UNTRM (X)/Profesional externo (), hace consta
que ha asesorado la realización de la Tesis titulada APlicación DE CENIZAS
DE CARBON PARA MEJORAR 14 ESTABILIZACIÓN DE LA SUBRASANTE
DEL KM 30+000-KM 31+000 DE LA VÍA LUYA OCUMAL, AMAZONAS ZOZZ
del egresado LENIN SALAZAR CHÁVEZ
de la Facultad de INGENIERÍA CIVIL Y AMBIENTAL
Escuela Profesional de INGENIERÍA CIVIL
de esta Casa Superior de Estudios.

El suscrito da el Visto Bueno a la Tesis mencionada, dándole pase para que sea sometida a la revisión por el Jurado Evaluador, comprometiéndose a supervisar el levantamiento de observaciones que formulen en Acta en conjunto, y estar presente en la sustentación.



Chachapoyas, 10 de DICIEMBRE de 2023

Firma y nombre completo del Asesor JOHN HILMER SALDANA NUNEZ

JURADO EVALUADOR DE LA TESIS

Ing. Jorge Chavez Guivin

Presidente

Ing. Juan Alberto Romero Moncada

Secretario

Ing. Lucila Arce Meza

Vocal

CONSTANCIA DE ORIGINALIDAD DE LA TESIS



REGLAMENTO GENERAL
PARA EL OTORGAMIENTO DEL GRADO ACADEMICO DE
BACHILLER, MAESTRO O DOCTOR Y DEL TITULO PROFESIONAL

ANEXO 3-Q

	Allero 5 d
	CONSTANCIA DE ORIGINALIDAD DE LA TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL
	Los suscritos, miembros del Jurado Evaluador de la Tesis titulada:
	APPLICACIÓN DE CENIZAS DE CARBÓN PARA MEJORAR /A ESTABILIZACIÓN DE LA SABRASANTE
	DEL KM30+000-KM31+000 DE LA VÍA LUYA-OCUMAL, AMAZONAS, 2022.
	presentada por el estudiante ()/egresado (x) LENIN SALAZAR CHÁVEZ
	de la Escuela Profesional de <u>INGENIERIA CIVIL</u>
	con correo electrónico institucional <u>LENINIS@HOTMAL-COM</u>
	después de revisar con el software Turnitin el contenido de la citada Tesis, acordamos:
	a) La citada Tesis tiene 24 % de similitud, según el reporte del software Turnitin que
	se adjunta a la presente, el que es menor (x) / igual () al 25% de similitud que es el
	máximo permitido en la UNTRM.
	b) La citada Tesis tiene % de similitud, según el reporte del software Turnitin que
	se adjunta a la presente, el que es mayor al 25% de similitud que es el máximo
	permitido en la UNTRM, por lo que el aspirante debe revisar su Tesis para corregir la
y	redacción de acuerdo al Informe Turnitin que se adjunta a la presente. Debe presentar
	al Presidente del Jurado Evaluador su Tesis corregida para nueva revisión con el
	software Turnitin.
	Chachapoyas, 29 de ENERO del 2024
	SECRETARIO PRESIDENTE
	NOCAL
	One of the contract of the con
	OBSERVACIONES:

ACTA DE SUSTENTACIÓN DE TESIS



REGLAMENTO GENERAL PARA EL OTORIGAMIENTO DEL GRADO ACADEMICO DE RACHILIFA, MAISTRO O DOCTOR Y DEL 1919 DE PROFEDONAL

ANEXO 3-S

ACTA DE SUSTENTACIÓN DE TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL

En la ciudad de Chachapoyas, el día 13 de FEBRERO del año 2024, siendo las 15:00 horas, el
aspirante: LENIN SALAZAR CHÁVEZ asesorado por
EDWIN ADOLFO DIAZ ORTIZ Y JOHN HILNER SALDANA NUNEZ defiende en sesión pública
presencial (X) / a distancia () la Tesis titulada: APIICACIÓN DE CENITAS DE CARBÓN
PARA MEJORAR LA ESTABILIZACIÓN DE LA SHBRASANTE DEL KM 30+000 -
KN 31+000 DE IAVÍA LUYA OCUNAL, AMAZONAS, 2022 para obtener el Título
Profesional de
Nacional Toribio Rodríguez de Mendoza de Amazonas; ante el Jurado Evaluador, constituido por:
Presidente: LORGE CHAUEZ GUILIN
Secretario: JHAN AIBERTO ROMERO MONCADA
Vocal: LUCILA ARCE MEZA
Discusión y Conclusiones, haciendo especial mención de sus aportaciones originales. Terminada la defensa de la Tesis presentada, los miembros del Jurado Evaluador pasaron a exponer su opinión sobre la misma, formulando cuantas cuestiones y objeciones consideraron oportunas, las cuales fueron contestadas por el aspirante.
Tras la intervención de los miembros del Jurado Evaluador y las oportunas respuestas del aspirante, el Presidente abre un turno de intervenciones para los presentes en el acto de sustentación, para que formulen las cuestiones u objeciones que consideren pertinentes.
Seguidamente, a puerta cerrada, el Jurado Evaluador determinó la calificación global concedida a la sustentación de la Tesis para obtener el Título Profesional, en términos de:
Aprobado (X) por Unanimidad (X)/Mayoría () Desaprobado ()
Otorgada la calificación, el Secretario del Jurado Evaluador lee la presente Acta en esta misma sesión pública. A continuación se levanta la sesión.
Siendo las 19:20 horas del mismo día y fecha, el Jurado Evaluador concluye el acto de sustentación de la Tesis para obtener el Título Profesional.
SECRETARIO PRESIDENTE
OBSERVACIONES:

CONTENIDO GENERAL

AUTO	DRIZACIÒN DE PUBLICACION DE LA TESIS EN EL REPOSITORI	О
INSTI	TUCIONAL DE LA UNTRM	ii
DEDI	CATORIA	iii
AGR A	ADECIMIENTOS	iv
AUTO	ORIDADES DE LA UNIVERSIDAD NACIONAL TORIBIO RODRIGUEZ D	Έ
MENI	DOZA DE AMAZONAS	V
VIST	O BUENO DEL ASESOR DE TESIS	vi
JURA	DO EVALUADOR DE LA TESISv	iii
CONS	STANCIA DE ORIGINALIDAD DE LA TESIS	ix
ACTA	A DE SUSTENTACIÓN DE TESIS	. X
CONT	TENIDO GENERAL	хi
ÍNDIO	CE DE TABLASx	iii
ÍNDIO	CE DE FIGURASx	iv
RESU	MEN	۲V
ABST	TRACTx	vi
I.	INTRODUCCIÓN	17
II.	MATERIAL Y MÉTODOS	21
2.1.	Georreferenciación del sector en estudio	21
2.2.	Diseño de la investigación	22
2.3.	Población, muestra y muestreo	22
•	Población	22
•	Unidad muestral	22
•	Muestreo	22
2.4	Variables	2

2.5.	Técnicas e instrumentos de recolección de los datos	22
2.6.	Procedimiento	23
III.	RESULTADOS	27
3.1.	Resultados de las pruebas de laboratorio de mecánica de suelos	27
3.2.	Numero de probetas por calicata y porcentaje de cenizas	34
3.3.	Análisis estadístico de los resultados	35
3.4.	Análisis económico del uso de la ceniza como aditivo	36
IV.	DISCUSIÓN	37
V.	CONCLUSIONES	39
VI.	RECOMENDACIONES	40
VII.	REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS	41
VIII.	ANEXOS	43
8.1.	Panel fotográfico	43
8.2.	Resultados del estudio de mecánica de suelos	46
8.3.	Análisis estadístico de los resultados	80

ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 1 Referenciación geográfica del tramo en estudio	21
Tabla 2 Técnicas e instrumentos de recolección de datos por variable de inve	
	23
Tabla 3 Resumen de resultados de ensayos de laboratorio	27
Tabla 4 Porcentaje de humedad de suelo inalterado	27
Tabla 5 Análisis granulométrico y límites de Atterberg encontrados	29
Tabla 6 Peso volumétrico de suelo cohesivo promedio (g/cm2)	30
Tabla 7 Peso volumétrico de suelo cohesivo seco (g/cm2)	30
Tabla 8 Resultados Proctor modificado C-01	30
Tabla 9 Resultados Proctor modificado C-02	31
Tabla 10 Valores obtenidos del CBR C-01	32
Tabla 11 Valores obtenidos del CBR C-02	33
Tabla 12 Número de probetas por calicata y porcentaje de cenizas	34
Tabla 13 Varianza de la MDS	35
Tabla 14 Varianza del CBR	36
Tabla 15 Grupos homogéneos CBR	36
Tabla 16 Grupos homogéneos MDS	36
Tabla 17 Determinación de distancia real Chachapoyas Vía Luya-Ocumal	37
Tabla 18 Determinación de distancia virtual de transporte	37
Tabla 19 Cálculo de flete	37

ÍNDICE DE FIGURAS

Figura 1 Vista satelital del tramo en estudio	21
Figura 2 Curva granulométrica calicata C-01	28
Figura 3 Curva granulométrica calicata C-02	28
Figura 4 Máxima densidad seca en g/cm3 C-01	. 31
Figura 5 Máxima densidad seca en g/cm³ C-02	. 32
Figura 6 Valores del CBR C-01 a diferentes concentraciones de ceniza de carbón	33
Figura 7 Valores del CBR C-02 a diferentes concentraciones de ceniza de carbón	33
Figura 8 Curva comparativa entre el efecto de la adición de la ceniza de carbón p	oara
las calicatas C-01 y C-02	34

RESUMEN

El objetivo principal de la presente investigación fue aplicar cenizas de carbón para mejorar la estabilización de la subrasante del km 30+000 - km 31+000 de la vía Luya-Ocúmal. Se realizó el estudio de suelos de la subrasante, mediante calicatas, con muestras alteradas e inalteradas; tanto del terreno natural, como con adición de ceniza de carbón de 15%, 20% y 25%. Los datos de los ensayos fueron recopilados en formatos estandarizados, para luego ser procesados, analizados y comparados mediante gráficas de barras, y finalmente para realizar el análisis de datos se utilizó el método estadístico de Tukey. Los resultados evidencian que el valor del CBR al 95%, en estado natural, tiene un valor medio de 6.35% y al adicionar un 20% de ceniza de carbón aumentó el promedio a 19.55%. Por otra parte, al adicionar 25% de ceniza de carbón el promedio del CBR disminuye a 13.55%. Llegando a la conclusión que la dosificación más conveniente es adicionando 20% de dichas cenizas a la mezcla, para incrementar el valor del CBR.

Palabras claves: Ceniza de carbón, estabilización, subrasante.

ABSTRACT

The main objective of the present investigation was to apply coal ash to improve the stabilization of the subgrade of km 30+000 - km 31+000 of the Luya-Ocúmal highway. The study of subgrade soils was carried out, using pits, with altered and unaltered samples; both from the natural soil and with the addition of coal ash of 15%, 20% and 25%. The data from the trials were collected in standardized formats, then processed, analyzed and compared using bar graphs, and finally, Tukey's statistical method was used to perform the data analysis. The results show that the CBR value at 95%, in its natural state, has an average value of 6.35% and by adding 20% of coal ash the average increased to 19.55%. On the other hand, by adding 25% coal ash the average CBR decreases to 13.55%. Coming to the conclusion that the most convenient dosage is adding 20% of said ashes to the mixture, to increase the CBR value.

Keywords: Coal ash, stabilization, subgrade.

I. INTRODUCCIÓN

La carretera Luya-Ocúmal se ha visto afectada muy seriamente por baches, ahuellamientos, derrumbes, deslizamientos de plataforma, etc. Con los consecuentes impases, incomodidad y pérdidas económicas. Es debido a esta problemática que se plantea la investigación denominada: "Aplicación de cenizas de carbón para mejorar la estabilización de la subrasante del km 30+000 - km 31+000 de la vía Luya-Ocúmal, Amazonas, 2022". La cual tiene por objetivo principal usar cenizas de carbón para mejorar la estabilización de la subrasante del km 30+000 - km 31+000 de la vía Luya-Ocúmal, Amazonas, 2022.

De manera preliminar se realizó una recopilación bibliográfica referente al tema:

Cañar (2017) En su investigación: "Análisis comparativo de la resistencia al corte y estabilización de suelos arenosos finos y arcillosos combinadas con ceniza de carbón" tuvo como objetivo estabilizar dos suelos mediante la adición de cenizas de carbón. Las técnicas utilizadas fueron la observación, la experimentación y el análisis. Como trabajos previos, se realizó la ubicación del sector y el muestreo necesario previo a los ensayos de laboratorio. Las pruebas de mecánica de suelos realizadas fueron la granulometría, los límites de consistencia, el Proctor modificado y el ensayo de compresión no confinada. Los resultados respecto al CBR en suelo fino mostraron un aumento del 4,6 % cuando se combinaron con un 25 % de ceniza de carbón, lo que mejoró la relación de resistencia del 15,0 % al 19,60 %, demostrando que se puede utilizar para mejorar el suelo."

Carrasco (2021) en su investigación titulada: "Uso de cenizas de carbón para la estabilización del suelo en la trocha carrozable de Pampahura Apurímac, 2021" Tiene como propósito general: determinar el impacto del uso de ceniza de carbón en la estabilización de suelos en la vía Pampahura-Apurímac 2021. Se ubicó el lugar a investigar y los puntos de muestreo, se realizó la excavación y extracción de muestras disturbadas. Las pruebas realizadas fueron de granulometría, límites de consistencia, proctor modificado y CBR; estos ensayos fueron realizados para la muestra de suelo en estado natural como alterada con la adición de cenizas en diferentes porcentajes. El ensayo CBR fue desarrollado de suelo de la muestra C.-2. donde la muestra inalterada es CBR 3.46% al 95% M.D.S. y 4,06 % CBR a 100 % MDS, Sin embargo, cuando se agrega un 8 % de ceniza de carbón, el valor de la capacidad de carga del suelo resultante cambia significativamente a 5,32 % CBR a 95 % MDS. y 6,5 % CBR a 100 % MDS con humedad óptima de 21,9 % y una densidad seca máxima de 1553 g/cm³, por lo que el uso de cenizas

de carbón afecta significativamente la densidad seca máxima para estabilizar la base de la carretera.

Valdivia & Quijano (2021), en su investigación: "Estabilización de subrasante adicionando ceniza de carbón y tusa de maíz en trocha carrozable Lomaspata - Coracora, distrito Coracora, Ayacucho - 2021" Su objetivo principal fue evaluar el impacto de agregar cenizas de carbón con corazón de maíz en proporciones del 15%, 20% y 25% en la estabilización de los suelos de carretera. Se realizó la ubicación, excavación y extracción de muestras por caen la proporción de 1 calicata por cada 500 metros de carretera. Las pruebas laboratorio fueron clasificación por granulometría, límites de consistencia, proctor modificado y CBR para las diversas proporciones de aditivo. Para el procesamiento y ajuste estadístico se utilizó la prueba de Turkey y el software Statistix 10.0. Concluyó que utilizando el aditivo propuesto en un 25% se logró incrementar de un 7.5% CBR a 8.2% CBR y la adición del 25% de tusa maíz se obtiene 9.10 CBR, lo que demuestra que ambos aumentan el CBR de manera significativa.

Casas (2020) en su tesis: "Ceniza de carbón mineral para estabilización de suelos cohesivos en subrasante" Determina el impacto de las cenizas de carbón sobre la estabilidad en suelo cohesivo en sub rasante. Estamos ante una investigación aplicada de nivel explicativo y de diseño cuasiexperimental. La población se encuentra determinada por 560 Kg de suelo patrón y con adición de la ceniza, esta se obtuvo mediante una calicata de 3.00 m de profundidad y de 1m de diámetro. Finalmente se concluyó que la capacidad portante de carga (CBR) del suelo aumentó su valor inicial de 2,2% al 5,5%, 6% y 7,5% incluyendo 3%, 5% y 7% de CC, respectivamente, logrando resultado beneficio al 5% y 7%, cumpliendo así con la normatividad del MTC.

Huamán (2020), en su tesis titulada: "Estabilización de suelos arcillosos con mucilago de penca de tuna y ceniza de madera, en la carretera Cangari, Ayacucho,2020" Se tuvo por objetivo encontrar una alternativa de mejoramiento en las propiedades físicas y mecánicas de suelos del tipo arcilloso a través de la adición de ceniza de madera y mucílago de penca. Fue una investigación aplicada de tipo cuasiexperimental. El muestreo realizado al suelo fue mediante excavaciones a cielo abierto (calicatas), con estas muestras se realizó ensayos de granulometría, límites de consistencia, proctor modificado y CBR para distintas dosificaciones del aditivo. Al adicionar un 21 % de ceniza de carbón y 70 % de MPT la resistencia sufre un incremento significativo de 6.3 a 56.5 % considerando al 95 % y 67.1 % a 100 %. Se concluyó que al adicionar los

elementos mencionados anteriormente, producen resultados benéficos en la estabilidad y resistencia del suelo.

Bueno & Torre (2019), en su investigación titulada: "Mejoramiento de la estabilidad del suelo con cenizas de carbón con fines de pavimentación en el barrio del Pinar, Independencia, Huaraz – 2018" Su objetivo principal es incrementar la estabilidad del terreno agregando cenizas de carbón en diferentes dosificaciones. Fue una investigación de cuantitativa, de nivel aplicado y no experimental. La población utilizada, se encontró definida por las calles y jirones del Pinar que tengan como principal característica un suelo arenoso limoso. Se extrajeron muestras de suelo mediante calicatas para con estos realizar pruebas de laboratorio (granulometría, contenido de humedad, límites de consistencia, Proctor modificado y CBR). Al alterar el suelo con un 5% de cenizas en proporción masa-masa de las muestras, se logró incrementar de 14.32% al 95% de CBR, se logra ver además que reduce la plasticidad del 11.1% al 3% y de manera similar se reduce la expansión del suelo de 0.86% a 0.20%. verificando de esta manera que las aplicaciones de cenizas de carbón al suelo son relativamente beneficiosas ya que ayudan a mejorar la estabilidad, y las propiedades físicos-mecánicas del suelo.

Almonacid (2019), en su proyecto: "Estabilización de subrasante mediante cal y ceniza de quinua en suelos del centro poblado Viñas, Tayacaja, Huancavelica" Su objetivo primordial es determinar los efectos que produce la adición de cal y ceniza en la estabilización de subrasante de los suelos del sector Viñas. Se aplicó un método analítico y a la misma vez sintético, fue una investigación del tipo aplicada, descriptiva y no experimental. Se excavaron calicatas para la extracción de muestras, las cuales fueron sometidos a ensayos de mecánica de suelos. La dosificación de cenizas y quinua mediante pruebas de CBR al 95% y 100% con la adición de 5% de cal, 20% de cenizas de quinua y combinaciones de 7% cal /15% de mezcla de cenizas de quinua, muestra incrementar el CBR al 95% en, 99, 5%, 61% y 97.6% respectivamente, sin embargo con un CBR al 100% aumentó en un 70.9%, 87.7% y 77.6% respectivamente, los dos en relación al suelo sin alterar. Por lo que se puede decir que la cal como la ceniza de quinua contribuyen a mejorar las propiedades físicas y mecánicas del terreno.

Cabrera & Paredes (2018), en su investigación, su objetivo fundamental fue evaluar el impacto de la adición de cenizas de carbón para estabilizar subrasante de suelo para pavimento en Cascajal, provincia de Santa – Ancash. Las muestras de suelo se tomar del sector zona Cascajal mediante calicatas de 3.00m de profundidad, para posteriormente realizar los ensayos de granulometría, consistencia, proctor modificado y CBR.

Cuando se agregó un 3% de ceniza de carbón al suelo, los porcentajes de plasticidad no variaron, tampoco el porcentaje de CBR, ambos se mantienen iguales; sin embargo, cuando se agrega un 8% de CC a la masa del suelo, ya que altera sus propiedades físicas al reducir la plasticidad y también las propiedades mecánicas al aumentar la tolerancia a la carga del suelo en un 11%, además cuando agregamos un 10% de ceniza de carbón, la plasticidad tendió a menorar, haciendo que el suelo ya casi no sea plástico, sin embargo la capacidad de carga tendió a aumentar al 13%, logrando así un mejor suelo para pavimentar.

Goñas (2019) en su investigación titulada: "Estabilización de suelos con cenizas de carbón para uso como subrasante mejorada" El objetivo primordial fue evaluar el impacto de las cenizas del carbón en mejorar las propiedades del tipo mecánico de muestras de suelo natural. El muestreo realizado fue disturbado, con muestras de las cuadras 08 y 09 de la calle denominada las Lomas del pueblo joven 16 de Octubre de la ciudad de Chachapoyas, a dichas muestras se sometió a pruebas de laboratorio (granulometría, límites de atterberg, proctor y capacidad de soporte. El investigador concluye que la adición de ceniza la muestra natural, mejora el (CBR) en los suelos OH y CH. Según sus ensayos realizados, para el suelo tipo CH al agregar 15%, 20% y 25% del aditivo, se obtuvo CBR del 2,3%, 2,9% y 3,5% respectivamente, sin embargo, para suelo tipo OH, la capacidad de carga (CBR) resulta 2,6 %, 3,0 % y 3,7 %, cuando se agrega ceniza de carbón en proporciones del 15 %, 20 % y 25 % respectivamente.

