UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL



"Comportamiento de la subrasante de la carretera San Blas al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz, Macate -2023"

TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

Autores:

Bach. Montoro Ramírez, Yocelin Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery

Asesor:

Ms. Álvarez Asto, Luz Esther DNI. N°32968961 Código ORCID: 0000-0001-9050-7611

> Nuevo Chimbote - Perú 2024

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL



"Comportamiento de la subrasante de la carretera San Blas al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz, Macate -2023"

TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

REVISADO Y APROBADO POR:

Ms. Álvarez Asto, Luz Esther Asesora

DNI. N°32968961

Código ORCID: 0000-0001-9050-7611

NUEVO CHIMBOTE - PERÚ 2024

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL



"Comportamiento de la subrasante de la carretera San Blas al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz, Macate -2023"

TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

REVISADO Y APROBADO POR:

Dr. León Bobadilla, Abner Itamar

Presidente DNI. N°32942184

Código ORCID: 0000-0003-2948-6591

Ms Rivasplasta Díaz, Julio César Secretario

DNI. N°32770844 Código ORCID: 0000-0002-4180-9362 Ms. Alvarez Asto, Luz Esther Integrante

DNI. N°32968961 Código ORCID: 0000-0001-9050-7611



FACULTAD DE INGENIERÍA

Escuela Profesional de Ingeniería Civil
- EPIC -

ACTA DE SUSTENTACIÓN INFORME FINAL DE TESIS

A los 11 días del mes de noviembre del año dos mil veinticuatro, siendo las 09: 00 horas, en el Laboratorio de Topografía del edificio de Ingeniería Civil, se instaló el Jurado Evaluador designado mediante T. Resolución Nº 658-2024-UNS-CFI, con fecha 14.10.2024, integrado por los siguientes docentes: Dr. Abner Itamar León Bobadilla (Presidente), Ms. Julio César Rivasplata Díaz (Secretario), Ms. Luz Esther Álvarez Asto (Integrante), Dra. Jenisse del Rocío Fernández Mantilla (Accesitaria) en base a la Resolución Decanal Nº 721-2024-UNS-FI se da inicio la sustentación de la Tesis titulada: "COMPORTAMIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL Y CENIZA DE CORONTA DE MAÍZ, MACATE - 2023", presentado por los Bachilleres: MONTORO RAMÍREZ YOCELIN con cód. Nº 0201713055 y NARVÁEZ RODRÍGUEZ BEATRIZ ROSMERY con cód. 0201713047, quienes fueron asesorados por la docente Ms. Luz Esther Álvarez Asto según lo establece la T. Resolución Decanal Nº 038 -2023-UNS-FI, de fecha 20.01.2023.

El Jurado Evaluador, después de deliberar sobre aspectos relacionados con el trabajo, contenido y sustentación del mismo, y con las sugerencias pertinentes en concordancia con el Reglamento General para Obtener el Grado Académico de Bachiller y el Título Profesional en la Universidad Nacional del Santa, declaran:

| BACHILLER | PROMEDIO VIGESIMAL | PONDERACIÓN |
|-------------------------|-----------------------|-------------|
| MONTORO RAMÍREZ YOCELIN | 18 | BUENO |

Siendo las 10.00 horas del mismo día, se dio por terminado el acto de sustentación, firmando la presente acta en señal de conformidad.

Nuevo Chimbote, 11 de noviembre de 2024.

Dr. Abner Itamar León Bobadilla

Presidente

Ms. Julio César Rivasplata Díaz

Secretario

Ms. Luz Esther Álvarez Asto Integrante



FACULTAD DE INGENIERÍA

Escuela Profesional de Ingeniería Civil - EPIC -

ACTA DE SUSTENTACIÓN INFORME FINAL DE TESIS

A los 11 días del mes de noviembre del año dos mil veinticuatro, siendo las 09: 00 horas, en el Laboratorio de Topografía del edificio de Ingeniería Civil, se instaló el Jurado Evaluador designado mediante T. Resolución № 658-2024-UNS-CFI, con fecha 14.10.2024, integrado por los siguientes docentes: Dr. Abner Itamar León Bobadilla (Presidente), Ms. Julio César Rivasplata Díaz (Secretario), Ms. Luz Esther Álvarez Asto (Integrante), Dra. Jenisse del Rocío Fernández Mantilla (Accesitaria) en base a la Resolución Decanal Nº 721-2024-UNS-FI se da inicio la sustentación de la Tesis titulada: "COMPORTAMIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL Y CENIZA DE CORONTA DE MAÍZ, MACATE - 2023", presentado por los Bachilleres: MONTORO RAMÍREZ YOCELIN con cód. № 0201713055 y NARVÁEZ RODRÍGUEZ BEATRIZ ROSMERY con cód. 0201713047, quienes fueron asesorados por la docente Ms. Luz Esther Álvarez Asto según lo establece la T. Resolución Decanal № 038 -2023-UNS-FI, de fecha 20.01.2023.

El Jurado Evaluador, después de deliberar sobre aspectos relacionados con el trabajo, contenido y sustentación del mismo, y con las sugerencias pertinentes en concordancia con el Reglamento General para Obtener el Grado Académico de Bachiller y el Título Profesional en la Universidad Nacional del Santa, declaran:

| BACHILLER | PROMEDIO VIGESIMAL | PONDERACIÓN |
|-----------------------------------|-----------------------|-------------|
| NARVÁEZ RODRÍGUEZ BEATRIZ ROSMERY | 18 | BUENO |

Siendo las 10.00 horas del mismo día, se dio por terminado el acto de sustentación, firmando la presente acta en señal de conformidad.

Nuevo Chimbote, 11 de noviembre de 2024.

Dr. Abner Itamar León Bobadilla

Presidente

Ms. Julio César Rivasplata Díaz Secretario

Ms. Luz Esther Álvarez Asto Integrante

Central telefónica: (51)-43-310445 - Nuevo Chimbote - Ancash - Perú

www.uns.edu.pe



Recibo digital

Este recibo confirma quesu trabajo ha sido recibido por Turnitin. A continuación podrá ver la información del recibo con respecto a su entrega.

La primera página de tus entregas se muestra abajo.

Autor de la entrega: NARVAEZ RODRIGUEZ Montoro Ramirez

Título del ejercicio: investigacion

Título de la entrega: Comportamiento de la subrasante de la carretera San Blas a...

Nombre del archivo: TESIS_MONTORO-_NARVAEZ.pdf

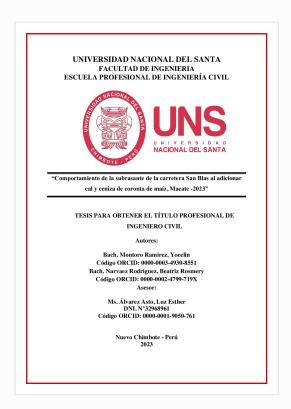
Tamaño del archivo: 2.83M

Total páginas: 122

Total de palabras: 30,027 Total de caracteres: 134,829

Fecha de entrega: 29-sept.-2024 07:35p. m. (UTC-0500)

Identificador de la entre... 2469425288



Comportamiento de la subrasante de la carretera San Blas al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz, Macate -2023"

| INFORM | ME DE | ORIGII | NALIDAD |
|--------|-------|--------|---------|
|--------|-------|--------|---------|

INDICE DE SIMILITUD

FUENTES DE INTERNET

PUBLICACIONES

ESTUDIANTE

| | | ESTUDIANTE | |
|--------|--|------------|-----|
| FUENTE | S PRIMARIAS | | |
| 1 | repositorio.uandina.edu.pe Fuente de Internet | | 7% |
| 2 | hdl.handle.net Fuente de Internet | | 5% |
| 3 | repositorio.uns.edu.pe Fuente de Internet | | 4% |
| 4 | repositorio.ucv.edu.pe Fuente de Internet | | 1% |
| 5 | Submitted to Universidad Andina del C Trabajo del estudiante | usco | 1% |
| 6 | www.coursehero.com Fuente de Internet | | <1% |
| 7 | pdfcookie.com Fuente de Internet | | <1% |
| 8 | Submitted to Universidad Cesar Vallejo Trabajo del estudiante |) | <1% |

repositorio.unj.edu.pe

Fuente de Internet

DEDICATORIA

A Dios, ya que gracias a él pude llegar a este momento tan especial de mi vida donde he logrado concluir mi carrera. Por llenarme de fuerzas para vencer todos los obstáculos, seguir adelante superándome cada día.

A mis padres, Américo y Llely por su esfuerzo día a día, por demostrar que con esfuerzo y amor a la familia se cumplen las metas.

A mi hermana, Ana por ser mi compañera de vida y estar en cada momento del día dispuesta a ayudarme y a mi hermano, Adrián por ser el motivo por el cual me esfuerzo cada día para ser mejor.

Yocelin Montoro Ramírez

DEDICATORIA

A mis padres, a Rosmery por su apoyo constante, por ayudarme a cumplir mis metas y ser mi soporte; a Orlando, por velar día a día por mí y esforzarse para siempre darme lo mejor.

A mi hermano, Jhonatan por brindarme consejos y enseñarme en temas que se me hacían difícil comprender.

A Bangtan, por enseñarme que todos los sueños y metas se pueden cumplir a base de dedicación y esfuerzo, y por ayudarme a ser perseverante y continuar con mi vida y estudios a pesar de lo difícil que sea.

Beatriz Rosmery Narvaez Rodríguez



AGRADECIMIENTO

En primer lugar, a Dios, por darnos salud y sabiduría para superar los momentos difíciles que se presentan en nuestra vida, y por habernos guiado durante todo este tiempo.

A nuestra familia; por estar siempre a nuestro lado y motivándonos para lograr nuestras metas, y también por brindarnos sus sabios consejos.

A nuestra asesora Ms. Luz Esther Álvarez Asto, por su contribución y apoyo incondicional, por habernos guiado e instruirnos durante el proceso de elaboración de nuestro Informe de Tesis.



Índice general

| 1. | CA | PIT | ULO I: INTRODUCCION | 16 |
|----|------|-----|--|----|
| | 1.1. | Des | scripcion del problema | 16 |
| | 1.2. | For | mulación del problema | 17 |
| | 1.2 | .1. | Problema general | 17 |
| | 1.2 | .2. | Problemas específicos | 17 |
| | 1.3. | Obj | jetivos de la investigación | 18 |
| | 1.3 | .1. | Objetivo general | 18 |
| | 1.3 | .2. | Objetivos específicos | 18 |
| | 1.4. | Hip | oótesis de la investigación | 18 |
| | 1.5. | Jus | tificación e importancia de la investigación | 18 |
| | 1.5 | .1. | Justificación técnica | 18 |
| | 1.5 | .2. | Justificación social | 19 |
| | 1.5 | .3. | Justificación económica | 19 |
| | 1.5 | .4. | Justificación por relevancia | 19 |
| | 1.6. | Lin | nitaciones de la investigación | 20 |
| | 1.6 | .1. | Limitación geográfica | 20 |
| | 1.6 | .2. | Limitación técnica | 20 |
| | 1.6 | .3. | Limitación social | 21 |
| | 1.6 | .4. | Limitación de información | 21 |
| 2. | CA | PIT | ULLO II: MARCO TEÓRICO | 23 |
| | 2.1. | Ant | tecedentes | 23 |
| | 2.2. | Ma | rco conceptual | 26 |
| | 2.2 | .1. | Suelos | 26 |
| | 2.2 | .2. | Caminos de acceso | 29 |
| | 2.2 | .3. | Subrasante | 30 |
| | 2.2 | .4. | Estabilización de suelos | 31 |



| | 2.2.5. | Cal |
|---|---------------------|---|
| | 2.2.6. | Cenizas de mazorca de maíz |
| | 2.2.7. | Ensayos fundamentales |
| 3 | . CAPIT | TULLO III: METODOLOGÍA48 |
| | 3.1. Er | 16 Infoque de investigacion |
| | 3.2. M | étodo de investigación48 |
| | 3.2.1. | Tipo de investigación48 |
| | 3.2.2. | Nivel de investigación |
| | 3.3. Di | seño de la investigación49 |
| | 3.4. Po | blación50 |
| | 3.5. M | uestra y muestreo51 |
| | 3.6. O ₁ | peracionalización de variables53 |
| | 3.6.1. | Variables de estudio53 |
| | 3.6.2. | Matriz de consistencia53 |
| | 3.6.3. | Matriz de operacionalización de variables55 |
| | 3.7. Té | Senicas e instrumentos de recolección de datos |
| | 3.7.1. acceso | Derminar las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la carretera de san blas, distrito de macate, santa, ancash |
| | 3.7.2. estudio | Determinar las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la zona de o, al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz en los porcentajes de 3%, 5% y 8%. 56 |
| | 3.7.3. con y s | Evaluar la variación entre el índice cbr de la subrasante de la zona de estudio, sin adición cal y ceniza de coronta de maíz |
| | 3.7.4. | Realizar un tramo de prueba para observar el comportamiento de la subrasante |
| | al adic | ionar cal y ceniza de coronta de maíz57 |
| | 3.7.5. | Procedimientos para recoleccion de datos |
| | 3.7.5.1 | ensayos ejecutados en campo58 |
| | 3.7.5.2 | ensayos ejecutados en laboratorio60 |



| | 3.7 | .5.3 | ensayos para el tramo de prueba | 91 |
|----|------|------|---|---------|
| | 3.8 | met | todo de analisis de datos | 94 |
| 4. | CA | PITU | ULO IV: RESULTADOS Y DISCUSIÓN | 97 |
| | 4.1. | Res | sultados | 97 |
| | 4.1 | .1. | Propiedades físicas y mecánicas de la subrasante | 97 |
| | 4.1 | .2. | Propiedades físicas y mecánicas de la subrasante al adicionar cal y ceniz | a de |
| | cor | onta | de maíz en los porcentajes de 3%, 5% y 8% | 110 |
| | 4.1 | .3. | Variacion entre el índice cbr de la subrasante con y sin adición de cal y o | ccm 116 |
| | 4.1 | .4. | Comportamiento del tramo de prueba | 117 |
| | 4.1 | .5. | Contraste de hipótesis | 118 |
| | 4.2. | Dis | scusiones | 120 |
| 5. | CA | PITU | ULO V: CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES | 129 |
| | 5.1. | Cor | nclusiones | 129 |
| | 5.2. | Rec | comendaciones | 130 |
| 6. | CA | PÍTU | ULO VI: REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS | 133 |
| 7. | CA | PÍTU | ULO VII: ANEXOS | 138 |