En la presente investigación, se excavaron calicatas en el sector evaluado para obtener muestras de suelo. En el procesamiento y análisis de los datos, estos se obtuvieron con distintos ensayos de laboratorio a las muestras tanto en estado natural como muestras con adición en diferentes proporciones (15%, 20% y 25%), tabularon, graficaron, compararon y finalmente se usó la prueba de Tukey para identificar el mejor tratamiento para el suelo. En los resultados se observó que el valor del CBR al 95% en estado natural tiene como valor medio 6.35% y al adicionar un 20% de ceniza de carbón este aumentó a 19.55%, esto representa un incremento del 208% respecto al CBR en estado natural. Llegando a la conclusión que la dosificación más conveniente es adicionar 20% de ceniza de carbón al suelo en estado natural.

II. MATERIAL Y MÉTODOS

2.1. Georreferenciación del sector en estudio

Las progresivas 30+000 a 31+000 se encuentra en la vía Luya-Ocúmal, provincia de Luya, departamento de Amazonas.

Tabla 1Referenciación geográfica del tramo en estudio

Punto	Norte	Este	Altura	
Inicio	9304808.25	827003.71	2834	
Final	9305239.86	826102.25	2752	
Calicata C-01	9304676.18	826886.87	2804	
Calicata C-02	9305081.05	826264.59	2758	

Figura 1 *Vista satelital del tramo en estudio*



2.2. Diseño de la investigación

Investigación experimental con un diseño completamente al azar.

2.3. Población, muestra y muestreo

• Población

Se tuvo una población finita, determinada por el tramo desde la progresiva Km 30+000 a la progresiva Km 31+000 de la vía Luya-Ocúmal.

• Unidad muestral

La ubicación donde se realizó el muestreo de suelo fueron de las progresivas Km 30+250 y Km 30+750.

• Muestreo

Muestreo no probabilístico, muestreo por juicio.

2.4. Variables

Variable independiente: Mezcla cenizas de carbón: suelo.

Variable dependiente: Mejora de la estabilización de la subrasante.

2.5. Técnicas e instrumentos de recolección de los datos

Técnica: La observación y el fichaje de datos.

Instrumentos:

 Tabla 2

 Técnicas e instrumentos de recolección de datos por variable de investigación

Variable	Propiedad	piedad Indicadores		Instrumento	
Variable independiente: Mezcla cenizas de carbón: suelo.		Concentración 15%, 20% y 25%		Ceniza de carbón	
Variable dependiente:	Física	Límites de consistencia		Límite líquido (MTC E-110), límite plástico (MTC E-111) e índice de plasticidad (MTC E-111)	
Mejora de la estabilización de la subrasante.		Máxima densidad seca óptimo contenido	Directa	Proctor modificado (MTC E-115)	
	Mecánicas	de humedad Valor relativo de soporte		Ensayo CBR (MTC E-132)	

2.6. Procedimiento

2.6.1. Trabajo en campo

- ➤ Se muestreó de manera representativa los suelos (mediante calicatas) en dos puntos considerados los más críticos dentro del área de estudio (Progresiva Km 30+250 y Progresiva Km 30+750, de la vía luya-Ocúmal).
- ➤ Se recogió y tamizó por la malla N°4, las cenizas de carbón (estas cenizas fueron obtenida de una fábrica de ladrillos).

2.6.2. Trabajo en laboratorio

A continuación, se muestra las características de índole físico y mecánico de las muestras tanto en estado natural como alterado:

Granulometría (MTC E-107/ ASTM-D422, C-117/ AASHTO T-27, T-88). Se buscó determinar de manera cuantitativa la distribución de tamaños de las partículas del suelo. La clasificación se realizó con el material lavado retenido en la malla N°200 (finos) y el retenido por la malla N°04 (gruesos). Como equipos y herramientas se utilizó la balanza, horno, recipientes de plástico y metal,

tamices y tamizadora. A continuación, se describe el procedimiento de este ensayo:

- 1.- Se realiza el secado de la muestra.
- 2.- Pesado de la cantidad representativa.
- 3.- Lavado de la muestra.
- 4.- Segundo secado de la muestra.
- 5.- Zarandeo de la muestra por los tamices.
- 6.- Una vez llegado al tamiz N°10 se usa la tamizadora por un espacio promedio de 7 minutos.
- 7.- Se toma nota de los porcentajes acumulados que pasan por cada uno de los tamices.
- 8.- Dibujo e interpretación de la curva granulométrica.

Contenido de humedad (MTC E-108/ ASTM D-2216). En este ensayo se busca determinar la relación en porcentaje del peso del agua en una masa de suelo con respecto a las partículas sólidas. Se usó el material que pasa por la malla N°04, el horno de secado, la balanza, recipientes, guantes y la cuchara. A continuación, se describe de manera suscita el procedimiento seguido:

- 1.- Pesado del recipiente.
- 2.- Determinación del peso de la muestra (incluido el recipiente).
- 3.- Secado de la muestra.
- 4.- enfriado de la muestra.
- 5.- Pesado de la muestra seca.
- 6.- Anotaciones y cálculos finales.

Límites de consistencia (MTC E-110, 111/ ASTM D-4318 / AASHTO T-90, T-89): liquido, plástico e índice de plasticidad.

El límite líquido es el contenido de humedad expresado en porcentaje del suelo seco enhorno, cuando se encuentra en el límite entre el estado plástico y el estado líquido. Se usó como material 160g que pasa la malla N° 40. En lo que respecta a equipos y herramientas, se usó recipientes de plástico y metal, guantes, tamiz N°40, probeta, espátula, acanalador, cuchara de Casagrande, la balanza y el horno. A continuación, se describe el procedimiento seguido:

- 1.- Zarandeo de la muestra.
- 2.- Separación de la mezcla de suelo y adición de agua.

- 3.- Colocación de la muestra en la cazuela de Casagrande.
- 4.- Acanalado de la muestra.
- 5.- En la cuchara de Casa Grande, se dieron sendos golpes uniformes haciendo que el acanalado cierre en función de los intervalos de golpes 15-25, 20-30 y 25-35, extrayendo a su vez una porción de los tres intervalos. Terminado las anotaciones se colocó las muestras en el horno por 24 horas.
- 6.- Se extrae del horno y pesa las muestras.
- 7.- Se repite el ensayo dos veces más.
- 8.- Se dibujo la recta de fluidez.
- 9.- Cálculos y anotaciones finales.

El límite plástico según definición del MTC es la más baja humedad posible con que se pueden formarse rollitos de unos 3.2 mm de diámetro rodando dicho suelo en la palma de la mano y una superficie lisa sin que estas se desmoronen. El material usado fue el zarandeado en la malla N°40. En los equipos y herramientas se usó la espátula, recipientes, tamiz N°40, vidrio esmerilado, balanza y horno. Procedimiento:

- 1.- Con el material húmedo, con la mano se moldea encima del vidrio una pequeña porción hasta formar los rollitos de un diámetro de 3mm aprox.
- 2.- Se deja secar los rollitos hasta que aparezcan fisuras cuando se los dobla, esto indica que los rollitos ya se encuentran listo para ser cortados en trocitos.
- 3.- Una vez realizado el troceado, se colocan en un recipiente y se llevan al horno por 24 horas.
- 4- Se extrae la muestra del horno, se pesa y se realizan los cálculos respectivos. El índice de plasticidad (IP) de los suelos viene a ser la diferencia entre los límites líquido y plástico.

Proctor Modificado (MTC E-115, E-116/ ASTM D-1557, D 698/ AASHTO T-180), para muestra en estado natural, como para muestras con adiciones de cenizas de carbón en proporciones del 15%, 20% y 25%. Se describe el procedimiento utilizado.

- 1.- Cuarteado y obtención de muestra representativa, se separó en 4 muestras de
 2.5 Kg.
- 2.- Aplicación de agua acorde a los contenidos de humedad a utilizar,
- 3.- Se realizó la compactación en cada molde en 5 capas con 25 golpes por capa.
- 4.- Se repitieron los ensayos para todas las muestras alteradas con el aditivo

propuesto en proporción de 15%, 20% y 25%.

5.- Cálculos finales.

CBR (California bearing ratio) (MTC E-132/ ASTM D-1883/ AASHTO T-193), para muestra natural, así como para muestra con el aditivo propuesto en proporciones del 15%, 20% y 25%. Se busca determinar de índice de resistencia del suelo conocido como CBR. Este ensayo se realiza en laboratorio con un suelo preparado previamente y en condiciones controladas de humedad y densidad. El material que se usa es el tamizado por la malla N° 3/4". Como equipos y herramientas, usamos probetas, recipientes, bandeja de metal, guantes, badilejo, brocha, martillo, pisón, moldes, horno, tamiz N° 3/4" y balanza. A continuación, se describe el procedimiento seguido para la compactación CBR:

- 1.- Se hace uso del óptimo contenido de humedad brindado por el ensayo de proctor.
- 2.- Se realizó el zarandeo en el tamiz N° 3/4" y pesó 03 bolsas de 6 Kg cada una.
- 3.- Se realizó el ensamblaje de los moldes cilíndrico con sus placas de base, collares extensores, discos espaciadores y papel filtro.
- 4.- Se realiza la compactación en 5 capas, el primero con 12 golpes, el segundo con 25 golpes y el tercero con 56 golpes por capa.
- 5.- Se determina el contenido de humedad de las muestras.
- 6.- Se realizó la determinación de la densidad seca de las muestras.

2.6.3. Análisis de datos

Con los datos obtenidos de los ensayos de laboratorio, tanto de muestras naturales, como las muestras que fueron adicionadas cenizas, se procesaron los datos estadísticos con el estadístico de Tukey, con el cual se determinó estadísticamente el porcentaje de ceniza más óptimo para mejorar el suelo de subrasante.

III. RESULTADOS

3.1. Resultados de las pruebas de laboratorio de mecánica de suelos

Tabla 3 *Resumen de resultados de ensayos de laboratorio*

% de CC	Concent.	Rep.	LL (%)	LP (%)	IP (%)	ОСН	MDS	CBR (95%)
1	1	1	36	20	16	14.23	1.878	6.9
1	1	2	34	19	15	15.03	1.893	5.8
2	2	1	37	24	13	15.66	1.694	14.5
	2	2	35	21	14	16.14	1.700	17.0
3	3	1	38	27	11	19.82	1.630	22.7
	3	2	36	24	12	17.77	1.686	16.4
4	4	1	40	29	11	22.27	1.581	10.2
4	4	2	38	27	11	18.53	1.654	16.9

Nota: % de CC: 0: 0%; 1: 15%; 2: 20%; 3: 25%. Concent: 1: 0%; 2: 15%; 3: 20%; 4:

25%. Rep. 1: calicata 1 y 2: calicata 2.

3.1.1. Humedad de suelo natural

 Tabla 4

 Porcentaje de humedad de suelo inalterado

% De hum	% De humedad de suelo natural			
C ₁	22.90%			
$\overline{C_2}$	21.50%			

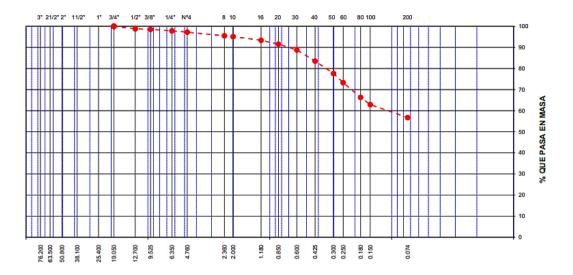
3.1.2. Granulometría y límites de Atterberg:

A) Calicata C-01:

Estamos ante un suelo con clasificación SUCS **CL** (Arcillas inorgánicas de plasticidad baja a media) y en clasificación AASHTO **A-6** (7). En cuanto a los límites de Atterberg se tiene un límite líquido de 36%, plástico de 20% y un índice de plasticidad de 16% (ver tabla 03).

Figura 2

Curva granulométrica calicata C-01



B) Calicata C-02:

Estamos ante un suelo con clasificación SUCS **CL** (Arcillas inorgánicas de plasticidad baja a media) y en clasificación AASHTO **A-6** (**10**). En cuanto a los límites de Atterberg se tiene un límite líquido de 34%, plástico de 19% y un índice de plasticidad de 15% (ver tabla 03).

Figura 3Curva granulométrica calicata C-02

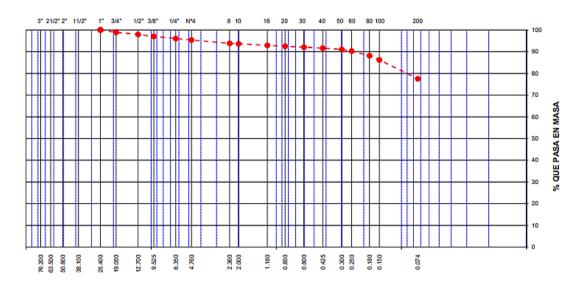


Tabla 5Análisis granulométrico y límites de Atterberg encontrados

Calicata	Clasificación SUCS	Clasificación AASHTO	LL (%)	LP (%)	IP (%)
C_1	CL	A-06 (7)	36	20	16
C_2	CL	A-06 (10)	34	19	15

3.1.3. Descripción del perfil estratigráfico:

A) Calicata C-01:(Ver imagen en anexos)

De los 0.00 m. a los 0.30 m. Relleno de arcilla limosa, arenosa, gravosa de plasticidad media, medianamente compacta, seca, marrón. Se evidencia pequeños restos de desmonte, material orgánico y basura.

De los 0.30 m. a los 0.70 m. Arcilla limosa, de color marrón claro y con evidencia de oxidación orgánica.

De los 0.70 m. a los 0.80 m. Arcilla fina, limosa medianamente densa, con humedad y de color plomizo.

De los 0.80 m. a los 1.50 m. Nos encontramos con arcillas inorgánicas (CL) y arenosa, que tiene un límite líquido de 36%, plástico de 20% y un índice de plasticidad de 16%. De color marrón plomizo, alta resistencia a la presión manual insitu, ninguna reacción al ácido clorhídrico y de consistencia media, exenta de gravilla y rocas de gran tamaño. El estrato no presenta ningún olor fuera de lo común.

B) Calicata C-02: (Ver imagen en anexos)

De los 0.00 m. a los 0.20 m. Relleno afirmado, gravosa, con limos y arcillosa en su mayoría. Ligeramente húmeda. De color marrón y se evidencia pequeños restos de desmonte, material orgánico y basura.

De los 0.20 m. a los 0.60 m. Arcilla limosa inorgánica, de plasticidad media, ligeramente compacta, húmeda y de color marrón claro.

De los 0.60 m. a los 1.50 m. Nos encontramos con arcillas inorgánicas (CL), de características arenosas, que tiene un límite líquido de 34%, plástico de 19% y un índice de plasticidad de 15%

De color marrón plomizo, alta resistencia a la presión manual insitu, ninguna reacción al ácido clorhídrico y de consistencia media, con presencia de grava con T.M 3/4" (5.64%).

3.1.4. Peso volumétrico de suelo cohesivo:

Tabla 6

Peso volumétrico de suelo cohesivo promedio (g/cm2)

Peso volumétrico de suelo cohesivo promedio (g/cm²)				
C_1	1.97			
C_2	2.00			

Tabla 7

Peso volumétrico de suelo cohesivo seco (g/cm2)

Peso volumétrico de suelo cohesivo seco (g/cm²)					
C ₁	C ₁ 1.60				
C_2	1.65				

3.1.5. Proctor modificado

A continuación, se presenta los resultados del ensayo de Proctor modificado para ambas calicatas en estado natural y con adición de ceniza de carbón. Se tuvo una única muestra denominada M_1 para todo el ensayo con diferentes porcentajes de ceniza.

Tabla 8 *Resultados Proctor modificado C-01*

	ctor modificado	
Muestra (M ₁)	% de humedad óptima	Máxima densidad seca en g/cm ²
C ₁ (Natural)	14.23	1.878
$C_1 + 15\%$ (C.C)	15.66	1.694
$C_1 + 20\%$ (C.C)	19.82	1.630
$C_1 + 25\%$ (C.C)	22.27	1.581

Figura 4

Máxima densidad seca en g/cm3 C-01

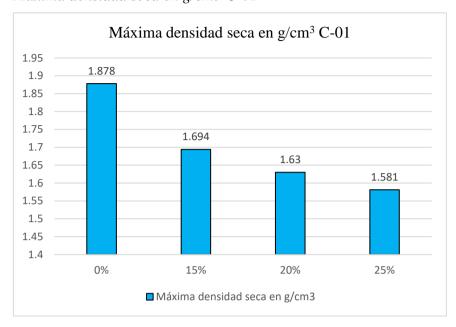
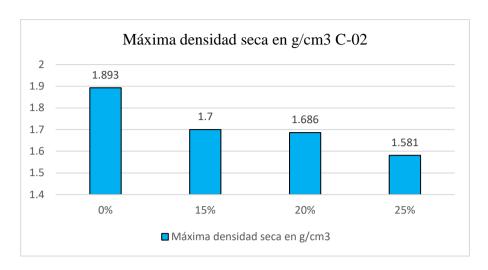


Tabla 9Resultados Proctor modificado C-02

	Proctor modificado			
Muestra (M_1)	% de humedad óptima	Máxima densidad seca en g/cm ³		
C2 (Natural)	15.03	1.893		
C2 + 15% (C.C)	16.14	1.700		
C2 + 20% (C.C)	17.77	1.686		
C2 + 25% (C.C)	18.53	1.654		

Figura 5 *Máxima densidad seca en g/cm³ C-02*



3.1.6. Capacidad de soporte (CBR)

Se tuvo una única muestra denominada M_1 para todo el ensayo con diferentes porcentajes de ceniza.

Tabla 10Valores obtenidos del CBR C-01

	CBR			
$Muestra(M_1)$	Al 100% de la P.U.S a 1"	Al 95% de la P.U.S a 1"		
C ₁ (Natural)	12.9	6.9		
$C_1 + 15\%$ (C.C)	36.1	14.5		
$C_1 + 20\%$ (C.C)	31.3	22.7		
$C_1 + 25\%$ (C.C)	24.4	10.2		

Figura 6

Valores del CBR C-01 a diferentes concentraciones de ceniza de carbón

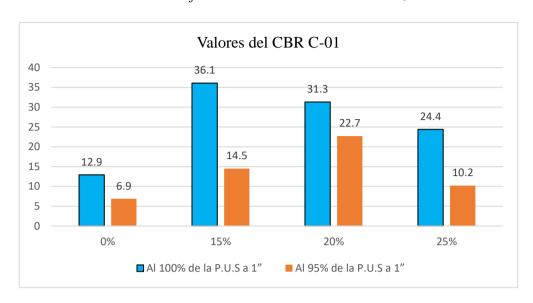


Tabla 11Valores obtenidos del CBR C-02

	CBR			
Muestra	Al 100% de la P.U.S a 1"	Al 95% de la P.U.S a 1"		
C2 (Natural)	8.2	5.8		
C2 + 15% (C.C)	21.7	17.0		
C2 + 20% (C.C)	21.3	16.4		
C2 + 25% (C.C)	21.8	16.9		

Figura 7Valores del CBR C-02 a diferentes concentraciones de ceniza de carbón

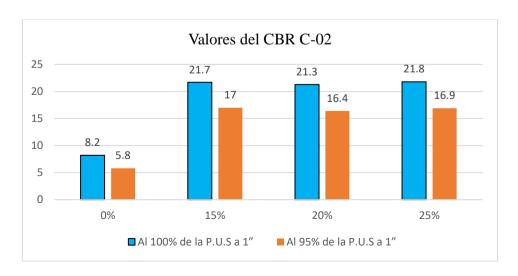
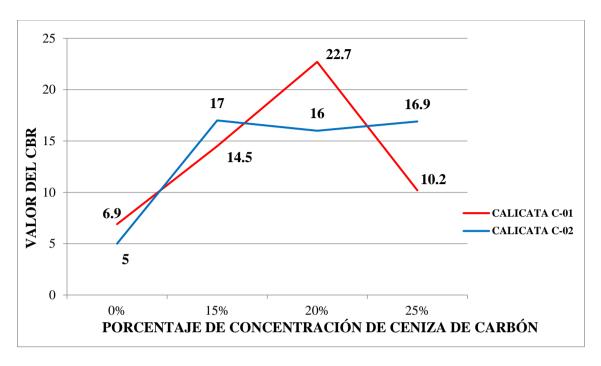


Figura 8

Curva comparativa entre el efecto de la adición de la ceniza de carbón para las calicatas C-01 y C-02



3.2. Numero de probetas por calicata y porcentaje de cenizas

Tabla 12Número de probetas por calicata y porcentaje de cenizas

Cantidad de probetas									
	Proctor CBR								
Calicatas	0%	15%	20%	25%	0%	15%	20%	25%	TOTAL
C-01	4	4	4	4	3	3	3	3	28
C-02	4	4	4	4	3	3	3	3	28
									56

Notas: Se realizó 28 probetas por calicata

0%,15%,20%,25% Son porcentajes de cenizas añadidas

^{*}Nota: Las cenizas de carbón fueron obtenidas de los hornos de la fábrica de ladrillos "Corazón de Jesús", esta ceniza es el producto de la combustión de madera eucalipto y aserrín.