Índice de tablas

| Tabla 1. Categorías de la Subrasante | .31 |
|--|-----|
| Tabla 2. Composición mineralógica de la ceniza de coronta de maíz | .34 |
| Tabla 3. Clasificación de suelos según Tamaño de partículas | .35 |
| Tabla 4. Serie de mallas para tamices | .36 |
| Tabla 5. Clasificación de suelos según el Índice de Plasticidad | .38 |
| Tabla 6. Clasificación de suelos según el Índice de Grupo | .41 |
| Tabla 7. Correlación de tipos de suelos ASHTO - SUCS | .42 |
| Tabla 8. Prefijos y sufijos de SUCS | .43 |
| Tabla 9. Nombres típicos de los materiales SUCS | .43 |
| Tabla 10. Calicatas tomadas de la Carretera San Blas | .51 |
| Tabla 11. Cantidad de Ensayos para el suelo de la subrasante para la investigación | .52 |
| Tabla 12. Matriz de Consistencia | .54 |
| Tabla 13. Matriz de Operacionalización de Variable | .55 |
| Tabla 14. Ubicación de Calicatas en la Vía de Acceso a la Carretera de San Blas | .58 |
| Tabla 15. Tomas de Datos del Ensayo de Contenido de Humedad a la Subrasante | .61 |
| Tabla 16. Toma de datos para el Ensayo de Granulometría | .63 |
| Tabla 17. Toma de Datos de la Subrasante para el Ensayo de Limite Liquido% | .66 |
| Tabla 18. Toma de Datos de la SN+3%(CAL+CCM) para el Ensayo de Limite Liquido% | .67 |
| Tabla 19. Toma de Datos de la SN+5%(CAL+CCM) para el Ensayo de Limite Liquido% | .68 |
| Tabla 20. Toma de Datos de la SN+8%(CAL+CCM) para el Ensayo de Limite Liquido% | .69 |
| Tabla 21. Toma de Datos de la Subrasante para el Ensayo de Limite Plástico% | .71 |
| Tabla 22. Toma de Datos de la SN+3%(CAL+CCM) para el Ensayo de Limite Plástico% | .72 |
| Tabla 23. Toma de Datos de la SN+5%(CAL+CCM) para el Ensayo de Limite Plástico% | .73 |
| Tabla 24. Toma de Datos de la SN+8%(CAL+CCM) para el Ensayo de Limite Plástico% | .74 |



| Tabla 25. Toma de Datos de la Subrasante para el Ensayo de Proctor Modificado77 |
|--|
| Tabla 26. Toma de Datos de la SN+3%(CAL+CCM) para el Ensayo de Proctor Modificado |
| 79 |
| Tabla 27. Toma de Datos de la SN+5%(CAL+CCM) para el Ensayo de Proctor Modificado |
| 81 |
| Tabla 28. Toma de Datos de la SN+8%(CAL+CCM) para el Ensayo de Proctor Modificado |
| 83 |
| Tabla 29. Toma de Datos de la Subrasante para el Ensayo de CBR |
| Tabla 30. Toma de Datos de la SN+3%(CAL+CCM) para el Ensayo de CBR88 |
| Tabla 31. Toma de Datos de la SN+5%(CAL+CCM) para el Ensayo de CBR89 |
| Tabla 32. Toma de Datos de la SN+8%(CAL+CCM) para el Ensayo de CBR90 |
| Tabla 33. Toma de Datos para la Densidad de Campo por el método de Cono de Arena93 |
| Tabla 34. Resultados Clasificación SUCS y AASHTO |
| Tabla 35. Varianzas Desiguales en la Prueba de Hipótesis |
| Tabla 36. Resultados de la Prueba t Student para Dos muestras Suponiendo Varianzas |
| Designales |



Índice de figuras

| Figura 1. Vía de Acceso a la Carretera San Blas, tramo km 0+000.00 – km1+500.00 | 20 |
|--|---------|
| Figura 2. Carta de plasticidad | 39 |
| Figura 3. Índice de Grupo | 40 |
| Figura 4. Carta de Plasticidad Ilustrada para suelos cohesivos | 44 |
| Figura 5. Gráfica de la curva contenido de humedad óptimo – densidad máxima | 45 |
| Figura 6. Esquema de diseño de la Investigación | 50 |
| Figura 7. Imagen Satelital de la Carretera San Blas del Distrito de Macate - Santa - And | cash 50 |
| Figura 8. Enumeración de Calicatas para el Proyecto | 51 |
| Figura 9. Delimitación del tramo en estudio – Carretera San Blas | 59 |
| Figura 10. Perfil Estratigráfico del Tramo en Estudio | 60 |
| Figura 11. Resultados de Contenido de Humedad% - Subrasante | 97 |
| Figura 12. Curva granulométrica Calicata N°01 | 98 |
| Figura 13. Curva Granulométrica Calicata C-02 / E-01 | 99 |
| Figura 14. Curva Granulométrica Calicata C-02 / E-02 | 100 |
| Figura 15. Curva Granulométrica Calicata C-03 / E-01 | 101 |
| Figura 16. Curva Granulométrica Calicata C-03 / E-02 | 102 |
| Figura 17. Curva Granulométrica Calicata C-04 / E-01 | 103 |
| Figura 18. Resultados de Limite Liquido% - Subrasante | 104 |
| Figura 19. Resultados de Limite Plástico% - Subrasante | 105 |
| Figura 20. Resultados del Índice de Plasticidad% - Subrasante | 106 |
| Figura 21. Resultados Proctor Modificado - Subrasante | 108 |
| Figura 22. Resultados CBR – Subrasante | 109 |
| Figura 23. Resultados del Limite Liquido% adicionando a la subrasante Cal y CCM | 110 |
| Figura 24. Resultados del Limite Plástico% adicionando a la subrasante Cal y CCM | 111 |



| Figura 25. Resultados del Índice de Plasticidad% adicionando a la subrasante Cal y CCM 112 |
|--|
| Figura 26. Resultados Proctor Modificado - MDS% al adicionar Cal y CCM113 |
| Figura 27. Resultados Proctor Modificado - OCH% al adicionar Cal y CCM114 |
| Figura 28. Resultados de CBR al 95% MDS al adicionar Cal y CCM |
| Figura 29. Variación del CBR al 95%MDS de la subrasante con y sin adición de Cal y CCM |
| 116 |
| Figura 30. Resultado del Ensayo de Densidad de Campo In situ – Método Cono de Arena 117 |
| Figura 31. Resultados de CBR al 95% MDS en la C-03 |



Índice de ecuaciones

| Ecuación 1. Contenido de humedad | 37 |
|-----------------------------------|----|
| Ecuación 2. Índice de plasticidad | 38 |
| Ecuación 3. Índice de grupo | 39 |



Resumen

La presente tesis propone una investigación cuasi experimental con el principal propósito de evaluar el comportamiento de la subrasante al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz, demostrando que esta adición mejora las propiedades de la subrasante incrementando su capacidad de soporte. Esta investigación presenta la evaluación del comportamiento de la subrasante mediante el análisis de sus propiedades en estado natural SN, SN+3% (CCM y Cal), SN+5% (CCM y Cal), SN+8% (CCM y Cal), que contó con un total de 66 ensayos de laboratorio lo que nos permitió determinar a medida que se aumentó la dosificación de la mezcla de CCM y Cal se obtenía una mejora en las propiedades del suelo, observándose que la mezcla de 8% de cal y ceniza de coronta de maíz incrementa el valor del CBR en porcentaje mayor a las demás dosificaciones, ya que el valor del CBR aumenta de un 4% a 19%, es decir incrementa en un 15% del suelo natural. Finalmente, se realizó el tramo de prueba de la calicata N°03 utilizando la combinación más viable de SN + 2.5% Cal + 2.5% CCM, donde se determinó el grado de compactación mediante el ensayo de "Densidad de Campo" por el método de Cono de Arena, bajo la norma (ASTM D-1556).

PALABRAS CLAVE: Ceniza de coronta de maíz, Cal, Subrasante, comportamiento.

Abstract

This thesis proposes a quasi-experimental investigation with the main purpose of evaluating

the behavior of the subgrade when adding lime and corn top ash, demonstrating that this

addition improves the properties of the subgrade by increasing its support capacity. This

research presents the evaluation of the behavior of the subgrade through the analysis of its

properties in its natural state SN, SN+3% (CCM and Cal), SN+5% (CCM and Cal), SN+8%

(CCM and Cal), which had a total of 66 laboratory tests, which allowed us to determine as the

dosage of the mixture of CCM and Lime was increased, an improvement was obtained in the

properties of the soil, observing that the mixture of 8% of lime and of corn crown increases the

CBR value in a greater percentage than the other dosages, since the CBR value increases from

4% to 19%, that is, it increases by 15% of the natural soil. Finally, the test section of pit No.

03 was carried out using the most viable combination of SN + 2.5% Cal + 2.5% CCM, where

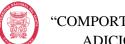
the degree of compaction was determined through the "Field Density" test by the method of

Sand Cone, under the standard (ASTM D-1556).

KEYWORDS: Corn top ash, Lime, Subgrade, behavior



CAPÍTULO I INTRODUCCIÓN



1. CAPITULO I: INTRODUCCION

1.1. Descripción del problema

Según el Observatorio Nacional de Seguridad Vial del Ministerio de Transportes y Comunicaciones (MTC) y el reporte estadístico de la Superintendencia de Transportes Terrestre de personas, carga y mercancías (SUTRAN), una de las causas más frecuentes de los accidentes de tránsitos en carreteras en el Perú, 2021, es el mal estado de las vías, esto debido muchas veces a la falta de estabilización de subrasante, cabe resaltar que si se tendría en cuenta los criterios básicos de diseño estructural de vías, las carreteras no se verían afectadas en la magnitud de crear accidentes con su uso regular.

Si bien sabemos el suelo arcilloso es uno de los agentes que afecta los criterios básicos de diseño estructural de las vías, particularmente de la subrasante. Este tipo de suelos al tener contacto con el agua incrementan su volumen, convirtiéndose en suelos casi en su totalidad impermeables. Esto ocurre debido a que poseen una capacidad portante y de drenaje, muy baja. Es por eso que al estar presente un suelo arcilloso en una vía, es necesario estabilizarlo con un aditivo que mejore su resistencia y contribuya al drenaje de la humedad que tiene el lugar, sin que incremente exageradamente el presupuesto.

De acuerdo a los estudios de mecánica de suelos en el CC. PP de San Blas, Distrito de Macate, Departamento de Ancash, realizados por el laboratorio "GEOLAB INGENIEROS CONSULTORES E.I.R.L." donde señala que el suelo de la carretera es de tipo A-2-4(0) según la clasificación ASHTO y según la clasificación SUCS es un suelo de tipo SP-SC, lo cual indica que está compuesto por arenas arcillosas mal graduadas. En base a este muestreo se evidencia que el suelo natural de la vía es expansivo e impermeable. Por ende, se considera como alternativa de estabilización la cal y la adición de cenizas volantes de coronta de maíz.

Se escogió como agente estabilizador a la coronta de maíz, para optimizar este producto, debido a que en el distrito de Macate se cultiva mucho el maíz, y hay un porcentaje alto de desperdicio



de la coronta de este mismo. Así también, este producto tiene la capacidad de absorción de humedad alta y su incorporación podría mejorar significativamente la estabilización de la subrasante.

Por esta razón, se evaluará el comportamiento del suelo tomado de la subrasante de la carretera de acceso a San Blas, Distrito de Macate, Provincia de Santa, Departamento de Ancash, buscando mejorar atreves de la estabilización, su capacidad portante y de drenaje, agregando cal y ceniza de coronta de maíz a nivel de subrasante, respecto al suelo natural.

1.2. Formulación del problema

1.2.1. Problema general

¿Cuál es el comportamiento de la subrasante de la carretera San Blas, al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz?

1.2.2. Problemas específicos

- ¿Cómo son las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la carretera de acceso San Blas, Distrito de Macate, Provincia del Santa, Departamento de Ancash?
- ¿Cuáles son las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la zona en estudio, al adicionar Cal y Ceniza de coronta de maíz en los porcentajes de 3%, 5% y 8%?
- ¿Cuál es la variación entre el índice CBR de la subrasante de la zona en estudio, con y sin adición de Cal y Ceniza de coronta de maíz?
- ¿Cómo se comporta de la subrasante del tramo de prueba realizado al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz?



1.3. Objetivos de la investigación

1.3.1. Objetivo general

Evaluar el comportamiento de la subrasante de la carretera San Blas al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz, Macate-2023.

1.3.2. Objetivos específicos

- Determinar las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la carretera de acceso San Blas, Distrito de Macate, Santa, Ancash.
- Determinar las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la zona de estudio, al adicionar Cal y Ceniza de coronta de maíz en los porcentajes de 3%, 5% y 8%.
- Evaluar la variación entre el índice CBR de la subrasante de la zona de estudio, con y sin adición Cal y Ceniza de coronta de maíz.
- Realizar un tramo de prueba para observar el comportamiento de la subrasante al adicionar Cal y Ceniza de coronta de maíz.

1.4. Hipótesis de la investigación

"Al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz 3%, 5% y 8% en la subrasante de la zona de estudio, el comportamiento es bueno ya que mejora la calidad en sus propiedades considerablemente".

1.5. Justificación e importancia de la investigación

1.5.1. Justificación técnica

Esta investigación pertenece a la rama de Ingeniería Civil, por lo cual se tomará como guía el Reglamento Nacional de Edificaciones, en especial el capítulo: "CE.020 Estabilización de suelos y taludes", puesto que nos muestra que el rango específico para estabilizar suelos arcillosos con cal, estará entre 2% y 8%, Así mismo, la ceniza de coronta de maíz, contiene minerales como Sílice, Magnesio, Aluminio y Calcio, lo cual favorece la estabilización de



suelos arcillosos, esto se debe a que su composición mineralógica es parecida a la cal hidratada que usaremos en la investigación.

1.5.2. Justificación social

Esta investigación se realizará en San Blas- Macate, y busca mejorar las propiedades físicomecánicas de la subrasante de la carretera San Blas al adicionar cal y ceniza de coronta de
maíz, de manera que cumpla con las exigencias y criterios que exige el MTC, y teniendo como
fin principal, la satisfacción y mejora de la calidad de vida de los usuarios.