3.3. Análisis estadístico de los resultados

Para el coeficiente de varianza (CV):

Se realizó la Prueba de Tukey, donde se tiene la siguiente consideración: si $CV \le 35\%$, demostrando que los datos que se midieron de manera experimental son confiables y que por lo tanto la conclusión del análisis de la varianza es válida.

Para la probabilidad(P):

- Si P < 0.01, hay diferencia altamente significativa entre las concentraciones de CC.
- Si P < 0.05, hay diferencia medianamente significativa entre las concentraciones de CC.
- Si P > 0.05, no hay diferencia significativa entre las concentraciones de CC.

3.3.1. Varianza

A continuación, se muestra la varianza de la máxima densidad seca (MDS) para ambas calicatas:

Tabla 13Varianza de la MDS

Fuente	Grados de libertad DF)	Suma de cuadrados (SS)	Cuadrado medio (MS)	F	P
Conc.	3	0.0843	0.0281	54.37	0.004
Rep	1	0.00281	0.00281	5.44	0.102
EE	3	0.00155	0.00052		
Total	7	0.08866			

CV: 1.33

De la tabla 13, vemos que la probabilidad (P) es de 0.004 < 0.01, esto nos indica un gran nivel de significancia entre los valores de las concentraciones de ceniza de carbón.

Tabla 14Varianza del CBR

Fuente	Grados de libertad DF)	Suma de cuadrados. (SS)	Cuadrado medio (MS)	F	P
Conc.	3	184.86	61.62	4.05	0.1403
Rep	1	0.405	0.405	0.03	0.8807
EE	3	45.615	15.2005		
Total	7	230.880			

CV: 28.26

De la tabla 14, vemos que la probabilidad (P) es de 0.1403 > 0.01, esto nos indica un gran nivel de significancia entre los valores de las concentraciones de ceniza de carbón.

Tabla 15Grupos homogéneos CBR

Conc.	Media	Grupos
1	6.35	A
2	15.75	A
3	19.55	A
4	13.55	A

Tabla 16Grupos homogéneos MDS

Conc.	Media	Grupos
1	1.8855	A
2	1.6970	В
3	1.6580	В
4	1.6175	В

3.4. Análisis económico del uso de la ceniza como aditivo

Se realizó una cotización del uso de las cenias de carbón en la ladrillera Corazón de Jesús. La ceniza de carbón tiene un costo de 0.10 s/ por cada Kg y/o s/ 40.00 por m3

Tabla 17Determinación de distancia real Chachapoyas Vía Luya-Ocumal

Descripción	Tipo de vía	Distancia (Km)
Chachapoyas - Cruce Achamaqui	Asfaltada	13.575
Cruce Achamaqui - Vía Luya		
Ocumal	Afirmada	16.25
Distancia real (Km)		29.825

Tabla 18Determinación de distancia virtual de transporte

Distancia real	Coeficiente de	Distancia Virtual
en (km)	conversión	en (km)
13.575	1.4	19.005
16.25	1.4	22.75
Distancia	41.755	

Tabla 19Cálculo de flete

Vehículo tipo	0	C2				
Capacidad de	e carga:	10000	Kg			
RUTA	Cost. Normal (Nov- 2002)	Cost. FRV (Nov-2002)	Cost. Total (Nov- 2002)	COST S//Kg (Nov- 2002)	Fact. Act.	Costo Soles/Kg (marzo-2024)
Chachapoyas - Vía Luya Ocúmal	347.2	0	347.2	0.035	1.5278	0.0530

Calculamos el presupuesto de Ceniza para 1 Km de carretera:

1°) Cálculo del volumen de suelo a utilizar por cada metro lineal de carretera de 3.20m de calzada y de 15 cm de espesor.

$$V = 1 \times 3.20 \times 0.15 = 0.48 \text{ m}^3$$

2°) Calculo del volumen de ceniza requerido para 1 m de carretera y 20% de concentración.

 $V_C = 0.48 \times 0.2 = 0.096 \text{ m}^3$.

3°) Cálculo de la cantidad de ceniza requerida en Kg, si se sabe que en un m³ de ceniza pesa 400 Kg en promedio.

 $P = 0.096 \times 400 = 38.4 \text{ Kg}.$

4°) Cálculo del costo de la ceniza en 1 Km de carretera, si cada Kg cuesta S/0.10.

 $C = 0.1 \times 38.4 \times 1000 = S/3840.$

5°) Calculo del flete

F=38400x0.053=2035.2

Costo Total de la CC puesto en obra: 3840 + 2035.2 = S/5875.20.

IV. DISCUSIÓN

- Goñas, (2019). En su investigación: "Estabilización de suelos con cenizas de carbón para uso como subrasante mejorada". Los resultados encontrados por este investigador fueron que las cenizas de carbón mejoran el CBR de la mezcla de suelo alcanzando valores de 3.5% y 3.7%, estos valores no superan el valor mínimo de 6% indicado en el manual del MTC. Esto difiere con lo encontrado en esta investigación, ya que el aumento que se obtuvo con respecto al CBR fue medianamente significativo, con valores que oscilan entre 17.0% y 22.7%.
- Maquera y Aquino, (2021). En su investigación: "Estabilización de suelos arcillosos en caminos vecinales, modificado con cal y ceniza volante, carretera Acora Jayujayu, Acora, Puno 2021" Encontraron que al agregar cal y ceniza volantes como aditivos se ve un incremento en la máxima densidad seca del suelo de un 4.04% respecto a lo inicial y un incremento del CBR en 59% respecto a lo inicial. En cuanto a máxima densidad seca, esto difiere con lo encontrado en nuestra investigación, ya que la adición de ceniza de carbón disminuye la máxima densidad seca en un 15.81% respecto a la muestra base sin aditivo. En lo que concierne a CBR se coincide con lo encontrado por estos autores, ya que el CBR en nuestro caso tuvo un incremento de 69.6% con la adición del 20% ceniza de carbón.
- Valdivia y Quijano, (2021). En su investigación: "Estabilización de subrasante adicionando ceniza de carbón y tusa de maíz en trocha carrozable Lomaspata -

Coracora, distrito Coracora, Ayacucho - 2021". Obtuvieron como resultados que, al agregar ceniza de carbón y tusa, el CBR tiene un incremento desde 7.5% en estado base hasta 8.2% con 25% de ceniza de carbón y tusa. Esto coincide con los hallazgos de nuestra investigación, en la cual también el CBR se vió incrementado al adicionar la ceniza de carbón, pasando de 6.9% hasta 22.7% y de 5.8% a 17.0%, en las calicatas C-01 y C-02 respectivamente.

V. CONCLUSIONES

- La adición de ceniza de carbón a un suelo en proporciones de 15%, 20% y 25% ocasiona un incremento en sus propiedades tanto físicas como mecánicas.
- En la calicata C-01, se observa que el CBR al 95% en estado natural es de 6.9% y al adicionar un 20% de ceniza de carbón este aumenta a 22.7%, esto representa un incremento del 69.6% respecto al CBR en estado base. En cuanto a la calicata C-02, se observa que el CBR al 95% en estado natural es de 5.8% y al adicionar un 20% de ceniza de carbón este aumenta a 16.4%, constatamos que, como resultado del análisis estadístico, la concentración 3 (20% de aditivo) nos arroja una media de 19.55 CBR, siendo esto el valor más alto. Así se puede concluir que en cuanto a CBR, la dosificación más conveniente es adicionar 20% del aditivo propuesto a la mezcla de suelo.
- En la primera calicata, al incluir el aditivo en un 15% se obtiene un OCH de 15.66 y una MDS de 1.694, a una dosificación CC de 20% se tiene un OCH de 19.82% y MDS de 1.630 y a una dosificación del 25% se tiene un OCH de 22.27 y MDS de 1.581 En la calicata C-02, al adicionar ceniza de carbón a un 15% se obtiene un OCH de 16.14% y una MDS de 1.700, a una dosificación CC de 20% se tiene un OCH de 17.77% y MDS de 1.686 y a una dosificación del 25% se tiene un OCH de 18.53% y MDS de 1.654. En cuanto a CBR en la calicata C-01 en estado natural se tiene un CBR de 6.9% y al adicionar 20% de ceniza de carbón se obtuvo 22.7% y en la calicata C-02 en estado natural se tiene un CBR de 8.2% y a una dosificación del 25% se obtiene un CBR del 17.0%.

VI. RECOMENDACIONES

A la casa superior de estudios: Universidad Nacional Toribio Rodríguez de Mendoza de Amazonas:

 Incentivar la investigación de mejoramiento de estabilización de suelos con diferentes materiales y en distintos lugares de nuestro de departamento de Amazonas.

A los estudiantes que realicen investigaciones en este mismo rubro:

- Se recomienda en caso de realizar investigaciones con un aditivo, el investigar el origen de dicho aditivo y sus componentes primarios son adecuados y no alteran su función.
- Se recomienda realizar un muestreo y trabajos de laboratorio secuenciado y ordenado. Etiquetando cada muestra y ensayo, esto con la finalidad de evitar confusión en las muestras y procesamiento de datos.
- Se recomienda no realizar los muestreos y ensayos de laboratorio solos, sino con la asesoría y guía del técnico o experto de laboratorio, evitando de esta manera errores típicos de principiante en los ensayos.
- Determinar la viabilidad económica de los aditivos investigados con respecto a una estabilización clásica.

VII. REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- Aguilar, C. (2018). Estudio De Estructuras De Albañilería Confinada Con Perfiles De Acero En Chile (Tesis de pregrado). Universidad de Chile: Chile. Recuperado de http://repositorio.uchile.cl/handle/2250/159577
- Almonacid, I. M. (2019). Estabilización de la subrasante mediante cal y ceniza de quinua en suelos del centro poblado viñas, Tayacaja, Huancavelica (Tesis título). Huancayo, Perú.
- Bueno, J. A., & Torre, H. D. (2019). Mejoramiento de la estabilidad del suelo con cenizas de carbón con fines de pavimentación en el barrio del Pinar, Independencia, Huaraz 2018(Tesis Título). Huaraz, Perú.
- Cabrera, J. I., & Paredes, J. N. (2018). Estabilización de suelos con cenizas de carbón mineral con fines de pavimentación en el centro poblado de Cascajal izquierdo, Provincia de Santa Ancash 2018(Tesis título). Ancash, Perú.
- Cañar, E. S. (2017). Análisis comparativo de la resistencia al corte y estabilización de suelos arenosos finos y arcillosos combinadas con ceniza de carbón (Tesis título). Ambato, Ecuador.
- Carrasco, M. D. (2021). Uso de las cenizas de carbón para la estabilización del suelo en trocha carrozable de Pampahura Apurímac, 2021(Tesis título). Apurímac, Perú.
- Casas, J. S. (2020). Ceniza de carbón mineral para estabilización de suelos cohesivos en subrasante (Tesis título). Huancayo, Perú.
- Cubas, K., & Chávez, J. C. (2016). Evaluación de las cenizas de carbón para la estabilización de suelos mediante activación alcalina y aplicación en carreteras no pavimentadas (Tesis título). Pimentel, Perú.
- Goñas, O. (2019). Estabilización de suelos con cenizas de carbón para uso como subrasante mejorada (Tesis título). Chachapoyas, Perú.
- Huamán, L. S. (2020). Estabilización de suelos arcillosos con mucilago de penca de tuna y ceniza de madera, en la carretera Cangari, Ayacucho,2020(Tesis título). Ayacucho: Perú.

- Morales, D. (2015). Valoración de las cenizas de carbón para la estabilización de suelos mediante activación alcalina y su uso en vías no pavimentadas (Tesis título). Medellín, Colombia.
- Valdivia, F. A., & Quijano, D. M. (2021). Estabilización de subrasante adicionando ceniza de carbón y tusa de maíz en trocha carrozable Lomaspata Coracora, distrito Coracora, Ayacucho 2021(Tesis título). Ayacucho, Perú.

VIII. ANEXOS

8.1. Panel fotográfico



FOTO 01. Excavación de calicata y toma de muestra



FOTO 02. Cuarteo manual de muestra



FOTO 03. Tamizado de muestra para Limites de Atterberg



FOTO 04. Peso material para contenido humedad natural



FOTO 05. Ensayo de límites de Atterberg en la Casuela de Casa Grande



FOTO 06. Ensayo de límite plástico



FOTO 07. Proceso de tamizado en tamizadora eléctrica, para granulometría



FOTO 08. Lavado de muestra



FOTO 09. Tamizado de material para ensayos de Proctor y CBR



FOTO 10. Adición de ceniza de carbón a la muestra.



FOTO 11. Mescla y adición de diferentes % de agua para determinar óptimo contenido de humedad

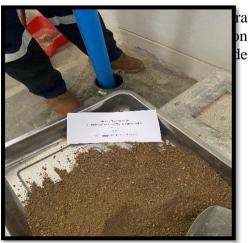


FOTO 12. Proceso de ensayo de Proctor, considerando 5 capas de 25 golpes cada una



FOTO 13. Enrasado de molde de Proctor Modificado (muestra natural)



FOTO 15. Secado de muestras de Proctor en horno a 110°, durante 24hrs



FOTO 17. Control y lectura de dial de expansión en los moldes de CBR sumergidos en agua durante 4 días



FOTO 14. Pesado de muestra, ensayo proctor(muestra natural + 25% ceniza)



FOTO 16. Rasado de molde CBR de 25 golpes-calicata 2, con 25% adición de ceniza



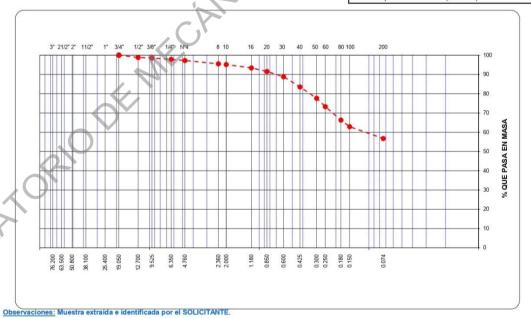
FOTO 18. Ensayo de penetración para CBR



8.2. Resultados del estudio de mecánica de suelos

	L	ABORATORIO DE MECÁNIO	CA DE SUELOS	Y PAVIMI	ENTOS	
		FOR	RMATO			
		ANÁLISIS GRANULOM	IÉTRICO POR TAI	MIZADO		
		(MTC E-107 / ASTM D-422	2, C-117 / AASHTO T-27,	T-88)		
Tesis:		NIZAS DE CARBÓN PARA MEJORA 30+000 – KM 31+000 DE LA VÍA LUYA OC			Código Ensayo Nº :	F-01 001 - 2023
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVE	EZ .				
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata: CALICATA 01			Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.
Ceniza:	0% (Natural)	Profundidad : 1.50 Mts	Fecha:	06/03/2023	Tec. Responsable 2:	F.Gallardo M.

Tamices ASTM	Abertura (mm)	Masa Retenida	Retenido Parcial	Retenido Acumulado	Porcentaje que Pasa	Material sin Especificación	Descripción		
4"	101.600					-	1. Masa de Material		
3"	76.200						Masa Inicial Total (kg) 900.0		
2 1/2"	63.500						Masa Fracción Fina Para Lavar (g) 0.0		
2"	50.800								
1 1/2"	38.100						2. Características		
1"	25.400						Tamaño Máximo 3/4"		
3/4"	19.050				100		Tamaño Máximo Nominal 1/2"		
1/2"	12.700	10.93	1.2	1	99		Grava (%) 2.8		
3/8"	9.525	2.07	0.2	1	99		Arena (%) 40.5		
1/4"	6.350	6.57	0.7	2	98		Finos (%) 56.7		
N° 4	4.760	5.50	0.6	3	97		Modulo de Fineza (%)		
N° 8	2.360	15.23	1.7	4.5	95.5				
N° 10	2.000	3.58	0.4	4.9	95.1				
N° 16	1.180	16.15	1.8	6.7	93.3		3. Clasificación		
N° 20	0.850	16.17	1.8	8.5	91.5		Límite Líquido (%) 36.0		
N° 30	0.600	24.87	2.8	11.2	88.8		Límite Plástico (%) 20.0		
N° 40	0.425	47.25	5.3	16.5	83.5		Índice de Plasticidad (%) 16.0		
N° 50	0.300	52.88	5.9	22.4	77.7		Clasificación SUCS CL		
N° 60	0.250	39.12	4.4	26.7	73.3		Clasificación AASHTO A-6 (7)		
N° 80	0.180	63.22	7.0	33.7	66.3				
N° 100	0.150	30.36	3.4	37.1	62.9				
N° 200	0.074	55.53	6.2	43.3	56.7	7	5. Observaciones (Fuente de Normalización)		
Pasante		510.57	56.7	100.0			Manual de carreteras "Especificaciones Técnicas		
					77.		Generales para Construcción" (EG-2013)		



SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIFILA CIVIL - UNTRM

Ediar Le onytdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA



			FORMATO			
		CONTE	NIDO DE HUM	IEDAD		
		(MTC	E-108 / ASTM D-22	216)		
Tesis:		AS DE CARBÓN PARA MEJORAR I 0+000 – KM 31+000 DE LA VÍA LU			Código Ensayo	N°: F-01 001 - 20.
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVE	Z				
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata: CALICATA 01			Tec. Responsa	ble 1: E.Ordoñez S.
Ceniza:	0% (Natural)	Profundidad : 1.50 Mts	Fecha: 06/0	03/2023	Tec. Responsa	ble 2: F.Gallardo M.
		1. Contenido de Humedad Mu	uestra Integral :			
		Contenido de Humedad Mu Descripc		19		
				19 661.5		
		Descripc	ión			
		Descripc Masa de tara (g)	ión i (g)	661.5		
		Descripc Masa de tara (g) Masa de la tara + muestra húmeda	ión i (g)	661.5 4986.5		
		Descripc Masa de tara (g) Masa de la tara + muestra húmeda Masa de la tara + muestra seca (g)	ión i (g)	661.5 4986.5 4180.2		ORY
		Descripc Masa de tara (g) Masa de la tara + muestra húmeda Masa de la tara + muestra seca (g) Masa del agua contenida (g)	ión i (g)	661.5 4986.5 4180.2 806.3		PA

1. Contenido de Humedad Muestra Integral :

Descripción	19		
Masa de tara (g)	661.5		
Masa de la tara + muestra húmeda (g)	4986.5		
Masa de la tara + muestra seca (g)	4180.2		
Masa del agua contenida (g)	806.3		
Masa de la muestra seca (g)	3518.8		
Contenido de Humedad (%)	22.9		
Contenido de Humedad Promedio (%)	22.9		

2. Contenido de Humedad Muestra (Grava Mayor a 3/4") :

2. Contenido de Humedad Muestra (Grava Mayor a 3/4") :	. 0
Descripción	3
Masa de tara (g)	
Masa de la tara + muestra húmeda (g)	\top
Masa de la tara + muestra seca (g)	
Masa del agua contenida (g)	
Masa de la muestra seca (g)	
Contenido de Humedad (%)	
Contenido de Humedad Promedio (%)	
Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE	
SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM	SUELOS, CON
Edgar Lyonytdo Ordoñez Serván Asistente Técnico Académico del Laboratorio	Freddy L

Freddy Luis Gallardo Melendez



	LABORATORIO DE MECÁNICA DE SUELOS Y PAVIMENTOS								
				FORMATO					
	PESO VOLUMÉTRICO DE SUELO COHESIVO								
				(NTP - 339.139)					
Proyecto:			ÓN PARA MEJORAR LA ES A LUYA OCUMAL, AMAZO		LA SUBR	ASANTE	Código Ensayo № :	F-053 001 - 2021	
Solicitante :	LENIN SALAZAR CHÁVE	Z							
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata :	CALICATA 01				Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.	
Ceniza:	0% (Natural)	Profundidad :	: 1.50 Mts		Fecha:	06/03/2023	Tec. Responsable :	F.Gallardo M.	

1.PESO VOLUMÉTRICO DE SUELO COHESIVO

	Descripcion	Unidad	1	2	
	PESO DEL SUELO HÚMEDO	g	147.18	145.68	
	PESO DE LA PARAFINA MAS SUELO HUMEDO	g	150.35	150.92	
	PESO DE LA PARAFINA	g	3.17	5.24	
	PESO ESPECIFICO DE LA PARAFINA	g/cm³	0.92	0.92	
	VOLUMEN DE LA PARAFINA	cm³	3.45	5.70	
	PESO SUMERGIDO DE PARAFINA MÁS SUELO HÚMEDO	9	75.60	67.20	
	VOLUMEN DE PARAFINA MÁS SUELO HÚMEDO	cm ³	74.75	83.72	
	VOLUMEN DE SUELO HÚMEDO	cm ³	71.30	78.02	
	PESO VOLUMÉTRICO DE SUELO COHESIVO HÚMEDO	g/cm³	2.06	1.87	
	PESO VOLUMÉTRICO DE SUELO COĤESIVO PROMEDIO	g/cm³	1.	970	
	CONTENIDO DE HUMEDAD	%	2	2.9	
	PESO VOLUMÉTRICO DE SUELO COHESIVO SECO	g/cm³	1	1.6	
Edgar Lyonura Asistente Técnico Act					

Freddy Luis Gallardo Melendez



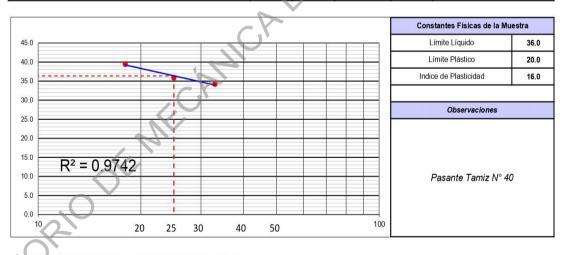
	LA	BORATOR	RIO DE ME	CÁNICA	DE SUELOS	Y PAVII	MENTOS	
				FORM	ATO OTA			
			LÍMITE	S DE CO	NSISTENCIA			
		į	(MTC E-110,111	/ ASTM D-43	318 / AASHTO T-90,	T-89)		
Tesis:	Tesis: "APLICACIÓN DE CENIZAS DE CARBÓN PARA MEJORAR LA ESTABILIZACIÓN DE LA SUBRASANTE DEL KM 30+000 - KM 31+000 DE LA VÍA LUYA OCUMAL, AMAZONAS, 2022"						Código Ensayo Nº :	F-01 001 - 2023
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVE	EZ						
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata:	CALICATA 01				Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.
Ceniza:	0% (Natural)	Profundidad :	1.50 Mts	Fecha:	07/03/2023		Tec. Responsable 2:	F.Gallardo M.