Otro de los fines que tiene la investigación es ayudar a profesionales, ya que podrán obtener información de los ensayos realizados al suelo natural alrededor de la carretera de acceso San Blas.

1.5.3. Justificación económica

En la presente investigación se propone materiales fáciles de conseguir como es la cal hidratada que lo podemos encontrar en los diversos centros de venta de materiales de construcción, por otro lado, tenemos el maíz que es un fruto que se cosecha en grandes cantidades en el caserío de San Blas cuya coronta es desechada por los agricultores, para la presente investigación se recolecto las corontas de maíz del distrito de Macate, provincia del Santa. En el caso de los ensayos se realizarán en el Laboratorio de Mecánica de Suelos de la Universidad Nacional del Santa, por lo que la investigación es económica y viable.

1.5.4. Justificación por relevancia

Es importante investigar nuevos materiales de construcción que sean fáciles de encontrar en la zona, y definir sus propiedades puesto que pueden ser beneficiosas en la construcción si es que son sometidas a un tratamiento adecuado. Asimismo, la presente investigación puede servir como un precedente para un futuro proyecto ya que se evaluará el suelo tomado de la carretera de acceso San Blas, con la finalidad de obtener su características y propiedades.



1.6. Limitaciones de la investigación

1.6.1. Limitación geográfica

La presente investigación toma lugar y se limita en la Carretera San Blas – Macate.

- Departamento: Ancash

- Provincia: Santa

- Distrito: Macate

- Referencia: Carretera San Blas

Figura 1.

Vía de Acceso a la Carretera San Blas, tramo km 0+000.00 - km1+500.00



Nota. Obtenido de "Imagen satelital de la zona en estudio de la investigación", de Google Maps, 2024.

1.6.2. Limitación técnica

El estudio y ensayos de las muestras de suelo se realizaron en el Laboratorio de Mecánica de Suelos de la "Universidad Nacional del Santa" y se tuvo que adquirir por nuestra cuanto algunos instrumentos de medición y otros, puesto que varios de ellos estaban dañados y no se



podían utilizar. Además, al realizar el tramo de prueba específicamente cuando se ejecutó la compactación, se hizo mediante una plancha compactadora, en lugar de usar un rodillo liso de compactación, lo cual hizo que se ejercer menos fuerza a la que teníamos previsto en los ensayos de laboratorio.

1.6.3. Limitación social

Al realizar las calicatas para obtener las muestras necesarias, se coordinó con los pobladores de la zona en estudio, puesto que la mayoría de ellos desconocían lo que se iba a realizar y se sentían incómodos, es así que se tuvo que brindar una breve y clara explicación de lo que se iba a realizar para no tener inconvenientes.

1.6.4. Limitación de información

Para el desarrollo de la tesis, hay que tener en cuenta que la muestra se limita a la obtenida de la subrasante de la Carretera San Blas – Macate, guiándonos de información brindadas por las normativas vigentes en nuestro país:

- Manual de Carreteras Suelos, Geología, Geotécnica y Pavimentos (2013).
- Reglamento Nacional de Edificaciones (CE.020 Estabilización de suelos y taludes)
- Manual de Ensayos de Laboratorio (2016)



CAPÍTULO II MARCO TEÓRICO



2. CAPITULLO II: MARCO TEÓRICO

2.1. Antecedentes

A nivel internacional:

Cortes & Rincón (2020) llevaron a cabo una investigación experimental para evaluar la resistencia a la compresión inconfinada y el CBR de un afirmado estabilizado con ceniza de bagazo de caña de azúcar y cal. Utilizaron un suelo natural extraído de una cantera en Tobia, Cundinamarca, Colombia, y realizaron diversas actividades investigativas, metodologías y técnicas para analizar las propiedades físicas, químicas y mecánicas de las muestras de suelo, clasificadas como grava y arenas arcillosas y limosas del grupo A-2-6. Al añadir diferentes porcentajes de ceniza de bagazo y cal hidratada, encontraron que el CBR aumentó significativamente, alcanzando un incremento del índice de CBR del 23% al 65% con un 12% de ceniza de bagazo y 5% de cal. Esto sugiere que esta combinación es prometedora para mejorar la resistencia y capacidad de soporte del suelo, así como para reducir la expansión, lo cual es crucial en la construcción de pavimentos y otras estructuras.

A nivel nacional:

Ccansaya (2022) llevó a cabo una investigación en la que se compararon métodos de estabilización por sustitución y adición de cal de obra para mejorar una subrasante arcillosa en la carretera Canta - Huayllay, entre los kilómetros 57 y 59. El objetivo principal del estudio fue explorar métodos mecánicos y químicos para tratar estos suelos y mejorar sus propiedades de resistencia, trabajabilidad y durabilidad. Se evaluaron dos enfoques: uno basado en la sustitución de suelos y otro en la estabilización química con cal de obra. Se analizó el comportamiento de la mezcla de suelo y cal de obra como subrasante para pavimento flexible, siguiendo la metodología de la National Lime Association (NLA). La incorporación de cal de obra transformó la clasificación de la subrasante del suelo, pasando de una calidad pobre (S1, con un C.B.R. de 3.5%) a una buena (S3, con un C.B.R. entre 12% y 15%). Los investigadores



concluyeron que la cal hidráulica no siempre mejora el comportamiento de los suelos arcillosos y que la efectividad de la estabilización depende de la composición específica de la cal utilizada. Sin embargo, encontraron que la adición de cal de obra a suelos arcillosos blandos mediante estabilización mecánica por sustitución es una estrategia efectiva para lograr mejoras significativas en las propiedades del suelo, lo cual podría tener un impacto positivo en la construcción de carreteras con pavimento flexible.

Delgado y Mormontoy (2021) llevaron a cabo una investigación sobre la estabilización de suelos arcillosos mediante la adición de ceniza de coronta de maíz y cal, con el objetivo principal de mejorar las propiedades de un suelo arcilloso considerado inadecuado para su uso como subrasante en carreteras. Este estudio se enfocó en un enfoque cuantitativo, donde se demostró experimentalmente la hipótesis mediante la medición de variables, comenzando con una cuantificación del suelo en su estado natural. Realizaron 72 ensayos de laboratorio con muestras extraídas de la Vía Expresa de Cusco, probando combinaciones de suelo con ceniza de coronta de maíz (CMM) y cal. Se determinó que la mejor combinación era la de suelo natural más 5% de cal y 3% de CMM, logrando una densidad seca máxima de 1.725 gr/cm³ y una capacidad de soporte CBR del 12.84%. Este valor del CBR se triplicó en comparación con el suelo natural, indicando una mejora significativa en la capacidad de carga del suelo. El proyecto destaca la importancia de la composición de los agentes estabilizadores y su influencia en la estabilización del suelo. Finalmente, los investigadores concluyeron que al utilizar cal como aditivo estabilizador principal y ceniza de coronta de maíz como aditivo secundario, se logró una mejora notable en las propiedades físico-mecánicas del suelo natural, sugiriendo que esta combinación puede convertir un suelo arcilloso inadecuado en una subrasante adecuada para carreteras.