DETERMINACIÓN DEL LÍMITE LÍQUIDO

N° de Tarro		58	65	120	
Masa de Tarro + Suelo Humedo	g	30.42	31.07	32.15	
Masa de Tarro + Suelo Seco	g	27.72	28.41	29.28	
Masa de Tarro	g	20.88	21.00	20.90	1/1/2
Masa de Agua	g	2.70	2.66	2.87	7
Masa del Suelo Seco	g	6.84	7.41	8.38	Límite Líquido
Contenido de Humedad	%	39.47	35.90	34.25	36.0
Numero de Golpes		18	25	33	

DETERMINACIÓN DEL LÍMITE PLÁSTICO E INDICE DE PLASTICIDAD

N° de Tarro		233	277	
Masa de Tarro + Suelo Humedo	g	19.15	19.24	
Masa de Tarro + Suelo seco	g	17.88	17.95	
Masa de Tarro	g	11.50	11.50	
Masa de Agua	g	1.27	1.29	
Masa de Suelo seco	g	6.38	6.45	Límite Plástico
Contenido de Humedad	%	19.91	20.00	20.0



Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS. CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIFICIA CIVIL - UNTRM

Edgar Lyonyrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

SUELOS, CONCRETO VASPALTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM Freddy Luis Gallardo Melendez



	LABORATORIO DE MECÁNICA DE SUELOS Y PAVIMENTOS											
			FC	RMATO					9			
2			PROCTOR	R MODIFIC	CADO				÷			
		(MT	C E-115, E 116 / ASTN	/I D-1557, D 6	98 / AASHT	O T-180)						
Tesis:	"APLICACIÓN DE CENIZAS SUBRASANTE DEL KM 30+					22"	Códi	go Ensayo N° :	F-01 001 - 2023			
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVEZ											
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata:	CALICATA 01					Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.			
Ceniza:	0% (Natural)	Profundidad :	1.50 Mts		Fecha:	14/03/2023		Tec. Responsable 2:	F. Gallardo M.			

M-1-1- NO 4	Diametro Molde	4"	6"		Volumen Molde	935.43	cm ³	N° de capas	5
Molde N° 1	Metodo	А	В	C Masa de molde		1942.5	g	N° de golpes	25 Glp
NUMERO DE ENSAYOS	3				1	2	3	4	
Masa Suelo + Molde				g	3,810	3,921	3,95	6 3,879	
Masa Suelo Humedo C	asa Suelo Humedo Compactado			g	1,862	1,979	2,01	3 1,942	
Masa Volumetrico Hum	asa Volumetrico Humedo			g	1.995	2.115	2.15	2 2.081	
Recipiente Numero					44	125		17 18	
Masa Suelo Humedo +	Tara			g	1,964.8	2,020.6	1,978	.9 1,923.2	1
Masa Suelo Seco + Tai	a			g	1,768.3	1,784.9	1,717	1,641.4	
Masa de la Tara				g	0.0	0.0	0.0	0.0	
Masa del agua				g	196.5	235.7	261.	3 281.8	
Masa del suelo seco				g	1,768	1,785	1,74	8 1,641	
Contenido de agua				%	11.11	13.21	15.2	1 17.17	
Peso Unitario Seco (g/o	cm³)			(g/cm³)	1.795	1.869	1.86	8 1.776	

Peso Unitar	o Seco (g/cm³)		Î	1.878	LTADOS	(g/cm³)	Humedad	óptima	14.23	%
1 COO OTHICA	o occo (g/ciii)			1.070		(g/ciii)	Hamedad	орини	14.20	- 100
							<u> </u>			
		REL	ACION HU	MEDAD - PI	ESO UNITA	ARIO SECO	(g/cm³)			
2.000										
1.900										
•							***	*		
£ 1,000				HY	1					
5 1.800						4			*	
1.800 L800 PERO OKINITARIO SECO (g/cm) 1.700 L900 L900 L900 L900 L900 L900 L900 L										
1.700										
8										
₫ 1.600										
5			-							
S 1.500										
<u>-</u>										
1.400										
1.400										
1.300	2.00	4.00	6.00	8.00	10.00	12.00	14.00	16.00	18.00	20.00
0.00	2.00	4.00	0.00				14.00	10.00	16.00	20.00
				CONTENT	DO DE HUIV	IEDAD (%)				
2				CONTENI	DO DE HUN	TEDAD (%)				

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE

Edgar Lyonyrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Académico

SUELOS, CONCRETO Y ASPALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Freddy Luis Gallardo Melendez
Tácnico en Laboratorio



			L	ABORA1	ORIO	DE ME	ECÁNICA D	E SUEL	OS Y PA	VIMENT	os						
					EL ACI	ÓN DE	FORMAT CAPACIDAL	11000	ODTE (`DD							
				Λ.			32 / ASTM D-188			, DI							
		12							Marie Control								
							ORAR LA EST A OCUMAL, AMA			Código En	sayo N° :	F-0					
Solicitante: LEI		LAZAR CI	1007000000000														
Procedencia:		YLLA BEL CAMAR - I		Calicata:	CALICAT	TA 01				Tec. Responsable 1 E.Ordoñez S.							
Ceniza:		% (Natura		Profundida	d :	1.50 Mts	Fecha :	27/03/2023			Tec. Resp	ponsable 2	F.Gallai	rdo M.			
							CALCULO DE	L CBR									
Molde Nº						1			2					3			
Capas Nº						5				i				5			
Golpes por capa N	0					56			2	5				12	1		
Condición de la mu	uestra			NO SA	TURADO	,	SATURADO	NO SAT	URADO	SATU	RADO	NO SAT	URADO	SAT	JRADO		
Masa de molde + S	Suelo h	úmedo (g)	9	116.3		9211.1	888	36.4	906	9.1	859	0.2	88	43.0		
Masa de molde (g)				45	557.6		4557.6	460	06.0	460	6.0	449	7.2	44	97.2		
Masa del suelo húr	medo (g)		45	558.7		4653.5	428	30.4	446	3.1	409	3.1	43	45.9		
Volumen del molde	e (cm3)			2	125.0		2125.0	2098.0		209	8.0	211	8.0	21	18.0		
Densidad húmeda	(g/cm3)		2	2.145 2.190		2.190	2.040		2.1	27	1.9	33	2	052		
Tara (Nº)					521		17	66	66	72	2	4			42		
Masa suelo húmed	lo + tar	a (g)		1,	1,968.8		1,968.8		4,617.0	1,70	06.4	4,45	1.5	1,80	4.3	4,2	236.8
Masa suelo seco +	tara (g	3)		1,751.2		1,751.2		1,522.5		3,746.0		1,611.9		3,554.2			
Masa de tara (g)				223.4				229.4		0.0		263.2		0.0			
Masa de agua (g)				2	17.6	640.1		183.9		705.5		192.4		682.6			
Masa de suelo sec	:o (g)			15	527.8	3976.9		129	93.1	374	6.0	134	8.7	3554.2			
Contenido de hume	edad (%	%)		1	4.24		16.09 14.22			18.	83	14.26		19.20			
Peso Unitario Seco	g/cm	3)		1	.878		1.886	1.7	786	1.790 1.691 1					721		
							EXPANSI	ON									
FECHA	۱ ,	ORA	TIEMPO	DIA	ı	EX	PANSIÓN	DI	AL	EXPANSIÓN		DIAL		EXPANSIO			
						mm	%			mm	%			mm	%		
23/03/23	1	2:30	0	0		0.000	0.000		0	0.000	0.000	0	1	0.000	0.000		
24/03/23	1	2:30	24	19	6	4.978	4.329	22	23	5.664	4.925	28	9	7.341	6.383		
25/03/23		2:30	48	24		6.299	5.478		89	7.341 8.712	6.383	32		8.153	7.090		
26/03/23		2:30	72	29		7.569	6.582		343		7.576	36		9.169	7.973		
27/03/23	1	2:30	96	31	3	7.950	6.913	37	71	9.423	8.194	38	9	9.881	8.592		
					1		PENETRAC	IÓN									
PENETRACIÓ	N	CA	RGA	MOLD	E N°	Ť.	M-01	MOLI	DE Nº	М-	02	MOLE	DE Nº	N	1-03		
		ST	AND.	CAR	GA	со	RRECCIÓN	0.585	RGA	CORRE	CCIÓN	CAR	GA	CORR	ECCIÓN		
mm	pulg.	kg.	/cm2	Dial (div)	kg	kg	%	Dial (div)	kg	kg	%	Dial (div)	kg	kg	%		
0.000	0.000			0	0			0	0			0	0				
0.635	0.025			92.8	92.9			10.2	10.3			3.1	3.1				
1.270	0.050	<	/,	154.0	154.1			35.7	35.8			17.3	17.4				
1.905	0.075		Y	172.3	172.4			59.1	59.2			49.0	49.0				
2.540	0.100	70	.455	182.5	182.6		12.9	85.7	85.7	98	6.9	69.3	69.4	-	4.9		
3.810	0.150			242.7	242.8			139.7	139.8			95.9	95.9				
5.080	0.200	10	5.68	293.7	293.8	200	13.9	183.6	183.6	196	9.2	136.6	136.7	-	6.5		
6.350	0.250			333.4	333.5		1	245.8	245.8			171.3	171.4				
7.620	0.300			365.1	365.1		1	280.4	280.5			198.8	198.9				
10.160	0.400			394.6	394.7		+	328.6	328.6			223.3	223.4				
12.700	0.500	l		464.0	464.0	I	1	375.3	375.3	I	1	284.4	284.5				

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

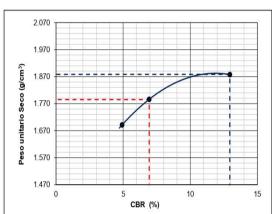
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA

Edgar Lyongrão Ordoñez Serván Asistente Técnico Académico del Laboratorio SUELOS, CONCRETO YASPALTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRIM

Freddy Luis Gallardo Melendez



LABORATORIO DE MECÁNICA DE SUELOS Y PAVIMENTOS FORMATO RELACION DE CAPACIDAD DE SOPORTE, CBR (MTC E-132 / ASTM D-1883 / AASTHO T-193) "APLICACIÓN DE CENIZAS DE CARBÓN PARA MEJORAR LA ESTABILIZACIÓN DE LA SUBRASANTE Código Ensayo Nº : Tesis: DEL KM 30+000 - KM 31+000 DE LA VÍA LUYA OCUMAL, AMAZONAS, 2022" 001 - 2023 I FNIN SALAZAR CHÁVEZ Solicitante: HUAYLLA BELEN - CULCAMAR CALICATA 01 Calicata: E.Ordoñez S. Procedencia: Tec. Responsable 1: LUYA 1.50 Mts 0% (Natural) Profundidad: Fecha: 27/03/2023 Tec. Responsable 2: F.Gallardo M. Ceniza: REPRESENTACION GRAFICA DEL CBR

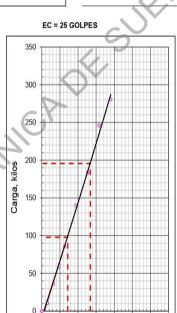


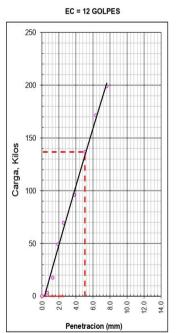
EC = 56 GOLPES

METODO DE COMPACTACION	:	AASHTO T-180
PESO UNITARIO SECO	:	1.878
OPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD (%)		14.23
95% MAXIMO PESO UNITARIO SECO (g/cm3)	15	1.785

RESULTADOS:	0		
Valor de C.B.R. al 100% de la P.U.S. a 1"	○ \=	12.9	%
Valor de C.B.R. al 95% de la P.U.S. a 1"	=	6.9	%

OBSERVACIONES:





Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Editar Lyongrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

SUELOS, CONCRETO Y ASPALTO (CAMECA ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA Freddy Luis Gallardo Melendez Tácnico en Laboratorio

2.0

0.0

6.0

Penetración, (mm)

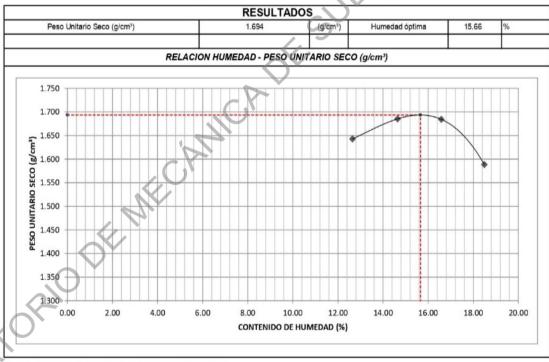
10.0

4.0



	LAI	BORATORI	O DE MECÁNI	CA DE SUEL	os	Y PAVIM	EN7	ros	
			FO	RMATO					
			PROCTOR	MODIFICADO	,				
		(MT	C E-115, E 116 / ASTM	D-1557, D 698 / AA	SHT	O T-180)			
Tesis:	"APLICACIÓN DE CENIZAS SUBRASANTE DEL KM 30+				-	22"	Códi	go Ensayo N° :	F-02 001 - 2023
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVEZ								
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata:	CALICATA 01				10	Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.
Ceniza:	15%	Profundidad :	1.50 Mts	Fech	9:	16/03/2023		Tec. Responsable 2:	F.Gallardo M.

Molde N° 1	Diametro Molde	4"	6"		Volumen Molde	935.43	cm³ N° de		capas	5
Moide N 1	Metodo	Α	В	C Masa de molde		1942.5	g N° de		golpes	25 Glp
NUMERO DE ENSAYO	s				1	2		3	4	TVA
Masa Suelo + Molde				g	3,676	3,750	3,779		3,693	1/2
Masa Suelo Humedo C	ompactado			g	1,727	1,807		1,837	1,757	
flasa Volumetrico Humedo				g	1.850	1.932	1.964		1.882	•
Recipiente Numero					1	5		3	14	
Masa Suelo Humedo +	Tara			g	1,885.1 1,912.3 1,901.0		1,887.7			
Masa Suelo Seco + Ta	ra			g	1,673.5	1,668.0	1	1,630.6	1,593.1	
Masa de la Tara				g	0.0	0.0		0.0	0.0	
Masa del agua				g	211.6	244.3	0	270.4	294.6	
Masa del suelo seco				g	1,674	1,668	1,631		1,593	
Contenido de agua	ontenido de agua			%	12.64	14,65	5 16		18.49	
eso Unitario Seco (g/cm³)				(g/cm³)	1.643	1,685	1,685 1.684		1.588	



Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Edgar Lyonyrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

SUELOS, CONCRETO Y ASPALTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA Freddy Luis Gallardo Melendez