Capuñay y Pastor (2020) llevaron a cabo un estudio sobre la estabilización de suelos utilizando ceniza de bagazo de caña de azúcar, con el objetivo de mejorar su uso como



subrasante en los pavimentos de Chimbote. Esta investigación fue de tipo cuasi experimental y de nivel explicativo-descriptivo. Su principal meta fue demostrar que la incorporación de ceniza de bagazo puede estabilizar suelos y mejorar sus propiedades para el pavimento en la región. Se evaluaron diferentes porcentajes de ceniza de bagazo de caña de azúcar (CBCA) en relación con su impacto en las características físicas y mecánicas del suelo. Tras realizar los ensayos correspondientes, los investigadores concluyeron que las propiedades mecánicas de los suelos estabilizados mostraron resultados óptimos: para una arena mal graduada, el máximo valor se alcanzó con un 35% de CBCA, logrando un CBR de 17.91%; en el caso de una arena limosa, el valor más alto de CBR se obtuvo con un 45%, resultando en un CBR de 15.80%; y para un limo orgánico, el mejor desempeño se observó también con un 45% de CBCA, alcanzando un CBR de 12.59%.

Guzmán y Polo (2023) llevaron a cabo un estudio para evaluar la capacidad de carga del suelo arcilloso en un tramo de Carracmaca, utilizando ceniza de coronta de maíz como agente estabilizador. Esta investigación fue de tipo experimental y cuantitativo, con un enfoque descriptivo-transversal, cuyo objetivo principal fue identificar el porcentaje óptimo de ceniza de coronta de maíz para estabilizar el suelo. Para alcanzar este objetivo, los investigadores realizaron ensayos con cuatro diferentes porcentajes de ceniza (8.5%, 10.5%, 12.5% y 14.5%) añadidos al suelo natural, evaluando su comportamiento. Se observó un aumento progresivo en el índice de CBR, obteniendo valores de 6.42%, 14.57%, 21.66% y 16.55%, respectivamente. En conclusión, se determinó que al incorporar un 12.5% de ceniza de coronta de maíz, el índice de CBR se elevó hasta el 21.66%, mejorando la clasificación de la subrasante de pobre (%CBR<6%) a muy buena (%CBR<30%), conforme a los estándares del MTC, lo que resultó en una mayor resistencia en comparación con el suelo natural.



2.2. MARCO CONCEPTUAL

2.2.1. Suelos

a) Definición

Desde la perspectiva de la Ingeniería Civil, el suelo se define como sedimentos sueltos formados por partículas sólidas que provienen de la descomposición de rocas o que son transportadas por agentes como el agua, el hielo o el viento. La gravedad actúa como una fuerza selectiva en este proceso y el suele puede incluir materia orgánica, lo que convierte en un sistema natural heterogéneo. (Duque Escobar & Duque Escobar, 2016).

Los suelos cuentan con propiedades físico-químicas y mecánicas que los hacen adecuados para diversas obras, tales como edificios, carreteras y puentes. Su función principal es soportar las construcciones y absorber las cargas que estas generan. (Duque Escobar & Duque Escobar, 2016).

b) Origen de los Suelos

Los suelos se forman a partir de la descomposición y transformación física y/o química de las rocas madre (ígneas, metamórficas o sedimentarias) debido al intemperismo, lo que altera su composición y mineralogía, así como sus propiedades físicas y mecánicas a lo largo del tiempo. (Ibáñez, 2006)

El origen de los suelos, según su formación, se clasifica en dos categorías: suelos residuales y suelos transportaos. Los suelos residuales son los más antiguos y se generan por la desintegración mecánica y descomposición causada por el intemperismo o meteorización de las rocas. Suelen ser estables y firmes, ya que permanecen en su lugar de origen, presentando características de heterogeneidad y asentamiento. Por otro lado, los suelos transportados resultan de la descomposición de rocas que contienen materia orgánica vegetal, y son desplazados de su lugar de origen por acciones eólicas o fluviales. A menudo, estos suelos son blandos y sueltos, lo que hace que no se recomiende su uso para obras civiles. (Suarez, 2021)



c) Tipos de suelos

Existen varios tipos de suelos, entre los cuales se encuentran las gravas, que son acumulaciones de fragmentos de rocas compuestas por partículas de cuarzo, feldespato y otros minerales. Debido al transporte por el agua, las gravas suelen tener formas redondeadas y se localizan comúnmente en los lechos y márgenes de los ríos. También están las arenas, que son materiales de grano fino originados por la erosiona de rocas o por procesos de trituración artificial. Otro tipo son los limos, que consisten en partículas finas con baja o nula plasticidad; se dividen en limos orgánicos e inorgánicos, y su plasticidad varía según su clasificación. Estos suelos no son recomendables para soportar cargas debido a su baja permeabilidad y alta compresibilidad, considerándose, así como suelos poco adecuados para cimentación. Por último, las arcillas provienen de partículas muy fina y se caracterizan por volverse muy plásticas al entrar en contacto con el agua. Las turbas, otro tipo de suelo, se forman por la descomposición de materiales vegetales y suelen tener un color marrón o negro; definitivamente, son considerados muy inadecuados para la construcción de obras civiles. (Crespo Villalaz, 2004, pág. 22)

d) Propiedades físicas

- *Gravedad específica:* se define como la relación entre el peso unitario de un material y la densidad del agua bajo condiciones de laboratorio, lo que también se relaciona con su peso unitario. Se mide en kg/cm3. La gravedad especifica de los sólidos del suelo se utiliza comúnmente en varios cálculos de mecánica de suelos y puede determinarse con precisión en el laboratorio. (Centroamericana, 2022)
- *Densidad:* Existen 3 tipos de densidad. Primero, la densidad absoluta de un cuerpo, que se refiere a la masa de ese cuerpo en un volumen especifico, excluyendo los espacios vacíos en la muestra, luego está la densidad aparente, que se define como la masa de un cuerpo dentro de una unidad de volumen, incluyendo sus vacíos. Por último, la densidad



- relativa de un sólido es la relación entre su densidad y la densidad absoluta del agua destilada a una temperatura de 4°C. (Domingo, 2011)
- *Textura:* Se denomina así a la clasificación o las diversas proporciones de tamaños de las partículas que dormán el suelo. Es decir, se refiere a una característica física de la muestra de suelo que revela las propiedades de las partículas de arena, limo y arcilla en su conjunto. (CSR Laboratorio, s.f.)
- *Estructura:* la estructura del suelo se define como la agrupación de partículas en fragmentos más grandes, que están unidos por coloides presentes en la superficie terrestre. Hay diversas estructuras según la forma de los bloques, tales como granular, prismática y laminar. (Ramon, 2016)
- Porosidad: es el volumen de todos los espacios vacíos entre los granos solidos del suelo. Esta propiedad es relevante porque determina la cantidad de agua que puede ser retenida, contribuyendo así al volumen total del suelo. (Huerta, 2018)
- Permeabilidad: se refiere al flujo de agua a través del suelo, es decir, a la capacidad del suelo para permitir que el agua atraviese sus poros. Por lo general, el tamaño y la conectividad de los poros determinan si el suelo tiene una alta o baja permeabilidad. (Torres, 2010)
- Granulometría: se refiere al análisis de la distribución de tamaños de las partículas en un suelo. Dado que la masa del suelo está compuesta por granos de diferentes dimensiones, es importante conocer su distribución granulométrica para clasificarlo adecuadamente. Para ellos, se lleva a cabo el ensayo granulométrico utilizando tamices. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de diseño de Carreteras, 2008)
- *Contenido de humedad:* es una propiedad del suelo que mide el porcentaje total de humedad que se evaporara en una muestra al ser sometida a secado. Esto se refiere a la



relación entre el suelo en su estado natural y la cantidad de agua que contiene, expresándose en términos porcentuales. (Toledo, 2021)