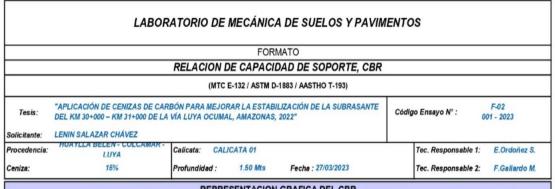
			L	ABORAT	ORIO	DE MI	ECÁNICA D	E SUEL	OS Y PA	VIMENT	os					
							FORMAT	0								
				R	ELACIO	ÓN DE	CAPACIDAL	DE SOP	ORTE, C	BR						
					(MTC E-1	32 / ASTM D-1883	AASTHO	Γ-193)							
Tesis: SUE	BRASAI	NTE DEL	KM 30+00				ORAR LA EST A OCUMAL, AMA			Còdigo En	sayo N° :	F-0 001 - 2				
Solicitante: LEI		AZAR CI	45.11.20.20.20													
Procedencia:		AMAR - I		Calicata:	CALICAT	A 01				Tec. Responsable 1 E.Ordoñez S.						
Ceniza:		15%		Profundida	Profundidad : 1.50 Mts Fecha : 27/03/2023						Tec. Resp	oonsable 2	F. Gallar	do M.		
I 11 4 11 11 11					Ini A		CALCULO DE	L CBR								
Molde Nº						5			6	i			(4		
Capas Nº						5			5	j				5		
Golpes por capa N	0					56			2	5			9	12		
Condición de la mu	estra			NO SATUR		,	SATURADO	NO SAT	URADO	SATUR	RADO	NO SATI	JRADO	SATI	JRADO	
Masa de molde + S	Suelo hú	imedo (g)	8:	355.3		8534.3	809	3.4	8444	4.4	8294	1.0	87	05.6	
Masa de molde (g)				4	194.9		4194.9	419	3.0	4193	3.0	4553	3.5	45	53.5	
Masa del suelo húr	medo (g)		4	160.5		4339.5	390	0.4	425	1.4	3740	0.5	41	52.1	
Volumen del molde	(cm3)			2	123.0		2123.0	209	6.0	2096	6.0	2123	3.0	21	23.0	
Densidad húmeda	(g/cm3)			1	.960	2.044		1.861		2.02	28	1.76	52	1.	956	
Tara (N°)					521		17	66	66	72	2	4			42	
Masa suelo húmed	o + tara	(g)	3)		2,264.3		4,305.7	2,46		4,21	8.8	2,23	6.4	4,1	18.6	
Masa suelo seco +	eco + tara (g)			1,	1,987.2		3,613.1		2,162.2		3,454,4		1,969.4		305.7	
Masa de tara (g)					18.7	0.0		220.0		0.0		263.2		0.0		
Masa de agua (g)					277.1		692.6		303.8		764.4		267.0		812.9	
Masa de suelo sec				1768.5		3613.1		1942.2		3454.4		1706.2		3305.7		
Contenido de hume		200		- 2	5.67	19.17		15.64		22.13 1.661		15.65		24.59 1.570		
Peso Unitario Seco	g/cm³)		1	.694	1.715			1.609			1.52	23	1.	570	
	_						EXPANSI	ON								
FECHA				DIA			(PANSIÓN									
	н	DRA	TIEMPO	DIA	L.		_	DI	AL	EXPAN		DIA	L	EXPA		
22/02/02						mm	%) `		mm	%			mm	%	
23/03/23	12	2:30	0	0		mm 0.000	0.000	()	mm 0.000	% 0.000	0		mm 0.000	% 0.000	
24/03/23	12	2:30	0 24	0	3	mm 0.000 2.489	% 0.000 2.165	10	08	mm 0.000 2.743	% 0.000 2.385	0	4	mm 0.000 3.404	% 0.000 2.960	
24/03/23 25/03/23	12 12	2:30 2:30 2:30	0 24 48	0 98 10	6	mm 0.000 2.489 2.692	% 0.000 2.165 2.341	10	08	mm 0.000 2.743 3.226	% 0.000 2.385 2.805	0 13-	4	mm 0.000 3.404 3.861	% 0.000 2.960 3.357	
24/03/23 25/03/23 26/03/23	12 12 12	2:30 2:30 2:30 2:30	0 24	0 98 10	3 6 7	mm 0.000 2.489 2.692 3.734	% 0.000 2.165 2.341 3.247	10 12 18	0 08 27 59	mm 0.000 2.743 3.226 4.039	% 0.000 2.385 2.805 3.512	0 13 15 18	4 2 9	mm 0.000 3.404 3.861 4.801	% 0.000 2.960 3.357 4.174	
24/03/23 25/03/23	12 12 12	2:30 2:30 2:30	0 24 48 72	0 98 10	3 6 7	mm 0.000 2.489 2.692	% 0.000 2.165 2.341 3.247 3.887	10 12 18 19	0 08 27 59	mm 0.000 2.743 3.226	% 0.000 2.385 2.805	0 13-	4 2 9	mm 0.000 3.404 3.861	% 0.000 2.960 3.357	
24/03/23 25/03/23 26/03/23	12 12 12	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30	0 24 48 72 96	0 98 10 14 17	3 6 7 6	mm 0.000 2.489 2.692 3.734	% 0.000 2.165 2.341 3.247 3.887 PENETRAC	10 12 18 19	0 08 27 59	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241	0 13 15 18 21	4 2 9 3	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	
24/03/23 25/03/23 26/03/23	12 12 12 12	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 CA	0 24 48 72 96	0 98 10 14 17	3 6 7 7 6 6 WE NO	mm 0.000 2.489 2.692 3.734 4.470	% 0.000 2.165 2.341 3.247 3.887 PENETRAC	10 12 18 19 19 MOLI	0 08 27 59 32 DE N°	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241	0 13 15 18 21	4 2 9 3 E N°	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	
24/03/23 25/03/23 26/03/23 27/03/23 PENETRACIÓ	12 12 12 12 12	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 2:30	0 24 48 72 96 RGA	0 98 10 14 17 MOLD	3 6 7 6 4 E No.	mm 0.000 2.489 2.692 3.734 4.470	% 0.000 2.165 2.341 3.247 3.887 PENETRAC	10 12 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	0 0 0 8 27 59 0 2 2 DE N°	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241	0 133 155 188 211 MOLD CAR	4 2 9 3 E N°	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	
24/03/23 25/03/23 26/03/23 27/03/23 PENETRACIÓ	12 12 12 12 12	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 2:30	0 24 48 72 96	0 98 10 10 14 17 MOLD CAR Dial (div)	3 6 7 7 6 S S S S S S S S S S S S S S S S	mm 0.000 2.489 2.692 3.734 4.470	% 0.000 2.165 2.341 3.247 3.887 PENETRAC	10 10 11 12 12 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	0) 088 099 099 099 090 090 090 090 090 090	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241	0 133 155 188 211 MOLD CAR Dial (div)	4 2 9 3 3 E N° GA kg	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	
24/03/23 25/03/23 26/03/23 27/03/23 PENETRACIÓ mm 0.000	12 12 12 12 12 12 0N	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 2:30	0 24 48 72 96 RGA	0 98 10 10 14 17 17 MOLD CAR Dial (div) 0	6 7 6 SA kg 0	mm 0.000 2.489 2.692 3.734 4.470	% 0.000 2.165 2.341 3.247 3.887 PENETRAC	10 10 11 12 15 15 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16	0) 088 077 099 082 0E N° RGA kg 0	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241	0 13.15.15.18.15.19.10.1	4 2 9 3 3 E N° GA kg 0	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	
24/03/23 25/03/23 26/03/23 27/03/23 PENETRACIÓ mm 0.000 0.635	12 12 12 12 12 12 0N pulg. 0.000 0.025	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 2:30	0 24 48 72 96 RGA	0 98 10 10 14 17 MOLD CAR Dial (div) 0 115.2	3 6 7 7 6 9 E No GA kg 0 115.3	mm 0.000 2.489 2.692 3.734 4.470	% 0.000 2.165 2.341 3.247 3.887 PENETRAC	10 10 11 12 15 15 15 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16 16	008 827 59 32 DE N° RGA kg 0	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241	0 13.15.15.18.15.19.19.19.19.19.19.19.19.19.19.19.19.19.	4 2 9 3 3 E N° GA kg 0 72	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	
24/03/23 25/03/23 26/03/23 27/03/23 PENETRACIÓ mm 0.000 0.635 1.270	12 12 12 12 12 12 0N pulg. 0.000 0.025 0.050	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 2:30	0 24 48 72 96 RGA	0 98 10 10 14 17 MOLD CAR Dial (div) 0 115.2 336.5	6 7 6 4 FE No. 115.3 336.6	mm 0.000 2.489 2.692 3.734 4.470	% 0.000 2.165 2.341 3.247 3.887 PENETRAC	10 10 11 12 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15 15	000 000 000 000 000 000 000 000 000 00	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241	0 13 15 18 21: MOLD CAR Dial (div) 0 7.1	4 2 9 3 3 E N° GA kg 0 7 2 33.7	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	
24/03/23 25/03/23 26/03/23 27/03/23 PENETRACIÓ mm 0.000 0.635 1.270 1.905	12 12 12 12 12 12 0.00 0.005 0.025 0.050	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 CA ST.	0 24 48 72 96 RGA AND.	0 98 10 11 14 17 MOLD CAR Dial (div) 0 115.2 336.5 420.1	3 6 7 6 8 8 8 9 0 115.3 336.6 420.2	mm 0.000 2.489 2.692 3.734 4.470 CO	% 0.000 2/165 2.341 3.247 3.887 PENETRAC M-05 RRECCIÓN %	10 10 11 12 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18	0 0 0 8 8 27 7 59 9 92 2 92 PM RGA	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877 M-1 CORRE	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241 06 CCIÓN %	0 13 15 18 21 MOLD CAR Dial (div) 0 7.1 33.7 69.3	4 2 9 3 3 E N° GA kg 0 7 2 33.7 69.4	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410 M CORR kg	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	
24/03/23 25/03/23 27/03/23 27/03/23 PENETRACIÓ mm 0.000 0.635 1.270 1.905 2.540	122 122 122 122 122 122 122 122 120 120	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 CA ST.	0 24 48 72 96 RGA	0 98 10 11 14 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17	6 7 6 8 8 8 9 0 115.3 336.6 420.2 509.9	mm 0.000 2.489 2.692 3.734 4.470	% 0.000 2.165 2.341 3.247 3.887 PENETRAC	100 100 100 100 100 100 100 100 100 100	0 0 0 8 8 27 7 59 9 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241	0 13 15 18 21 MOLD CAR Dial (div) 0 7.1 33.7 69.3	99 33 3 EE N° GGA kg 0 72 33.7 69.4 102.1	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	
24/03/23 25/03/23 26/03/23 27/03/23 PENETRACIÓ mm 0.000 0.635 1.270 1.905 2.540 3.810	122 122 122 122 122 122 122 122 122 122	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 CA ST, kg,	0 24 48 72 96 RGA AND.	0 98 10 14 17 17 MOLD CAR Dial (div) 0 115.2 336.5 420.1 509.9 700.5	GA kg O 115.3 336.6 420.2 509.9 700.6	mm 0.000 2.489 2.692 3.734 4.470 CO kg	% 0.000 2/65 2.341 3.247 3.887 PENETRAC M-05 RRECCIÓN %	100 110 110 110 110 110 110 110 110 110	0 08 8 27 59 92 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877 M-CORREC	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241 06 CCIÓN %	0 13 15 18 21: MOLD CAR Dial (div) 0 7.1 33.7 69.3 102.0 129.5	4 4 4 2 2 9 9 9 3 3 3 3 5 5 6 6 4 6 9 4 102.1 128.6	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410 M CORR kg	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	
24/03/23 25/03/23 26/03/23 27/03/23 PENETRACIÓ mm 0.000 0.635 1.270 1.905 2.540 3.810 5.080	122 122 122 122 122 122 122 122 122 122	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 CA ST, kg,	0 24 48 72 96 RGA AND.	0 98 10 14 17 17 MOLD CAR Dial (div) 0 115.2 336.5 420.1 509.9 700.5 824.9	GA kg O 115.3 336.6 420.2 509.9 700.6 825.0	mm 0.000 2.489 2.692 3.734 4.470 CO	% 0.000 2/165 2.341 3.247 3.887 PENETRAC M-05 RRECCIÓN %	10 10 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 1	0 08 8 27 59 92 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877 M-1 CORRE	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241 06 CCIÓN %	0 133 155 188 211 MOLD CAR Dial (div) 0 7.1 33.7 69.3 102.0 129.5 171.2	4 4 4 2 2 9 9 9 3 3 3 3 5 5 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410 M CORR kg	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	
24/03/23 25/03/23 27/03/23 27/03/23 PENETRACIÓ mm 0.000 0.635 1.270 1.905 2.540 3.810 5.080 6.350	122 122 122 122 122 122 122 122 122 122	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 CA ST, kg,	0 24 48 72 96 RGA AND.	0 98 10 11 14 17 MOLD CAR Dial (div) 0 115.2 336.5 420.1 509.9 700.5 824.9 898.4	3 6 7 6 4 FE No GA kg 0 115.3 336.6 420.2 509.9 700.6 825.0 898.4	mm 0.000 2.489 2.692 3.734 4.470 CO kg	% 0.000 2/65 2.341 3.247 3.887 PENETRAC M-05 RRECCIÓN %	100 100 100 100 100 100 100 100 100 100	0 08 8 27 59 32 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877 M-CORREC	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241 06 CCIÓN %	0 133 155 188 211 MOLD CAR Dial (div) 0 7.1 33.7 69.3 102.0 129.5 171.2 208.0	44 22 99 33 EE N° GGA kg 0 72 33.7 69.4 102.1 129.6 171.3 208.1	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410 M CORR kg	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	
24/03/23 25/03/23 26/03/23 27/03/23 PENETRACIÓ mm 0.000 0.635 1.270 1.905 2.540 3.810 5.080	122 122 122 122 122 122 122 122 122 122	2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 2:30 CA ST, kg,	0 24 48 72 96 RGA AND.	0 98 10 14 17 17 MOLD CAR Dial (div) 0 115.2 336.5 420.1 509.9 700.5 824.9	GA kg O 115.3 336.6 420.2 509.9 700.6 825.0	mm 0.000 2.489 2.692 3.734 4.470 CO kg	% 0.000 2/65 2.341 3.247 3.887 PENETRAC M-05 RRECCIÓN %	10 10 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 1	0 08 8 27 59 92 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	mm 0.000 2.743 3.226 4.039 4.877 M-CORREC	% 0.000 2.385 2.805 3.512 4.241 06 CCIÓN %	0 133 155 188 211 MOLD CAR Dial (div) 0 7.1 33.7 69.3 102.0 129.5 171.2	4 4 4 2 2 9 9 9 3 3 3 3 5 5 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	mm 0.000 3.404 3.861 4.801 5.410 M CORR kg	% 0.000 2.960 3.357 4.174 4.705	

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

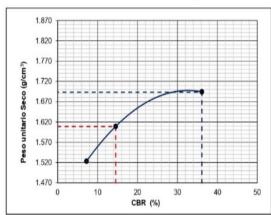
Edgar Lyongrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

Freddy Luis Gallardo Melendez

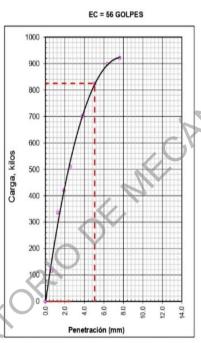


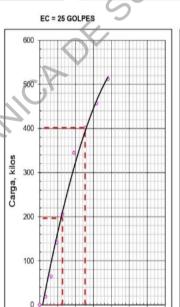


REPRESENTACION GRAFICA DEL CBR



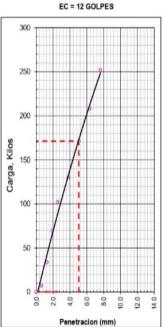
METODO DE COMPACTACION	. :	AASHT	T-180	
PESO UNITARIO SECO	:	1.69	14	
OPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD (%)	:	15.66		
95% MAXIMO PESO UNITARIO SECO (g/cm3)	-	1.60	09	
	V			
RESULTADOS:				
Valor de C.B.R. al 100% de la P.U.S. a 1"	=	36.1	%	
Valor de C.B.R. al 95% de la P.U.S. a 1"	=	14.5	%	
OBSERVACIONES:				





10.0

Penetración, (mm)



Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

Edgar Lyonydo Ordonez Serván Asistente Técnico Académico del Laboratorio

Freddy Luis Gallardo Melendez

2.0



	LAI	BORATORI	O DE MECÁNIC	CA DE SUE	LOS	Y PAVIM	EN7	os		
			FOF	RMATO						_
			PROCTOR	MODIFICA	DO					
		(MT	C E-115, E 116 / ASTM	D-1557, D 698 /	AASHT	O T-180)				
Tesis:	"APLICACIÓN DE CENIZAS SUBRASANTE DEL KM 30+					22"	Códi	go Ensayo N° :	F-03 001 - 2023	
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVEZ									
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata:	CALICATA 01					Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.	
Ceniza:	20%	Profundidad :	1.50 Mts	Fee	cha:	16/03/2023		Tec. Responsable 2:	F.Gallardo M.	4

Molde N° 1	Diametro Molde	4"	6"		Volumen Molde	935.43	cm ³	N° de	capas	5
Moide N 1	Metodo	Α	В	C Masa de molde		1942.5	g N° de		golpes	25 Glp
NUMERO DE ENSAYO	s				1	2		3	4	1
Masa Suelo + Molde				g	3,690	3,751		3,776	3,705	
Masa Suelo Humedo C	Compactado			g	1,742	1,808		1,834	1,768	
Masa Volumetrico Hun	nedo			g	1.866	1.933		1.960	1.894	
Recipiente Numero					7	9		11	13	
Masa Suelo Humedo +	Tara			g	1,845.3	1,895.7	1	,870.6	1,838.9	
Masa Suelo Seco + Ta	ra			g	1,579.0	1,594.4	C1	547.0	1,496.7	
Masa de la Tara				g	0.0	0.0		0.0	0.0	
Masa del agua				g	266.3	301.3	7	323.6	342.2	
Masa del suelo seco				g	1,579	1,594		1,547	1,497	
Contenido de agua				%	16.87	18.90		20.92	22.86	
Peso Unitario Seco (g/	cm³)			(g/cm³)	1.596	1.626		1.621	1.542	

Peso Unitario Seco	(g/cm³)	1.630	(g/cm³)	Humedad óptima	19.82	%
	RELACIO	N HUMEDAD - PESO U	INITARIO SECO	(g/cm³)		
				Delto de Sociedade o		
1.650						
1.600						
1.550						\perp
1.550 ORBUST 1.500 ORBUST 1.450 ORBUST 1.400						+
1.450						+
1.350						
1.300						
0.00	5.00	10.00 CONTENIDO DE	15.00 HUMEDAD (%)	20.00		25.00

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Edgar Lyonyrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM



			L	ABORAT	TORIO	DE ME	CÁNICA D	E SUEL	OS Y PA	VIMENT	ros						
							FORMAT	O									
				R	ELACIO	ÓN DE	CAPACIDAD	DE SOF	PORTE, C	BR							
					(MTC E-13	2 / ASTM D-1883	/ AASTHO	T-193)								
l esis: SUI	BRASA		KM 30+000				ORAR LA EST.			Código Er	sayo N° :	F-0					
		YLLA BEI															
Procedencia:	COLO	CAMAR -	LUYA	Calicata:	CALICAT	A 01					Tec. Res	ponsable 1	E.Ordo	nez S.			
Ceniza:		20%		Profundida	d :	1.50 Mts	Fecha:	03/04/2023			Tec. Res	ponsable 2	F.Galla	rdo M.			
		11	hie	10 11		(CALCULO DE	L CBR		11		- 11					
Molde Nº						8			7					9	75		
Capas Nº				5			5	i				5					
Golpes por capa N	0					56			2	5			-	12			
Condición de la mu	ición de la muestra			NO SA	TURADO)	SATURADO	NO SAT	URADO	SATU	RADO	NO SAT	URADO	SATI	RADO		
Masa de molde + S	Suelo h	úmedo (g)	8	315.3		8392.5	812	25.9	826	6.9	791	8.0	81	83.0		
Masa de molde (g)				4	182.5		4182.5	418	37.1	418	7.1	419	0.6	41	90.6		
Masa del suelo húr	nedo (g)		4	132.8	57	4210.0	393	38.8	407	9.8	372	7.4	39	92.4		
Volumen del molde	(cm3)			2	115.0		2115.0	212	23.0	212	3.0	212	3.0	21	23.0		
Densidad húmeda	(g/cm3)		1	.954		1.991	1.8	355	1.9	22	1.7	56	1.	.881		
Tara (N°)					521		17	66	66	7.	2	4			42		
Masa suelo húmed	lo + tar	a (g)		2,	445.9		4,190.0	2,2	30.3	4,07	9.6	1,804.3		4,236.8			
Masa suelo seco +	tara (g	3)		2.	078.9		3,454.2	1,89	98.2	3,33	3,332.4		1,549.3		3,395.6		
Masa de tara (g)	sa de tara (g)			2	30.3		0.0	22	2.9	0.	0	263	3.2	9	0.0		
Masa de agua (g)				3	67.0	735.8 332.1		747.2		255	5.0	8	41.2				
Masa de suelo sec	o (g)			1	848.6		3454.2	167	75.3	333	2.4	128	6.1	33	95.6		
Contenido de hume	edad (9	6)		1	9.85		21.30	19	82	22.	42	19.	83	2	4.77		
Peso Unitario Seco	g/cm	3)		1	.630		1.641	13	548	1.5	70	1.4	65	1.	.507		
							EXPANSIO	ÓN									
		ORA	TIEMPO			EX	PANSIÓN	V 1		DIAL		EXPANSIÓN		DIAL		EXPANSIÓN	
FECHA	"	UKA	TIEMPO	DIA	L.	mm	%	Di	AL	mm	%	1	~L	mm	%		
30/03/23	1	2:30	0	0		0.000	0.000	(0	0.000	0.000	0		0.000	0.000		
31/03/23	1	2:30	24	12	2	0.305	0.265	9	9	0.229	0.199	8		0.203	0.177		
01/04/23	1	2:30	48	19		0.483	0.420	1	4	0.356	0.309	10	0	0.254	0.221		
02/04/23	1	2:30	72	28	3	0.711	0.618	1	9	0.483	0.420	15	5	0.381	0.331		
03/04/23	1	2:30	96	36		0.914	0.795	2	21	0.533	0.464	17	7	0.432	0.375		
				-	No.		PENETRAC	IÓN									
		CA	RGA	MOLD	E Nº		M-08	MOL	DE Nº	M-	07	MOLD	E Nº	N	1-09		
PENETRACIÓ	ON	ST	AND.	CAR	GA	cor	RRECCIÓN	CAF	RGA	CORRE	CCIÓN	CAR	GA	CORR	ECCIÓN		
mm	pulg.	kg	/cm2	Dial (div)	kg	kg	%	Dial (div)	kg	kg	%	Dial (div)	kg	kg	%		
0.000	0.000			0	0			0	0			0	0				
0.635	0.025	X		120.3	120.4			63.2	63.3			30.6	30.7				
1.270	0.050		*	308.0	308.0			131.3	131.4			79.5	79.6				
1.905	0.075			387.5	387.6			209.5	209.5			149.9	150.0				
2.540	0.100	70	.455	441.1	441.2	-	31.3	320.0	320.1	-	22.7	206.3	206.4		14.6		
3.810	0.150	<u> </u>		560.8	560.9			435.4	435.5			308.3	308.3		14.0		
5,080	0.200	10	5.68	716.4	716.5		33.9	601.3	601.4	-	28.4	401.9	401.9	-	19.0		
6.350	0.250	<u> </u>		830.0	830.1		00.0	719.7	719.8		20.4	491.5	491.6		13.0		
7.620	0.300			934.1	934.1			813.7	813.8			526.2	526.3				
10.160	0.400			1030.9	1031.0			892.2	892.3			691.4	691.4				
12.700	0.500																
12.700	0.500			1196.1	1196.2			971.8	971.9			770.9	771.0				

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

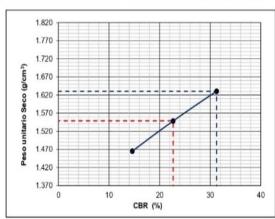
SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Edizar Lyongrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

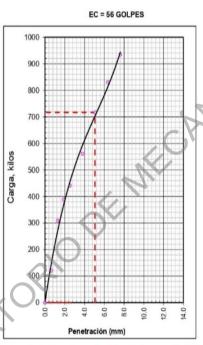
Freddy Luis Gallardo Melendez

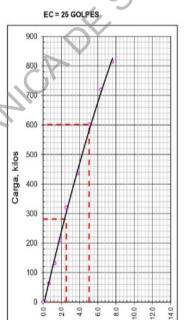




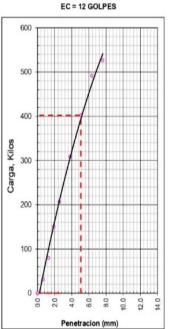


METODO DE COMPACTACION	:	AASHTO	T-1
PESO UNITARIO SECO	:	1.63	30
OPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD (%)	4	19.8	32
95% MAXIMO PESO UNITARIO SECO (g/cm3)	7	1.54	49
RESULTADOS:			
Valor de C.B.R. al 100% de la P.U.S. a 1"	=	31.3	%
Valor de C.B.R. al 95% de la P.U.S. a 1"	=	22.7	%





Penetración, (mm)



Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Edgar Lyongrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio



	LA	BORATOR	O DE MECÁNI	CA DE SU	IELOS	Y PAVIM	EN7	os	
			FC	RMATO					
			PROCTOR	R MODIFICA	4 <i>DO</i>				
		(MT	C E-115, E 116 / ASTN	M D-1557, D 698	/ AASHT	O T-180)			
Tesis:	"APLICACIÓN DE CENIZAS SUBRASANTE DEL KM 30+					22"	Códi	go Ensayo N° :	F-04 001 - 2023
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVEZ								
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata:	CALICATA 01					Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.
Ceniza:	25%	Profundidad :	1.50 Mts	F	echa:	16/03/2023		Tec. Responsable 2:	F.Gallardo M.