 Plasticidad: es una propiedad del suelo que está determinada por las partículas finas que contiene, lo que le permite alcanzar un cierto grado de humedad y mantenerlo de manera estable. Esta propiedad puede expresarse a través de los límites de Atterberg: el límite líquido y el límite plástico. (Zapata, 2018)

e) Propiedades mecánicas

- *CBR (California Bearing Ratio):* es un parámetro clave en el diseño de pavimentos, ya que proporciona una medida de la resistencia relativa de la subrasante o base que se está evaluando. Para calcular este valor, se lleva a cabo un ensayo que recibe el mismo nombre. (MTC, Glosario de términos de uso frecuente en proyectos de infraestructura vial, 2018)
- Proctor Modificado: para construir un terraplén, es fundamental compactar las capas con su humedad optima. El ensayo que determina esta humedad optima en relación con la densidad es el ensayo Proctor, que puede ser el tipo estándar o modificado. (Maldonado, 2019)
- Compactación de Suelos: se define como la eliminación del aire presente en el suelo, mediante la aplicación de esfuerzos mecánicos y la adición de agua, que actúa como un agente para unir las partículas. En otras palabras, es el proceso de densificación de los suelos de manera mecánica. (DAS, 2013)

2.2.2. Caminos de acceso

Se define como el camino de acceso a una zona o área terreno destinada al tránsito vehicular. En las áreas rurales, se les conoce como carreteras, mientras que en las zonas urbanas se les llama calles. (MTC, Glosario de términos de uso frecuente en proyectos de infraestructura vial, 2013)



Estos caminos de acceso son esenciales porque facilitan el tránsito y el transporte de personas y bienes, además de permitir la conexión entre comunidades y pueblos. Los caminos se dividen en dos categorías: aquellos con superficie de rodadura no pavimentada y los que tienen superficie pavimentad. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de Carreteras, 2014)

En esta investigación, nos enfocaremos en los caminos con superficie de rodadura no pavimentada, que se clasifican en varios tipos. Los caminos de tierra son rutas rurales sin pavimentar, con un bajo nivel de tránsito, que permiten la conexión entre pueblos y comunidades. Su superficie está compuesta de arena, grava o una combinación de ambos. También existen caminos de grava, que generalmente tienen una capa de revestimiento de material propio seleccionado, lo que le proporciona mayor solidez y resistencia al desgaste. Por otro lado, los caminos afirmados cuentan con una capa de revestimiento de material granular compactado, que incluye piedra, arena y finos o arcilla, lo que les otorga mayor resistencia y capacidad para soportar cargas pesadas generadas por el tránsito vehicular. Finalmente, están los caminos estabilizados, que están compuestos por una subrasante, una capa de subbase y una base, y se caracterizan por tener una superficie de rodadura estabilizada con materiales como cemento, cal y aditivos. (MTC, Glosario de términos de uso frecuente en proyectos de infraestructura vial, 2018)

2.2.3. Subrasante

Es la capa que se sitúa debajo de una estructura o pavimento. Su evaluación se realiza a través de sus propiedades físicas y mecánicas, así como su respuesta ante cargas aplicadas, deformaciones y otros factores. El comportamiento de la subrasante es fundamental para la integridad y durabilidad de la superficie de pavimento que se construye sobre ella. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de Carreteras, 2013)



Las características de la subrasante se determinan según su capacidad de soporte CBR y se clasifican de la siguiente manera:

Tabla 1.Categorías de la Subrasante

| Categorías de Subrasante | CBR |
|--|-----------------------------------|
| S ₀ : Subrasante Inadecuada | CBR < 3% |
| S ₁ : Subrasante Pobre | De CBR \geq 3% a CBR $<$ 6% |
| S ₂ : Subrasante Regular | De CBR \geq 6% a CBR \leq 10% |
| S ₃ : Subrasante Buena | De CBR \geq 10% a CBR $<$ 20% |
| S ₄ : Subrasante Muy Buena | De CBR \geq 20% a CBR $<$ 30% |
| S ₅ : Subrasante Extraordinaria | De CBR ≥ 30% |
| | |

Nota. Recuperado de "Manual de Carreteras: Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos"; Ministerio de Transporte y Carreteras, 2014, p.151, Lima, Perú.

2.2.4. Estabilización de suelos

La estabilización de suelos tiene como objetico mejorar sus propiedades físicas mediante métodos mecánicos y la adición de productos químicos, ya sean naturales o sintéticos. Por lo general, se aplica a suelos con subrasantes deficientes o inadecuadas, con el fin de aumentar la resistencia mecánica y prolongar la durabilidad de esa capa a lo largo del tiempo. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de Carreteras, 2014).

Los suelos con un CBR ≥ 6% se consideran adecuados para la utilización en las capas de la subrasante. En el caso de subrasante deficientes o inadecuadas, se llevará a cabo una estabilización de suelos. Generalmente, los suelos que suelen estabilizarse son arcillas, limos y arenas limosas o arcillosas. Por lo tanto, para establecer un ejemplo de estabilización, es necesario identificar el tipo de suelo. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de Carreteras, 2014, pág. 248).



a) Métodos de estabilización

- Estabilización física y mecánica: se refiere a la estabilización del suelo mediante la mezcla de dos o más tipos de suelo natural para modificar su gradación y, en consecuencia, mejorar sus propiedades. El proceso de compactación asegura la disminución de la proporción de vacíos y mejora los parámetros de resistencia del suelo. (Romero, 2019)
- Estabilización química: es una forma de estabilización de suelos que utiliza compuestos o mezclas químicas, lo que conlleva cambios en las propiedades geotécnicas que suelen ser más complejos que la modificación mecánica. Esta estabilización mejora la resistencia y durabilidad de los suelos, reduce el polco y mejora la trabajabilidad, además de permitir la disminución del grosor del pavimento. Los aditivos químicos más comunes son el cemento en polvo a base de calcio, cal y productos asfalticos. (Jhonathan, 2020)

2.2.5. Cal

La cal se obtiene de la calcinación de las rocas calizas, donde las trasformaciones químicas ocurren a altas temperaturas, resultando en un alto contenido de carbonato de calcio. Conocida desde la antigüedad, la cal tiene múltiples aplicaciones, especialmente en la construcción, donde se utiliza para estabilizar suelos, mejorando los suelos arcillosos y secando aquellos que están húmedos. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de diseño de Carreteras, 2008)

Los suelos estabilizados con cal muestran una reducción de la plasticidad, ya que disminuyen el límite líquido y mejoran el límite plástico. Esto proporciona una mayor trabajabilidad, ya que reduce la humedad del suelo, facilitando y acelerando el proceso de compactación. Además, se observa una disminución de potencial de contracción de hinchamiento, así como



un incremento en la capacidad portante del suelo (CBR), junto con un aumento en la resistencia a la tracción del mismo. (Escobar Sulca & Ouispe Sánchez, 2020)