	Diametra Malda	4"	6"		Volumen Molde	935.43	3	NIO da		
Molde N° 1	Diametro Molde	4"	6"				cm ³		capas	5
	Metodo	Α	В	С	Masa de molde	1942.5	g	N° de	golpes	25 Glp
NUMERO DE ENSAYOS					1	2		3	4	
Masa Suelo + Molde				g	3,681	3,731	3	3,759	3,713	
Masa Suelo Humedo Co	ompactado			g	1,733	1,788	1	,817	1,777	
Masa Volumetrico Hum	edo			g	1.856	1.911	1	.942	1.903	
Recipiente Numero					16	18	4	20	22	
Masa Suelo Humedo +	Tara			g	1,834.9	1,862.3	1,	838.6	1,797.6	
Masa Suelo Seco + Tar	a			g	1,539.0	1,536.1	_1	491.3	1,436.6	
Masa de la Tara				g	0.0	0.0		0.0	0.0	
Masa del agua				g	295.9	326.2	3	47.3	361.0	
Masa del suelo seco				g	1,539	1,536	1	,491	1,437	
Contenido de agua				%	19.23	21.24	2	23.29	25.13	
Peso Unitario Seco (g/c	m³)			(g/cm³)	1.557	1.577	1	.575	1.521	

Peso Unitario Seco	(g/cm³)	1.5	81 (g/ci	m³) Humedad d	optima 22.27	%
	RELA	CION HUMEDAD	- PESO UNITARIO	SECO (g/cm³)		
1.600						
1.550	1					
PESO UNITARIO SECO (g/ cm²) 1.500 1.450 1.400					•	
35 OI 1.450						
1.350						
1.300	5.00	10.00	15.00 TENIDO DE HUMEDAL	20.00	25.00	30.00

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Edgar Lyonurdo Ordoñez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

SUELOS, CONCRETO Y ASPALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Freddy Luis Gallardo Melendez
Tácnico en Laboratorio



			L	4BORA1	ORIO	DE ME	CÁNICA D	E SUEL	OS Y PA	VIMENT	ros				
							FORMAT	0							
				R	ELACIO	ÓN DE	CAPACIDAL	DE SOF	ORTE, C	BR					
					(MTC E-13	2 / ASTM D-188	3 / AASTHO	Т-193)						
							DRAR LA EST OCUMAL, AMA			Código En	sayo N° :	F-0			
Solicitante: LEN		LAZAR CI													
Procedencia:		YLLA BEL CAMAR - L		Calicata:	alicata: CALICATA 01						Tec. Res	ponsable 1	E.Ordo	ñez S.	
Ceniza:		25%		Profundida	d :	1.50 Mts	Fecha :	03/04/2023			Tec. Res	ponsable 2	F.Gallai	rdo M.	
EII			al L			(CALCULO DE	L CBR							Ó
Nolde N°						1			2	2				3	
Capas Nº						5			5	;				5	4
Solpes por capa N	0					56			2	5				12	
Condición de la mu	estra			NO SA	TURADO		SATURADO	NO SAT	URADO	SATUR	RADO	NO SAT	URADO	SATI	JRADO
Masa de molde + S	Suelo h	úmedo (g)	86	666.4		8700.3	846	52.1	854	6.9	818	3.5	83	36.0
Masa de molde (g)				45	557.6		4557.6	460	06.0	460	6.0	449	7.2	44	97.2
Masa del suelo húr	nedo (g	3)		4	108.8		4142.7	385	56.1	394	0.9	368	6.4	38	38.9
olumen del molde	(cm3)			2	125.0		2125.0	209	98.0	209	8.0	211	8.0	21	18.0
Densidad húmeda	(g/cm3)		1	.934		1.950	1.8	338	1.8	78	1.7	40	1.	812
ara (Nº)					43		28	8	5	4:	2	2	7		28
Masa suelo húmed	húmedo + tara (g)			2,601.8		4,050.1		2,3	20.1	4,12	0.2	2,410.3		2,410.3 4,0	
Masa suelo seco +	sa suelo seco + tara (g)			2.	168.3		3,304.0	1,93	39.4	3,31	4.2	2,012.2		3,1	0.08
asa de tara (g)			2	22.5		0.0	22	9.1	0.	0	224	8.8		0.0	
Masa de agua (g)				4	33.5	746.1		38	0.7	808	5.0	398	3.1	833.5	
lasa de suelo sec	o (g)			19	945.8		3304.0	G79	10.3	331	4.2	178	7.4	31	80.0
Contenido de hume	edad (%	6)		2	2.28		22.58	22	.26	24.32		22.	27	2	5.21
Peso Unitario Seco	(g/cm	3)		1	.581		1.590	1.5	503	1.511		1.4	23	1.	436
<u>ur Eull ar t</u>							EXPANSI	ÓN							
FECHA	н	ORA	TIEMPO	DIA	ıL	EX	PANSIÓN	DI	AL	EXPAN	NSIÓN	DIA	AL.	EXPA	NSIÓN
						mm	%			mm	%			mm	%
30/03/23		2:30	0	0		0.000	0.000)	0.000	0.000	0		0.000	0.00
31/03/23		2:30	24	17	-	0.432	0.375		6	0.406	0.353	10		0.254	0.22
01/04/23	-	2:30	48	17	1	0.432	0.375		7	0.432	0.375	1		0.279	0.24
02/04/23	_	2:30	72	16		0.457	0.398		7	0.432	0.375	13	-	0.330	0.28
03/04/23	1	2:30	96	19		0.483	0.420		8	0.457	0.398	17	1	0.432	0.37
							PENETRAC	CIÓN							
PENETRACIÓ	N		RGA	MOLD			M-01		DE Nº	M-		MOLE		_	1-03
		ST	AND.	CAR	GA	col	RRECCIÓN		RGA	CORRE	CCIÓN	CAR	GA	CORR	ECCIÓ
mm	pulg.	kg	cm2	Dial (div)	kg	kg	%	Dial (div)	kg	kg	%	Dial (div)	kg	kg	%
0.000	0.000			0	0			0	0			0	0		
0.635	0.025			103.0	103.1			9.2	9.3			3.1	3.1		
1.270	0.050			222.3	222.4			41.8	41.9			32.6	32.7		
1.905	0.075			240.7	240.7			86.7	86.8			49.0	49.0		
2.540	0.100	70	.455	344.7	344.7	-	24.4	133.6	133.7	144	10.2	70.4	70.4	78	5
3.810	0.150			511.9	512.0			214.1	214.2			102.0	102.1		
5.080	0.200	200 105.68 605.7 605.8 - 28.6 277.4		277.4	277.4	285	13.5	147.9	147.9	161	7				
6.350	0.250			681.7	681.8			332.4	332.5			226.4	226.5		
7.620	0.300			764.8	764.9			382.4	382.5			290.6	290.7		
10.160	0.400			888.2	888.2			478.2	478.3			381.4	381.5		
12.700	0.500			994.2	994.3			573.1	573.2			491.5	491.6		

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

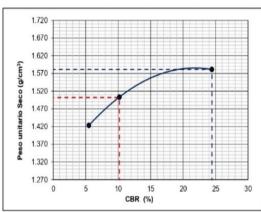
Edgar Lyonyrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

Frendy Luis Gallardo Melendez





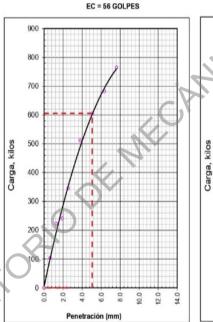
REPRESENTACION GRAFICA DEL CBR

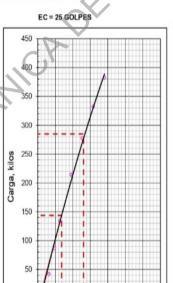


METODO DE COMPACTACION	1.	AASHTO T-180
PESO UNITARIO SECO	0	1.581
OPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD (%)		22.27
95% MAXIMO PESO UNITARIO SECO (g/cm3)	:	1.502

RESULTADOS:			
Valor de C.B.R. al 100% de la P.U.S. a 1	=	24.4	%
Valor de C.B.R. al 95% de la P.U.S. a 1"	=	10.2	%

OBSERVACIONES:



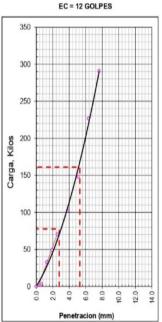


8.0

Penetración, (mm)

12.0

6.0



Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Edizar Lyonyrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA

Freddy Luis Gallardo Melendez
Tácnico en Laboratorio



	L	ABORATORIO DE MECÁNICA	DE SUELOS Y	PAVIMI	ENTOS		
		FORM	IATO				
		ANÁLISIS GRANULOMÉ	TRICO POR TAN	IIZADO			
		(MTC E-107 / ASTM D-422, C	:-117 / AASHTO T-27, T	Г-88)			
Tesis:		NIZAS DE CARBÓN PARA MEJORAR 30+000 – KM 31+000 DE LA VÍA LUYA OCUN			Código Ensayo Nº :	F-05 001 - 2023	
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁV	EZ .					
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata: CALICATA 02			Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.	
Ceniza:	0% (Natural)	Profundidad : 1.50 Mts	Fecha:	06/03/2023	Tec. Responsable 2:	F.Gallardo M.	_

Tamices ASTM	Abertura (mm)	Masa Retenida	Retenido Parcial	Retenido Acumulado	Porcentaje que Pasa	Material sin Especificación	Descripción
4"	101.600						1. Masa de Material
3"	76.200						Masa Inicial Total (kg) 900.0
2 1/2"	63.500						Masa Fracción Fina Para Lavar (g) 0.0
2"	50.800						
1 1/2"	38.100						2. Características
1"	25.400				100		Tamaño Máximo 1"
3/4"	19.050	10.22	1.1	1	99		Tamaño Máximo Nominál 3/4"
1/2"	12.700	8.17	0.9	2	98		Grava (%) 4.6
3/8"	9.525	8.36	0.9	3	97		Arena (%) 17.9
1/4"	6.350	9.00	1.0	4	96		Finos (%) 77.5
N° 4	4.760	6.15	0.7	5	95		Modulo de Fineza (%)
N° 8	2.360	13.62	1.5	6.1	93.9		
N° 10	2.000	2.22	0.3	6.4	93.6		
N° 16	1.180	6.32	0.7	7.1	92.9		3. Clasificación
N° 20	0.850	3.72	0.4	7.5	92.5		Límite Líquido (%) 34.0
N° 30	0.600	3.69	0.4	7.9	92.1		Límite Plástico (%) 19.0
N° 40	0.425	4.12	0.5	8.4	91.6		Indice de Plasticidad (%) 15.0
N° 50	0.300	5.39	0.6	9.0	91.0	9	Clasificación SUCS CL
N° 60	0.250	6.70	0.7	9.7	90.3	1.	Clasificación AASHTO A-6 (10)
N° 80	0.180	19.01	2.1	11.8	88.2		
N° 100	0.150	17.91	2.0	13.8	86.2		
N° 200	0.074	78.05	8.7	22.5	77.5		5. Observaciones (Fuente de Normalización)
Pasante		697.35	77.5	100.0			Manual de carreteras "Especificaciones Técnicas
							Generales para Construcción" (EG-2013)



SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Edgar Lyonyrdo Ordonez Serván Asistente Técnico Académico del Laboratorio SJELOS, CONCRETO Y ASPACTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM



	L	ABORATORIO DE MECÁNICA DE SUELO	S Y PAVI	MENTOS
		FORMATO		
		CONTENIDO DE HUMEDAL)	
		(MTC E-108 / ASTM D-2216)		
Tesis:		IS DE CARBÓN PARA MEJORAR LA ESTABILIZACIÓN DE L 0+000 – KM 31+000 DE LA VÍA LUYA OCUMAL, AMAZONAS,		Código Ensayo N° : F-05 001 - 2023
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVEZ	Z		
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata: CALICATA 02		Tec. Responsable 1: E. Ordoñez S.
Ceniza:	0% (Natural)	Profundidad: 1.50 Mts Fecha: 06/03/2023		Tec. Responsable 2: F.Gallardo M.
		1. Contenido de Humedad Muestra Integral :		
		Descripción	75	
		Masa de tara (g)	669.3	
		Masa de la tara + muestra húmeda (g)	6339.3	T X '
		Masa de la tara + muestra seca (g)	5336.8	H
		Masa del agua contenida (g)	1002.5	
		Masa de la muestra seca (g)	4667.5	

1. Contenido de Humedad Muestra Integral :

Descripción	75	
Masa de tara (g)	669.3	
Masa de la tara + muestra húmeda (g)	6339.3	
Masa de la tara + muestra seca (g)	5336.8	
Masa del agua contenida (g)	1002.5	C
Masa de la muestra seca (g)	4667.5	7-
Contenido de Humedad (%)	21.5	丆
Contenido de Humedad Promedio (%)	21.5	

2. Contenido de Humedad Muestra (Grava Mayor a 3/4")

Descripción	1	3
Masa de tara (g)		
Masa de la tara + muestra húmeda (g)		
Masa de la tara + muestra seca (g)		
Masa del agua contenida (g)		
Masa de la muestra secà (g)		
Contenido de Humedad (%)		
Contenido de Humedad Promedio (%)		

gongrao Ordonez Serván Coled Académico del Laboratorio

Gallardo Melendez



		LABOR	ATORIO DE ME	CÁNICA DE	SUELOS	Y PAVIMI	ENTOS	
				FORMATO				
			PESO VOLUM	ÉTRICO DE SU	JELO COF	HESIVO		
				(NTP - 339.139)				
Proyecto:	"APLICACIÓN DE CENIZ DEL KM 30+000 - KM 31				DE LA SUBR	ASANTE	Código Ensayo № :	F-053 001 - 2021
Solicitante :	LENIN SALAZAR CHÁVE	Z						
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata :	CALICATA 02				Tec. Responsable 1;	E.Ordoñez S.
Ceniza:	0% (Natural)	Profundidad :	: 1.50 Mts		Fecha:	06/03/2023	Tec. Responsable :	F.Gallardo M.

1.PESO VOLUMÉTRICO DE SUELO COHESIVO

Descripcion	Unidad	1	2
PESO DEL SUELO HÚMEDO	g	144.90	143.99
PESO DE LA PARAFINA MAS SUELO HUMEDO	g	150.68	149.22
PESO DE LA PARAFINA	g	5.78	5.23
PESO ESPECIFICO DE LA PARAFINA	g/cm³	0.89	0.89
VOLUMEN DE LA PARAFINA	CIII3	6.49	5.88
PESO SUMERGIDO DE PARAFINA MÁS SUELO HÚMEDO	g	75.60	67.20
VOLUMEN DE PARAFINA MÁS SUELO HÚMEDO	cm ³	75.08	82.02
VOLUMEN DE SUELO HÚMEDO	cm³	68.59	76.14
PESO VOLUMÉTRICO DE SUELO COHESIVO HÚMEDO	g/cm³	2.11	1.89
PESO VOLUMÉTRICO DE SUELO COHESIVO PROMEDIO	g/cm³	2	.000
CONTENIDO DE HUMEDAD	%	- :	21.5
PESO VOLUMÈTRICO DE SUELO COHESIVO SECO	g/cm³		1.65

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA

Edgar Lyonyrdo Ordonez Serván Asistente Técnico Académico del Laboratorio SUELOS, CONCRETO YASPALTO (LAMECA ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA

Freddy Luis Gallardo Melendez



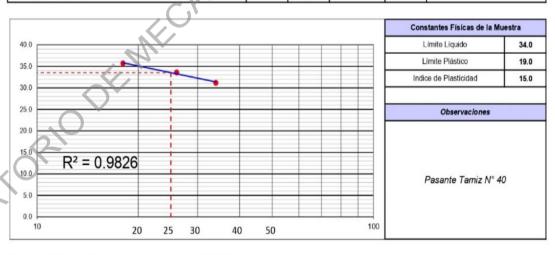
	LA	BORATORIO DE MECÁNICA DE SUELOS Y PA	VIMENTOS	
		FORMATO		
		LÍMITES DE CONSISTENCIA		
	_	(MTC E-110,111 / ASTM D-4318 / AASHTO T-90, T-89)	_	
Tesis:		AS DE CARBÓN PARA MEJORAR LA ESTABILIZACIÓN DE LA 30+000 – KM 31+000 DE LA VÍA LUYA OCUMAL, AMAZONAS, 2022"	Código Ensayo Nº :	F-05 001 - 2023
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVE	-z		
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata: CALICATA 02	Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.
Ceniza:	0% (Natural)	Profundidad: 1.50 Mts Fecha: 07/03/2023	Tec. Responsable 2:	F.Gallardo M.

DETERMINACIÓN DEL LÍMITE LÍQUIDO

	DETERMINATION DEL	- Limit - Live			
N° de Tarro		481	493	507	
Masa de Tarro + Suelo Humedo	g	30.43	31.09	32.19	
Masa de Tarro + Suelo Seco	g	27.95	28.56	29.53	H '
Masa de Tarro	g	21.00	21.03	21.00	
Masa de Agua	g	2.48	2.53	2.66	
Masa del Suelo Seco	g	6.95	7.53	8.53	Límite Líquido
Contenido de Humedad	%	35.68	33.60	31.18	34.0
Numero de Golpes		18	26	34	

DETERMINACIÓN DEL LÍMITE PLÁSTICO E INDICE DE PLASTICIDAD

DETERM	MINACION DEL LI	IIII I LAOII	OO L MIDIOL	DE I ENGTIONAD	
N° de Tarro			190	167	
Masa de Tarro + Suelo Humedo		g	20.12	20.13	
Masa de Tarro + Suelo seco		g	18.73	18.80	
Masa de Tarro		g	11.47	11.51	
Masa de Agua	11.	g	1.39	1.33	
Masa de Suelo seco	77	g	7.26	7.29	Límite Plástico
Contenido de Humedad		%	19.15	18.24	19.0



Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Editar Lyongrao Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

SUELOS, CONCRETO YASPALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRI

Frendy Luis Gallardo Melendez
Tacnico en Laboratorio



LABORATORIO DE MECÁNICA DE SUELOS Y PAVIMENTOS FORMATO PROCTOR MODIFICADO (MTC E-115, E 116 / ASTM D-1557, D 698 / AASHTO T-180) "APLICACIÓN DE CENIZAS DE CARBÓN PARA MEJORAR LA ESTABILIZACIÓN DE LA F-05 Código Ensayo Nº : SUBRASANTE DEL KM 30+000 - KM 31+000 DE LA VÍA LUYA OCUMAL, AMAZONAS, 2022" 001 - 2023 LENIN SALAZAR CHÁVEZ Solicitante: HUAYLLA BELEN -COLCAMAR - LUYA Procedencia: CALICATA 02 Tec. Responsable 1: E.Ordoñez S. 0% (Natural) Profundidad: 1.50 Mts 16/03/2023 Tec. Responsable 2: F.Gallardo M Fecha: Ceniza.

			_						
Molde N° 1	Diametro Molde	4"	6"	Volumen Molde		935.43	cm ³ N° d	e capas	5
Metodo A			В	C Masa de molde		1942.5	g N° d	e golpes	25 Glp
NUMERO DE ENSAYOS					1	2	3	4	2
Masa Suelo + Molde				g	3,876	3,956	3,990	3,950	
Masa Suelo Humedo Comp	actado			g	1,927	2,014	2,047	2,014	
Masa Volumetrico Humedo				g	2.065	2.153	2.189	2.157	
Recipiente Numero					25	14	32	47	
Masa Suelo Humedo + Tara	3			g	1,930.1	2,020.7	1,940.3	1,934.6	
Masa Suelo Seco + Tara				g	1,723.5	1,771.4	1,671.5	1,639.2	
Masa de la Tara				g	0.0	0.0	0.0	0.0	
Masa del agua				g	206.6	249.3	268.8	295.4	
Masa del suelo seco				g	1,724	1,771	1,672	1,639	
Contenido de agua				%	11.99	14.07	16.08	18.02	
Peso Unitario Seco (g/cm³)				(g/cm³)	1.844	1.887	1.886	1.828	

	1.893	(g/cm³)	Humedad óptima	15.03	%
RELACIO	ON HUMEDAD - PES	O UNITARIO SECO) (g/cm³)		
	-(O),				
000					
900			•		
		•		•	
800				1	-
700					
500					**
A MILLION					
500					
400					
0.00 2.00 4.00 6.	00 8.00	10.00 12.00	14.00 16.00	18.00	20
		DE HUMEDAD (%)	10.00	20.00	20

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIFRIA GIVIL - UNTRM

Edgar Lyongrão Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

SUELOS. CONCRETO YASPALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA

Frendy Luis Gallardo Melendez

Tácnico en Laboratorio



			L	ABORAT	TORIO	DE ME	CÁNICA D	E SUEL	OS Y PA	VIMENT	ros																		
							FORMAT	0																					
				R	ELACIO	ÓN DE (CAPACIDAD	DE SOP	ORTE, C	BR																			
					(MTC E-13	2 / ASTM D-1883	AASTHO	T-193)																				
l esis: SU	IBRASA	NTE DEL	KM 30+00				RAR LA EST. OCUMAL, AMA			Código En	sayo N° :	F-0 001 - :																	
Solicitante: LE		LAZAR C				200-01-190-01																							
Procedencia:		CAMAR -		Calicata:	CALICAT	A 02					Tec. Res	ponsable 1	E.Ordo	ñez S.															
Ceniza:	0	% (Natura	11)	Profundida	d:	1.50 Mts	Fecha:	03/04/2023			Tec. Res	ponsable 2	F.Gallai	rdo M.															
				. 11.11	11 11	C	ALCULO DE	L CBR	10		11 1																		
Molde Nº						4			5	i .				6															
Capas Nº						5				5				5															
Golpes por capa N	V o					56			2	5				12															
Condición de la m	uestra			NO SA	TURADO	9	SATURADO	NO SAT	URADO	SATUR	RADO	NO SAT	URADO	SATI	JRADO														
Masa de molde +	Suelo h	úmedo (g)	9	180.2		9260.6	858	33.1	869	5.1	830	1.0	84	87.5														
Masa de molde (g)			4	553.5		4553.5	419	94.9	419	4.9	419	3.0	41	93.0														
Masa del suelo hú	medo (g)		4	626.7		4707.1	438	88.3	450	0.3	410	8.0	42	94.5														
Volumen del mold	e (cm3)			2	123.0		2123.0	212	23.0	212	3.0	209	6.0	20	96.0														
Densidad húmeda	(g/cm3)		2	.179		2.217	2.0	67	2.1	20	1.9	60	2.	049														
Tara (N°)					163		17	66	66	22		48	В	3	330														
Masa suelo húme	do + tar	a (g)		1,	717.6		4,635.0	1,66	8.3	4,60	4,607.2		4,607.2		4,607.2		4,607.2		4,607.2		4,607.2		4,607.2		4,607.2		5.0	4,2	236.8
Masa suelo seco	+ tara (g	3)		1,	522.1		4,010.2	1,48	30.4	3,964.5		4.5 4,061.2		4,061.2 3,531.		31.5													
Masa de tara (g)				2	22.4		0.0	225	9.1	0.0		244.0		244.0 0.0															
Masa de agua (g)				1	95.5		624.8	18	7.9	642.7		573.8		573.8 705.3															
Masa de suelo se	co (g)			1:	299.7		4010.2	125	51.3	3964.5		3817.2		7.2 3531.5															
Contenido de hum	nedad (9	%)		1	5.04		15.58	15.	.02	16.	21	15.	.03 19.97		9.97														
Peso Unitario Sec	o (g/cm	3)		1	.894		1.918	4.7	97	1.8	24	1.704		04 1.708															
							EXPANSION	ON			Ш																		
FECHA	I	ORA	TIEMPO	DIA	M.	EX	PANSIÓN	DI	ΔΙ	EXPAN	ISIÓN	DIA	AI.	EXPA	NSIÓN														
TEGIA			11211111	517	-	mm	%		AL .	mm	%			mm	%														
30/03/23	1	2:30	0	0		0.000	0.000	()	0.000	0.000	0)	0.000	0.000														
31/03/23	1	2:30	24	20	4	5.182	4.506	29	97	7.544	6.560	30	14	7.722	6.714														
01/04/23	1	2:30	48	23	4	5.944	5.168	30	00	7.620	6.626	36	1	9.169	7.973														
02/04/23	1	2:30	72	27		6.909	6.008	36		9.296	8.084	38		9.830	8.548														
03/04/23	1	2:30	96	29	5	7.493	6.516	39	90	9.906 8.614		42	5	10.795	9.387														
					,\		PENETRAC	IÓN																					
PENETRACIO	ÓΝ	CA	RGA	MOLE	E Nº		M-04	MOLI	DE Nº	М-	05	MOLD	E Nº	М	I-06														
LHETRACI		ST	AND.	CAR	GA	COF	RECCIÓN	CAF	RGA	CORRE	CCIÓN	CAR	GA	CORR	ECCIÓN														
mm	pulg.	kg	/cm2	Dial (div)	kg	kg	%	Dial (div)	kg	kg	%	Dial (div)	kg	kg	%														
0.000	0.000		/	0	0			0	0			0	0																
0.635	0.025		/	39.8	39.9			23.5	23.5			8.2	8.2																
1.270	0.050			70.4	70.4			45.9	46.0			31.6	31.7																
1.905	0.075			93.8	93.9			64.2	64.3			50.0	50.1																
2.540	0.100	70	.455	115.2	115.3	-	8.2	81.6	81.7	-	5.8	72.4	72.5	-	5.1														
3.810	0.150			150.9	151.0			109.1	109.2			93.8	93.9																
5.080	0.200	10	5.68	183.6	183.6	-	8.7	156.0	156.1	1-	7.4	122.4	122.4	-	5.8														
6,350	0.250			212.1	212.2			180.5	180.6			142.8	142.8																
7.620	0.300			240.7	240.7			200.9	201.0			165.2	165.3																
10.160	0.400	_		283.5	283.6			236.6	236.7			184.6	184.7																
12.700	0.500			303.9	304.0			262.1	262.1			213.1	213.2																

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

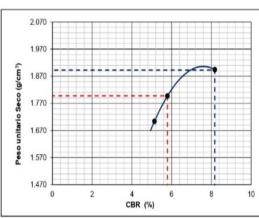
SUELOS, CONCRETO VA SEPALIO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Edgar Lyonyrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

Freddy Luis Gallardo Melendez





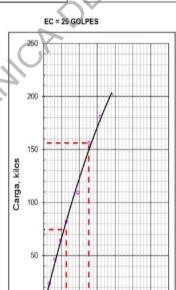


METODO DE COMPACTACION	. 1	AASHTO T-180
PESO UNITARIO SECO	:	1.893
OPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD (%)	:	15.03
95% MAXIMO PESO UNITARIO SECO (g/cm3)	:	1.798

RESULTADOS:			
Valor de C.B.R. al 100% de la P.U.S. a 1"	=	8.2	%
Valor de C.B.R. al 95% de la P.U.S. a 1"	=	5.8	%

OBSERVACIONES.

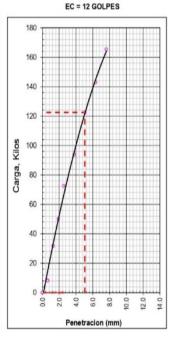
EC = 56 GOLPES 300 250 250 100 200 2 7 06 8 0 2 7 4. Penetración (mm)



4.0

Penetración, (mm)

10.0



Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Edgar Lyonyrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

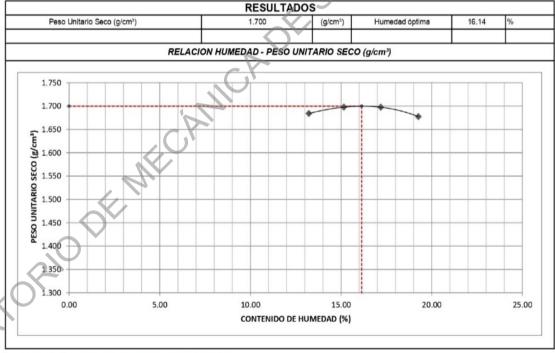
SUELOS, CONCRETO YASPALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA

Freddy Luis Gallardo Melendez
Tacnido en Laboratorio



	LAI	BORATOR	IO DE MECÁN	ICA DE SU	JELOS	Y PAVIM	EN7	os	
			F	ORMATO					
			PROCTO	R MODIFIC	ADO				
		(MT	C E-115, E 116 / AST	M D-1557, D 69	8 / AASHTO	O T-180)			
Tesis:	"APLICACIÓN DE CENIZAS SUBRASANTE DEL KM 30+					22"	Códi	go Ensayo N° :	F-06 001 - 2023
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVEZ								
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata:	CALICATA 02					Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.
Ceniza:	15%	Profundidad :	1.50 Mts		Fecha:	16/03/2023		Tec. Responsable 2:	F. Gallardo M.

Molde N° 1	Diametro Molde	4"	6"		Volumen Molde	935.43	cm ³	N° de	capas	5
Molde N° 1	Metodo	А	В	С	Masa de molde	1942.5	g	N° de	golpes	25 Glp
NUMERO DE ENSAYOS	1				1	2		3	4	
Masa Suelo + Molde				g	3,728.4	3,771.3	;	3,803.4	3,803.9	
Masa Suelo Humedo Co	ompactado			g	1,780	1,829		1,861	1,867	
Masa Volumetrico Hume	edo			g	1.907	1.955		1.989	2.001	
Recipiente Numero								1		
Masa Suelo Humedo +	Tara			g	1,832.8	1,834.5		1,923.8	1,878.3	
Masa Suelo Seco + Tar	a			g	1,647.6	1,625.8		1,682.5	1,625.0	
Masa de la Tara				g	247.2	248.7	7	278.9	310.3	
Masa del agua				g	185.2	208.7		241.3	253.3	
Masa del suelo seco				g	1,400	1,377		1,404	1,315	
Contenido de agua				%	13.22	15.16		17.19	19.27	
Peso Unitario Seco (g/c	m³)			(g/cm³)	1.684	1.698		1.698	1.677	



Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

Edgar Lyongrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA



			L	ABORA	TORIO	DE ME	CÁNICA E	E SUEL	OS Y PA	VIMEN	ros				
							FORMA	ТО							
				R	ELACI	ÓN DE	CAPACIDA	D DE SOF	PORTE, (CBR					
						(MTC E-13	2 / ASTM D-188	3 / AASTHO	T-193)						
Tesis: SU	BRASA	NTE DEL	KM 30+00				ORAR LA EST OCUMAL, AMA			Código En	sayo N° :	F-0 001 - 2			
Solicitante: LE		LAZAR C	A 1/1 (A 1/1/2)												
Procedencia:		AMAR -		Calicata:	CALICAT	TA 02					Tec. Res	ponsable 1	E.Ordo	ñez S.	
Ceniza:		15%		Profundida	d:	1.50 Mts	Fecha	: 03/04/2023			Tec. Res	ponsable 2	F.Gallai	rdo M.	
						(CALCULO DI	EL CBR					Ш		
Molde No						7			8					9	
Capas Nº						5				5				5	7.
Golpes por capa N	lo					56			2	5				12	>
Condición de la mi	uestra			NO SA	TURADO)	SATURADO	NO SAT	URADO	SATUR	RADO	NO SATI	JRADO	SATI	JRADO
Masa de molde + 3	Suelo h	úmedo (g)	8:	379.0		8584.1	815	50.1	840	4.6	796	1.6	82	69.6
Masa de molde (g))			4	187.1		4187.1	418	32.5	418		4190	0.6	41	90.6
Masa del suelo hú	medo (g	3)		4	191.9		4397.0	396	67.6	422	2.1	377	1.0	40	79.0
Volumen del molde	e (cm3)			2	123.0		2123.0	211	15.0	211	5.0	2123	3.0	21	23.0
Densidad húmeda	(g/cm3)		1	.975		2.071	1.8	376	1.9	96	1.77	76	1.	.921
Tara (Nº)					163		17	66	66	2:		48	3	:	330
Masa suelo húmeo	do + tar	a (g)		2,	400.0		4,312.1	2,41	17.6	4,20	5.9	4,63	5.0	4,2	236.8
Masa suelo seco +	tara (g)		2,	098.1		3,635.3	2,11	12.9	3,51	5.8	4,02	5.2	3,5	521.1
Masa de tara (g)				2	28.4		0.0	22	2.4	0.	0	244	.0		0.0
Masa de agua (g)				3	01.9		676.8	30	4.7	690).1	609	.8	7	15.7
Masa de suelo sec	:o (g)			11	869.7		3635.3	189	90.5	351	5.8	378	1.2	35	21.1
Contenido de hum	edad (%	6)			6.15	\perp	18.62	/ ~	.12	19.	63	16.1		2	0.33
Peso Unitario Seco	o (g/cm	3)		1	.700		1.746	1.6	516	1.6	69	1.53	30	1.	.597
	_						EXPANS	ON							
FECHA	н	ORA	TIEMPO	DIA	NL.	EX	PANSIÓN	DI.	AL	EXPAN		DIA	L	EXPA	ANSIÓN
						mm	%			mm	%			mm	%
30/03/23		2:30	0	0		0.000	0.000		0	0.000	0.000	0		0.000	0.000
31/03/23	-	2:30	24	27		0.686	0.596		15	1.143	0.994	48		1.219	1.060
01/04/23		2:30	48	25		0.737	0.641		52	1.321	1.149	56		1.422	1.237
02/04/23	_	2:30	72	32		0.813	0.707	_	9	1.499	1.303	63		1.600	1.391
03/04/23	1	2:30	96	35		0.889	0.773		3	1.600	1.391	72	-	1.829	1.590
						_	PENETRA				11				
PENETRACIO	ÓΝ		AND.	MOLD		COL	M-07 RRECCIÓN	_	DE Nº RGA	CORRE		MOLD		_	I-09 ECCIÓN
mm	nula			Dial	Π.			Dial	Π.		T	Dial	Γ.		
0.000	pulg. 0.000		/cm2	(div) 0	kg 0	kg	%	(div)	kg 0	kg	%	(div)	kg 0	kg	%
0.635	0.000	\rightarrow	-	54.0	54.1			39.8	39.9			18.4	18.4		
1.270	0.025			114.1	114.2		_	75.2	75.2			44.0	44.0		
1.905	0.030			213.1	213.2			167.2	167.3			100.9	100.9		
2.540	0.100	-	.455	305.7	305.8		21.7	239.2	239.3		17.0	145.1	145.2		10.3
3.810	0.150		- 12-7	397.7	397.8			364.6	364.7			189.8	189.9		. 5.0
5.080	0.200	10	5.68	470.9	471.0	-	22.3	452.1	452.2		21.4	256.4	256.4	-	12.1
6.350	0.250	10	-100	548.8	548.9		22.5	519.4	519.5	-	21.4	304.8	304.9		12.1
7.620	0.300			625.9	626.0	-		554.0	554.1			330.5	330.6		
10.160	0.400			757.5	757.6			598.1	598.1			405.3	405.4		
12.700	0.500			815.8	815.8			668.0	668.1			445.4	445.5		
12./00	0.500				815.8			0.800	668.1			445.4	445.5		

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE

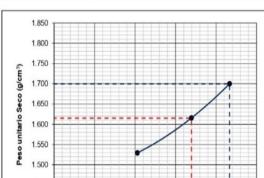
SUELOS, CONCRETO Y ASPALTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Edgar Laonyrdo Ordonez Serván Asistente Técnico Académico del Laboratorio SUELOS, CONCRETO YASPALTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Frendy Luis Gallardo Melendez







CBR (%)

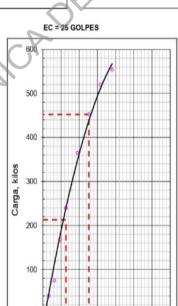
20

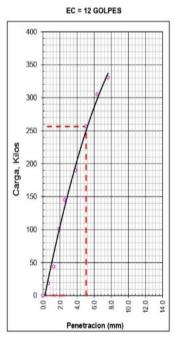
METODO DE COMPACTACION		AASHTO T-180
PESO UNITARIO SECO	:	1.700
OPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD (%)	:	16.14
95% MAXIMO PESO UNITARIO SECO (g/cm3)	:	1.615

RESULTADOS:			
Valor de C.B.R. al 100% de la P.U.S. a 1"	=	21.7	%
Valor de C.B.R. al 95% de la P.U.S. a 1"	=	17.0	%

OBSERVACIONES:

1.450





Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

Edgar Laphyrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

SUELOS, CONCRETO DE MECANICA DE SUELOS, CONCRETO Y ASPACTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA LA C

0

2.0

10.0

Penetración, (mm)



	LAI	BORATORI	O DE MECÁNI	CA DE SUEL	os	Y PAVIM	ENT	ros	
			FC	RMATO					
			PROCTOR	MODIFICADO)				
		(MT	C E-115, E 116 / ASTN	1 D-1557, D 698 / AA	SHT	O T-180)			
Tesis:	"APLICACIÓN DE CENIZAS SUBRASANTE DEL KM 30+					22"	Códi	go Ensayo N° :	F-07 001 - 2023
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVEZ							,	
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata:	CALICATA 02					Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.
Ceniza:	20%	Profundidad:	1.50 Mts	Fecha	:	16/03/2023		Tec. Responsable 2:	F.Gallardo M.

M-14- NO 4	Diametro Molde	4"	6"		Volumen Molde	935.43	cm³ N° de	capas	5
Molde N° 1	Metodo	Α	В	С	Masa de molde	1942.5	g N° de	golpes	25 Glp
NUMERO DE ENSAYOS					1	2	3		
Masa Suelo + Molde				g	3,725	3,781	3,811	3,774	
Masa Suelo Humedo Co	mpactado			g	1,776	1,839	1,868	1,837	
Masa Volumetrico Hume	edo			g	1.903	1.966	1.997	1.968	
Recipiente Numero							Co		
Masa Suelo Humedo + 1	Гага			g	1,804.9	1,829.5	1,851.2	1,828.0	
Masa Suelo Seco + Tara	1			g	1,570.5	1,566.0	1,556.5	1,511.0	
Masa de la Tara				g	0.0	0.0	0.0	0.0	
Masa del agua				g	234.4	263.5	294.7	317.0	
Masa del suelo seco				g	1,571	1,566	1,557	1,511	
Contenido de agua				%	14.93	16.83	18.93	20.98	
Peso Unitario Seco (g/cr	m³)			(g/cm³)	1.656	1.682	1.679	1.627	

Peso Unitario Seco (g/cm³)	1.686	(g/cm ³)	Humedad óptima	17.77	%
R	ELACION HUMEDAD - PESO U	INITARIO SECO) (g/cm³)		
1.750					
1.700					
1.700			*		
1.650		-			-
1.600					
9 1.000					
1.550					
0 1.500					
LISO0					
1.600 (8 (8 (8 (8 (8 (8 (8 (8 (8 (8 (8 (8 (8					-
1,400					
1400					
1.350					-
1.300					
0.00 5.00	10.00	15.00	20.00		25.00
	CONTENIDO DE	HUMEDAD (%)			

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

Edgar Leonardo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

SUELOS, CONCRETO YASPALTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA Freddy Luis Gallardo Melendez



			L	ABORA	TORIO	DE ME	CÁNICA D	E SUEL	OS Y PA	VIMENT	ros				
							FORMAT	го							
				R	ELACIO	ÓN DE (CAPACIDAL	DE SOF	PORTE, C	CBR					
						MTC E-13	2 / ASTM D-188	3 / AASTHO	T-193)						
lesis: S	UBRASA	NTE DEL	KM 30+00				ORAR LA EST OCUMAL, AMA			Código En	sayo N°:	F-0			
Solicitante: L		LAZAR C								<u> </u>					
Procedencia:		CAMAR -		Calicata:	CALICAT	TA 02					Tec. Res	ponsabl e 1	E.Ordo	ñez S.	
Ceniza:		20%		Profundida	id:	1.50 Mts	Fecha	: 10/04/2023			Tec. Res	ponsable 2	F.Gallar	rdo M.	
						(CALCULO DE	L CBR							77
Molde Nº						1			2	1		T T		3	₹₩
Capas Nº						5				5				5	7.
Golpes por capa	Nº					56			2	5				12	
Condición de la r				NO S	ATURADO		SATURADO	NO SAT	URADO	SATUR	RADO	NO SAT	URADO	SATI	JRADO
Masa de molde +	Suelo h	úmedo (g	1)	8	773.8	\top	8866.5	856	66.2	879	8.8	828	1.0	85	19.1
Masa de molde (g)			4	557.6		4557.6	460	06.0	460	6.0	449	7.2	44	97.2
Masa del suelo h	úmedo (g)		4	216.2	\neg	4308.9	396	60.2	419	2.8	378	3.9	40	22.0
Volumen del mol	de (cm3)			2	125.0	\top	2125.0	209	98.0	209	8.0	211	8.0	21	18.0
Densidad húmed	a (g/cm3	i)		1	1.984	\top	2.028	1.8	388	1.9	98	1.7	87	1.	899
Tara (Nº)					162		17	66	66	2	2	48	В	3	330
Masa suelo húme	edo + tar	a (g)		2.	289.2		4,283.7	2,63	32.9	4,05	7.7	4,63	5.0	4,2	236.8
Masa suelo seco	+ tara (g	3)		1,	977.1		3,625.2	2,26	59.5	3,35	5.6	3,97	2.7	3,4	152.9
Masa de tara (g)				- 2	222.3		0.0	22	2.4	0.	0	244	1.0	(0.0
Masa de agua (g)			3	312.1		658.5	36	3,4	702	2.1	662	2.3	78	33.9
Masa de suelo se	eco (g)			1	754.8		3625.2	204	17.1	335	5.6	372	8.7	34	52.9
Contenido de hur	medad (9	%)		1	17.78		18.16	17	.75	20.	92	17.	76	2	2.70
Peso Unitario Se	co (g/cm	3)		1	1.685		1.716	1.6	603	1.6	53	1.5	17	1.	548
						10 - 11	EXPANSI	ON							
FFOUA	Τ.,	004	TIENDO			EX	PANSIÓN			EXPAN	ISIÓN			EXPA	NSIÓN
FECHA	"	ORA	TIEMPO	DIA	AL.	mm	%	1	AL	mm	%	DIA	4.	mm	%
06/04/23	1	2:30	0	0)	0.000	0.000	()	0.000	0.000	0		0.000	0.000
07/04/23	1	2:30	24	7	1	0.178	0.155	3	3	0.838	0.729	34	4	0.864	0.751
08/04/23	1	2:30	48	7		0.178	0.155	3	4	0.864	0.751	37	7	0.940	0.817
09/04/23	1	2:30	72	8	4	0.203	0.177	3	4	0.864	0.751	43	3	1.092	0.950
10/04/23	1	2:30	96	9		0.229	0.199	3	5	0.889	0.773	5	1	1.295	1.126
			1				PENETRA	CIÓN	lii .	n 17 17 ni					
PENETRAC	IÓN	CA	RGA	MOLE	DE Nº		M-01	MOL	DE Nº	М-	02	MOLD	DE Nº	N	1-03
PENETRAC	ION	ST	AND.	CAR	GA.	cor	RRECCIÓN	CAF	RGA	CORRE	CCIÓN	CAR	GA	CORR	ECCIÓN
mm	pulg.	kg	/cm2	Dial (div)	kg	kg	%	Dial (div)	kg	kg	%	Dial (div)	kg	kg	%
0.000	0.000	V		0	0			0	0			0	0		
0.635	0.025	Ť		40.7	40.8			38.0	38.1			12.2	12.3		
1.270	0.050			75.3	75.3			67.1	67.2			36.7	36.8		
1,905	0.075			168.6	168.6			133.5	133.6			74.9	74.9		
2.540	0.100	70	0.455	300.4	300.5	-	21.3	232.0	232.1	-	16.4	118.1	118.2	-	8.4
3.810	0.150			379.5	379.6			361.7	361.8			177.6	177.7		
5.080	0.200	10	5.68	509.4	509.5	-	24.1	442.0	442.1	-	20.9	220.8	220.9	٠	10.4
6.350	0.250			640.1	640.2			563.5	563.6			283.6	283.7		
7.620	0.300			746.2	746.3			609.4	609.5			322.0	322.1		
10.160	0.400	_		765.7	765.8			642.2	642.3			392.2	392.3		
12.700	0.500			781.6	781.7			701.4	701.4			435.2	435.3		

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

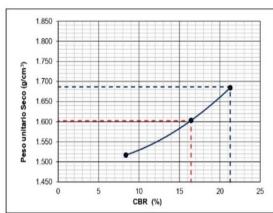
SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Editar Lyongrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

SJELOS, CONCRETO YASPALTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM



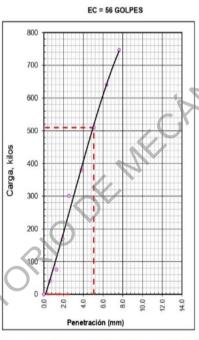


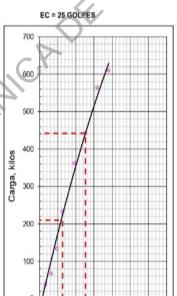


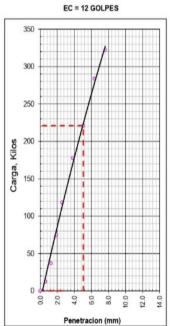
METODO DE COMPACTACION	1	AASHTO T-180
PESO UNITARIO SECO	-	1.686
OPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD (%)	1	17.77
95% MAXIMO PESO UNITARIO SECO (g/cm3)	:	1.602

RESULTADOS:			
Valor de C.B.R. al 100% de la P.U.S. a 1"	=	21.3	%
Valor de C.B.R. al 95% de la P.U.S. a 1"	=	16.4	%

OBSERVACIONES:







Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Editar Lyonardo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRA

Freddy Luis Gallardo Melendez

Tacnico en Laboratorio

2.0

0.0

10.0

12.0

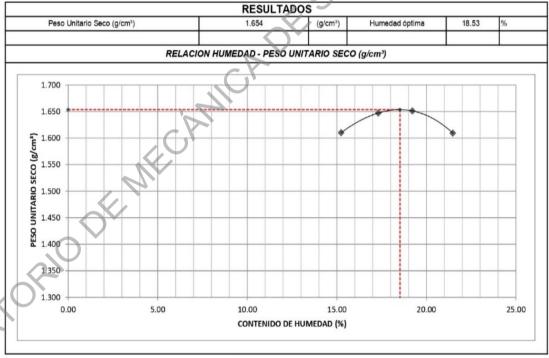
6.0

Penetración, (mm)



	LAI	BORATORI	IO DE MECÁNI	CA DE SUELO	os	Y PAVIM	ENT	os		
			FO	RMATO						٦
PROCTOR MODIFICADO										
		(MT	C E-115, E 116 / ASTM	I D-1557, D 698 / AAS	внт	O T-180)				٦
Tesis:	"APLICACIÓN DE CENIZAS SUBRASANTE DEL KM 30+					22"	Códi	go Ensayo N° :	F-07 001 - 2023	٦
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVEZ									
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata:	CALICATA 02	_				Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.	
Ceniza:	25%	Profundidad:	1.50 Mts	Fecha	:	16/03/2023		Tec. Responsable 2:	F.Gallardo M.	

5100 (1900) (1800) (180	Diametro Molde	4"	6"		Volumen Molde	935.43	cm ³	N° de	capas	5
Molde N° 1	Metodo	А	В	С	Masa de molde	1942.5	g	N° de	golpes	25 Glp
NUMERO DE ENSAYOS					1	2		3	4	
Masa Suelo + Molde				g	3,680.5	3,750.1	3	,783.9	3,761.4	3
Masa Suelo Humedo Cor	mpactado			g	1,732	1,808		1,841	1,825	
Masa Volumetrico Hume	do			g	1.856	1.932		1.969	1.955	
Recipiente Numero										
Masa Suelo Humedo + T	ara			g	1,774.9	1,791.6	_1	,789.2	1,795.8	
Masa Suelo Seco + Tara	1			g	1,540.2	1,527.2	G	,500.8	1,478.3	
Masa de la Tara				g	0.0	0.0	7	0.0	0.0	
Masa del agua				g	234.7	264.4	1	288.4	317.5	
Masa del suelo seco				g	1,540	1,527		1,501	1,478	
Contenido de agua				%	15.24	17.31		19.22	21.48	
Peso Unitario Seco (g/cm	1 ³)			(g/cn	n³) 1.610	1.647		1.651	1.609	



Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Edgar Lyonyrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

SUELOS, CONCRETO Y ASPALTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIBRIA CIVIL - UNTRM

Freddy Luis Gallardo Melendez

Tácnido en Laboratorio



LABORATORIO DE MECÁNICA DE SUELOS Y PAVIMENTOS FORMATO RELACIÓN DE CAPACIDAD DE SOPORTE, CBR MTC E-132 / ASTM D-1883 / AASTHO T-193 "APLICACIÓN DE CENIZAS DE CARBÓN PARA MEJORAR LA ESTABILIZACIÓN DE LA SUBRASANTE DEL KM 30+000 - KM 31+000 DE LA VÍA LUYA OCUMAL, AMAZONAS, 2022" Código Ensavo Nº : 001 - 2023 LENIN SALAZAR CHÁVEZ Solicitante HUAYLLA BELEN Calicata: CALICATA 02 Tec. Responsable 1 E.Ordoñez S. COLCAMAR - LUYA 25% 1.50 Mts Fecha: 10/04/2023 Ceniza. CALCULO DEL CBR Molde Nº 5 5 5 Golpes por capa Nº 56 25 12 NO SATURADO SATURADO SATURADO NO SATURADO SATURADO NO SATURADO Condición de la muestra Masa de molde + Suelo húmedo (g) 8846.0 8148.0 8268.8 8714.6 8063.4 Masa de molde (g) 4161.1 4292.5 3953.2 4073.9 3693.0 3870.4 Volumen del molde (cm3) 2123.0 2123.0 2123.0 2123.0 2096.0 2096.0 Densidad húmeda (g/cm3) 1.960 1.862 1.919 1.847 2.022 1.762 48 Tara (N°) 162 17 666 22 330 Masa suelo húmedo + tara (g) 2,733.9 4,228.5 2,362.1 4,107.2 4,635.0 4,236.8 Masa suelo seco + tara (g) 2.340.6 3,555.3 2.028.0 3,397.0 3,949.0 3.443.3 Masa de tara (g) 218.7 0.0 222.4 0.0 244.0 0.0 673.2 334.1 793.5 393.3 710.2 686.0 Masa de agua (g) 1805.6 3443.3 Masa de suelo seco (g) 18.54 18.94 18.51 20.91 18.52 23.05 Peso Unitario Seco (g/cm3) 1.654 1.700 1.571 1.587 1.487 1.501 EXPANSION EXPANSIÓN EXPANSIÓN EXPANSIÓN TIEMPO **FECHA** DIAL % mm mm mm 06/04/23 12:30 0 0 0.000 0.000 0 0.000 0.000 0 0.000 0.000 07/04/23 12:30 24 8 0.203 0.177 16 0.406 0.353 18 0.457 0.398 48 10 0.254 0.221 17 19 08/04/23 12:30 0.375 0.483 0.432 0.420 22 12:30 72 12 0.305 0.265 0.559 0.486 23 0.584 0.508 10/04/23 12:30 96 0.381 0.331 25 0.635 0.552 32 0.813 0.707 PENETRACIÓN CARGA MOLDE No M-04 MOLDE Nº M-05 MOLDE N° M-06 PENETRACIÓN CARGA CORRECCIÓN CARGA CORRECCIÓN CARGA CORRECCIÓN STAND. pulg ka/cm2 kg kg kg kg (div) (div 0.000 0.000 0 0.635 0.025 38.9 38.9 34 6 347 14.5 146 1.270 62.7 0.050 79.9 80.0 33.9 33.9 62.8 1.905 0.075 205.0 205.0 142.5 142.5 89.2 89.3 2.540 0.100 70.455 308.2 308.2 21.8 238.9 239.0 137.2 9.7 3.810 0.150 401.0 401.0 322.5 322.6 205 4 205.5 5.080 0.200 105.68 489.4 489.4 23.1 399.0 399.1 18.9 230 6 230.6 10.9 6.350 0.250 527.0 644.1 644.2 526.9 303.7 303.8 7.620 0.300 847.6 659.0 659.1 386.4 386.4

Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

10.160

12,700

0.400

0.500

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Edizar Laponyrdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

982.4

1142 1

SUELOS, CONCRETO YASPALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Freddy Luis Gallardo Melendez
Tácnico en Laboratorio

535.0

535.1

713.6

751.3

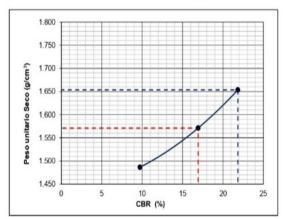
713.7

751.4





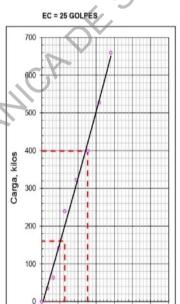
REPRESENTACION GRAFICA DEL CBR

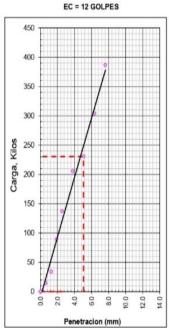


METODO DE COMPACTACION	- :	AASHTO T-180
PESO UNITARIO SECO	:	1.654
OPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD (%)		18.53
95% MAXIMO PESO UNITARIO SECO (g/cm3)		1.571

RESULTADOS: Valor de C.B.R. al 100% de la P.U.S. a 1"	_	21.8	%
Valor de C.B.R. al 95% de la P.U.S. a 1"		16.9	%

OBSERVACIONES:





Observaciones: Muestra extraida e identificada por el SOLICITANTE.

SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LAMECA)
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Editar Lyonurdo Ordonez Serván
Asistente Técnico Académico del Laboratorio

SUELOS, CONCRETO Y ASPALTO (LAMECA) ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRM

Frendy Luis Gallardo Melendez

Tácnico en Laboratorio

2.0 4.0 6.0 8.0 10.0

Penetración, (mm)



LABORATORIO DE MECÁNICA DE SUELOS Y PAVIMENTOS									
	FORMATO								
ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO									
(MTC E-107 / ASTM D-422, C-117 / AASHTO T-27, T-88)									
Tesis:	"APLICACIÓN DE CE SUBRASANTE DEL KM						Código Ensayo Nº :	EST-C-01	
Solicitante:	LENIN SALAZAR CHÁVE	EZ							
Procedencia:	HUAYLLA BELEN - COLCAMAR - LUYA	Calicata: C	ALICATA 01				Tec. Responsable 1:	E.Ordoñez S.	
Ceniza:	0% (Natural)	Profundidad : 1.	50 Mts		Fecha:	06/03/2023	Tec. Responsable 2:	F.Gallardo M.	

Prof. (m)	Tipo de Muestra	Símbolo	DESCRIPCIÓN	sucs
1.00 -			Relleno. Arcilla limosa, arenosa, gravosa, de plasticidad media, medianamente compacta, seca, marrón; con gravas redondeadas de 2 pulg de tamaño máximo. Restos de desmonte y basura (restos de ladrillos, plásticos y maderas). Arcilla limosa, de plasticidad media, compacta, seca, marrón claro. Arena fina, limosa, medianamente densa, ligeramente húmeda, marrón plomizo. Finos de plasticidad baja Arcilla arenosa, mal graduada, medianamente densa, ligeramente húmeda, marrón plomizo; con piedras y bolones redondeados de 9 pulg de tamaño máximo.	CL CL CL
1.50 -				
			, AICA DE	
			AFC A	
Jan 17 (1 1334) Innoverti (Annoverti))			
TALVANCE OF THE PROPERTY OF TH	TIPOS DE MU ra Alterada dea ra inalterada que ra de Agua Subtern	Muestra Inaliti en Shelby Muestra Inaliti en Tubo	area la companya l	
SUEL ESCU	ABORA OS, CO JELA D	TORIC NCRET	DE MEGANIGA DE SUELOS, CONCRETO Y ASPALTO (LAMECA) RIFERIA CIVIL - UNTRM	CA DE (LAME L- UNT

Edgar Leonordo Ordoñez Serván Asistente Técnico Académico del Laboratorio

78

Freddy Luis Gallardo Melendez



			LABORATORIO DE MECÁNICA DE SUELOS Y PAVIMENTOS	
			FORMATO	
			ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO	
			(MTC E-107 / ASTM D-422, C-117 / AASHTO T-27, T-88)	
Tesis:			CENIZAS DE CARBÓN PARA MEJORAR LA ESTABILIZACIÓN DE LA Código Ensayo	N°: EST-C-02
Solicitante:	LENIN	SALAZAR CH	IÁVEZ	
Procedencia:		YLLA BELEN CAMAR - LUY	I Calicata: CALICATA 02	ble 1: E.Ordoñez S.
Ceniza:		% (Natural)	Profundidad: 1.50 Mts Fecha: 06/03/2023 Tec. Responsa	ble 2: F.Gallardo M.
Prof. (m) Tipo de (Muestra Símbolo			DESCRIPCIÓN	sucs
			Relleno afirmado. Grava arenosa, limosa, medianamente densa, medianamente densa, ligeramente húmeda, marrór con gravas sub redondeadas de 2 pulg de tamaño máximo. Finos de plasticidad baja. Arcilla limosa, de plasticidad media, compacta, ligeramente húmeda, marrón claro. Concreciones.	n claro; CL

					_
Arcilla imosa, de plasticidad media, compacta, ligeramente húmeda, marrón claro. Concreciones. Arcilla arenosa, mal graduada, medianamente densa, ligeramente húmeda, marrón plomizo; con piedras y bolones redondeados de 8 pulg de tamario máximo. CL			Símbolo	DESCRIPCIÓN	sucs
Arcilla imosa, de plasticidad media, compacta, ligeramente húmeda, marrón claro. Concreciones. Arcilla arenosa, mal graduada, medianamente densa, ligeramente húmeda, marrón plomizo; con piedras y bolones redondeados de 8 pulg de tamario máximo. CL	_		EEEEE	Relleno afirmado. Grava arenosa, limosa, medianamente densa, medianamente densa, ligeramente húmeda, marrón claro;	CI.
Arcille arenosa, mail graduada, medianamente densa, ligeramente húmeda, marron plomizo; con piedras y bolones CL 1.50 CI CI CI CI CI CI CI CI CI C	3				
Arcilla arenosa, mai graduada, medianamente densa, ligeramente húmeda, marrón plomazo; con piedras y bolones relocideados de 8 p.ig de timaño máximo.	3		/////	Atoma innote, de platetodad media, compateia, ilgoramente nameda, mairon etale. Come control	-
TOO SE MACENUS DESCRIPTION INSTRUMENT DESCRIPTION IN		П		Arcilla arenosa, mal graduada, medianamente densa, ligeramente húmeda, marrón plomizo; con piedras y bolones redondeados de 8 pulg de tamaño máximo.	CL
	1.50 —			SUFFLOS	
		LU.		1.	_
8// -	vs Videorini Llamon I, EKST 2-21 dag	Q		MECAMICA	
Waterto at Angus Subtentions Waterto for Total Conference Waterto for Total Conference Waterto for Total Conference Waterto for Angus Subtentions Waterto for Angus Subtentions	M5241.				
Weeters de Agus Sobteninas	Muestro en Bols		Muestra Inaltera en Shelby	uto .	
● Muestro de Aque Subterdineo	Muestro en Blog	Inalterado µe	Muestro Inaltero en Tubo	100	
	Muestro	de Agus Subtern	ránea		

TPOS DE MUESTRAS

Wanto Normado

Wan

SUELOS, CONCRETO Y ASPATTO (LA DE CANCA DE INGENIERIA CIVIL - UNTRIM

8.3. Análisis estadístico de los resultados

Statistix 8.0 10/07/2023, 22:12:19

Analysis of Variance Table for MDS

Source DF SS MS F P

CONCENTRA 3 0.08430 0.02810 54.37 0.0041

REPETICIO 1 0.00281 0.00281 5.44 0.1019

Error 3 0.00155 0.00052

Total 7 0.08866

Grand Mean 1.7145 CV 1.33

Tukey's 1 Degree of Freedom Test for Nonadditivity

Source DF SS MS F P

Nonadditivity 1 7.190E-04 7.190E-04 1.73 0.3190

Remainder 2 8.315E-04 4.158E-04

Analysis of Variance Table for CBR

Source DF SS MS F P

CONCENTRA 3 184.860 61.6200 4.05 0.1403

REPETICIO 1 0.405 0.4050 0.03 0.8807

Error 3 45.615 15.2050

Total 7 230.880

Grand Mean 13.800 CV 28.26

Tukey's 1 Degree of Freedom Test for Nonadditivity

Source DF SS MS F P

Nonadditivity 1 3.3351 3.3351 0.16 0.7296

Remainder 2 42.2799 21.1399

Analysis of Variance Table for LL

Source DF SS MS F P

CONCENTRA 3 17.5000 5.83333 4.7E+30 0.0000

REPETICIO 1 8.00000 8.00000 6.5E+30 0.0000

Error 3 3.717E-30 1.239E-30

Total 7 25.5000

Grand Mean 36.750

WARNING: The model error mean square is too small to continue.

The model may fit the data exactly.

Analysis of Variance Table for LP

Source DF SS MS F P

CONCENTRA 3 81.3750 27.1250 59.18 0.0036

REPETICIO 1 10.1250 10.1250 22.09 0.0182

Error 3 1.3750 0.4583

Total 7 92.8750

Grand Mean 23.875 CV 2.84

Tukey's 1 Degree of Freedom Test for Nonadditivity

Source DF SS MS F P

Nonadditivity 1 0.26286 0.26286 0.47 0.5628

Remainder 2 1.11214 0.55607

Analysis of Variance Table for OCH

Source DF SS MS F P

CONCENTRA 3 40.9591 13.6530 5.51 0.0973

REPETICIO 1 2.2578 2.2578 0.91 0.4101

Error 3 7.4310 2.4770

Total 7 50.6480

Grand Mean 17.464 CV 9.01

Tukey's 1 Degree of Freedom Test for Nonadditivity

Source DF SS MS F P

Nonadditivity 1 7.08790 7.08790 41.31 0.0234

Remainder 2 0.34314 0.17157

Tukey HSD All-Pairwise Comparisons Test of MDS for CONCENTRA

COTTOE THOMOGENEOUS CTOUP	CONCENTRA	Mean	Homogeneous	Groups
---------------------------	-----------	------	-------------	--------

1	1.8855	A
2	1.6970	В
3	1.6580	В
4	1.6175	В

Alpha 0.05 Standard Error for Comparison 0.0227

Critical Q Value 6.827 Critical Value for Comparison 0.1097

Error term used: CONCENTRA*REPETICIO, 3 DF

There are 2 groups (A and B) in which the means

are not significantly different from one another.

Tukey HSD All-Pairwise Comparisons Test of CBR for CONCENTRA

CONCENTRA Mean Homogeneous Groups

3	19.550	A
2	15.750	A
4	13.550	A
1	6.350	A

Alpha 0.05 Standard Error for Comparison 3.8994

Critical Q Value 6.827 Critical Value for Comparison 18.824

Error term used: CONCENTRA*REPETICIO, 3 DF

There are no significant pairwise differences among the means.

Tukey HSD All-Pairwise Comparisons Test of LP for CONCENTRA

CONCENTRA Mean Homogeneous Groups

4	28.000	A
3	25.500	AB
2	22.500	BC
1	19 500	C

Alpha 0.05 Standard Error for Comparison 0.6770
Critical Q Value 6.827 Critical Value for Comparison 3.2682
Error term used: CONCENTRA*REPETICIO, 3 DF
There are 3 groups (A, B, etc.) in which the means

Tukey HSD All-Pairwise Comparisons Test of OCH for CONCENTRA

CONCENTRA Mean Homogeneous Groups

are not significantly different from one another.

4	20.400	A
3	18.795	A
2	16.030	A
1	14.630	A

Alpha 0.05 Standard Error for Comparison 1.5739

Critical Q Value 6.827 Critical Value for Comparison 7.5976

Error term used: CONCENTRA*REPETICIO, 3 DF

There are no significant pairwise differences among the means.