2.2.6. Cenizas de mazorca de maíz

En Perú hay una amplia variedad de maíz, gracias a las diversas condiciones climáticas y ecológicas que se presentan a lo largo del año. Se denomina coronta de maíz al conjunto formado por el marlo, los granos de maíz y las hojas que lo cubren. (Ministerio del Ambiente, 2018)

La ceniza de coronta de maíz se obtiene mediante la combustión de los residuos que quedan al desgranar la corona. A través de este proceso, la coronta se transforma en cenizas volantes, que mejoran la resistencia a la comprensión del concreto. Esto se debe a que, al incinerarse a altas temperaturas, la coronta de maíz conserva altos niveles de compuestos químicos que, al entrar en contacto con el agua, producen reacciones que otorgan propiedades similares a los otros materiales como sílice, magnesio, aluminio y calcio. (Delgado Rivera & Mormontoy Peñalba, 2021, pág. 48)

a) Propiedades

Las propiedades de la ceniza de mazorca de maíz, obtenida en condiciones de incineración controlada, se utilizan para obtener sílice de características amorfas, que puede emplearse como puzolana. A través de este proceso de incineración, se elimina la materia orgánica, resultando en un residuo rico en sílice. Se recomienda realizar la incineración a temperaturas entre 500°C y 900°C. (Crespo Villalaz, 2004)

La cantidad de sílice superara el 90% cuando la incineración de la mazorca de maíz se realice en hornos industriales. Si se lleva a cabo al aire libre, las cenizas contendrán sales cristalinas que son alfo menos reactivas. Además, las cenizas volátiles suelen estar compuestas por magnesio, fosforo, calcio, boro y hierro. (Suarez, 2021)



Según el análisis llevado a cabo para determinar la composición mineralógica (ver anexos) de la ceniza de mazorca de maíz procedente del Valle de Macate, en Ancash, se obtuvieron los siguientes resultados:

 Tabla 2.

 Composición mineralógica de la ceniza de coronta de maíz

| ESPEC. | DETERMINACION | ELEMENTO | DETERMINACION |
|--------|---------------------|-----------|----------------|
| | | | MUESTRA 01 (%) |
| N° | DESCRIPCIÓN | SÍMBOLO | |
| 1 | Humedad | H_2O | 1.40 |
| 2 | Ceniza | Cz | 0.0024 |
| 3 | Hierro | Fe | 2.70 |
| 4 | Materia Volatil | M.V. | 12.70 |
| 5 | Carbonato de calcio | CaCO | 0.62 |
| 6 | Oxido de Silicio | Sio2 | 47.85 |
| 7 | Oxido de Aluminio | Al_2O_3 | 8.14 |
| 8 | Oxido de Magnesio | MgO | 0.34 |
| 9 | Óxido Férrico | Fe_2O_3 | 0.50 |
| 10 | Óxido de Sosio | Na_2O | 0.32 |
| 11 | Óxido de Potasio | K_2O | 2.07 |

b) Efecto de los suelos estabilizados con cenizas volátiles

Según nuestro estudio, afirmamos que "las cenizas volátiles son el producto final resultante de la combustión de cualquier materia cálcica molida o en polvo, que es transportada desde los hornos por los gases generados durante el proceso de combustión.". (Domingo, 2011)

De esta manera, al convertirse en cenizas, la mazorca de maíz presenta una composición mineralógica que la clasifica como ceniza volante para usos constructivos. Su característica



más destacada es su bajo contenido de cal y alto contenido de sílice, lo que hace necesario el uso de un agente activador, siendo la cal su complemento ideal. Esto provoca la formación de cristales de silicato de calcio hidratado, lo que permite su aplicación en la estabilización de suelos, mejorando la resistencia del suelo CBR y reduciendo la expansión en suelos arcillosos. (Del Aguila Sanchez & Garcia Uriarte, 2023)

2.2.7. Ensayos fundamentales

a) Granulometría del suelo (granulometría por tamizado)

Para clasificar un tipo de suelo por SUCS (Sistema Unificado de Clasificación de Suelos) o AASHTO (American Association of State Highway and Transportation Officials), es esencial realizar el ensayo de granulometría, ya que este permite determinar la proporción de sus componentes constituyentes. (ROQUE, 2019)

La finalidad del ensayo de granulometría es clasificar y distribuir los diferentes tamaños que posee un agregado. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de Carreteras, 2014, pág. 36)

Tabla 3.Clasificación de suelos según Tamaño de partículas

| Tipo de ma | nterial | Tamaño de las Partículas (mm) | |
|---------------|---------|-------------------------------|--|
| Grava | | 75 mm - 4.75 | |
| | | Arena gruesa: 4.75mm - 2.00mm | |
| Arena | | Arena media: 2.00mm - 0.075mm | |
| | | Arena fina: 0.425mm - 0.075mm | |
| M-4 | Limo | 0.075mm - 0.005mm | |
| Material Fino | Arcilla | menor a 0.005mm | |
| | | | |

Nota. Recuperado de "Manual de Carreteras: Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos";Ministerio de Transporte y Carreteras, 2014, p.36, Lima, Perú.

b) Análisis Granulométrico por Tamizado NTP 339.128

La norma NTP 339.128 describe el método para determinar los porcentajes de suelo que pasa por los distintos tamices de la serie empleada en el ensayo, hasta la malla de 74 mm (N°200).

Tabla 4.Serie de mallas para tamices

| TAMICES | ABERTURA (mm) |
|----------------|---------------|
| 3" | 75,000 |
| 2" | 50,800 |
| 1 ½" | 38,100 |
| 1" | 25,400 |
| 3/4" | 19,000 |
| 3/8" | 9,500 |
| $N^{\bullet}4$ | 4,760 |
| N*10 | 2,000 |
| N*20 | 0,840 |
| N*40 | 0,425 |
| N*60 | 0,260 |
| <i>N</i> •140 | 0,106 |
| N*200 | 0,075 |

Nota. Recuperado de "Manual de Ensayo de Materiales"; Ministerio de Transporte y Carreteras, 2016, p.44, Lima, Perú.

c) Contenido de humedad del suelo (MTC E108)

El contenido de humedad se define como una propiedad que indica la cantidad de agua presente en un material o sustancia, y se expresa de la siguiente manera:



Ecuación 1. Contenido de humedad

$$W = \frac{W_W}{W_S} x \mathbf{100} \, (\%) \tag{1}$$

Donde:

- Ww: Peso del agua en la muestra desuelo

- Ws: Peso de solidos en la muestra de suelo

- W: Porcentaje de contenido de humedad en el suelo.

d) Límites de Consistencia de Attergber (NTP 339.129)

El límite de consistencia se puede definir como el grado de cohesión entre las partículas de un suelo y su resistencia a las fuerzas externas que pueden deformar o dañar su estructura. Existen cuatro estados de consistencia: semi-líquido, plástico, semi-sólido y sólido. (Bowles, 1981)

Atterberg cuantifica las propiedades plásticas con tres límites:

- Limite Liquido (L_L)

Es la transición entre los estados semi-líquido y plástico; representa el porcentaje de contenido de humedad en un suelo que le permite comportarse como un material plástico. En otras palabras, es el punto en el que el suelo puede moldearse. (Bowles, 1981, pág. 16)

El límite liquido se establece a través de un ensayo de laboratorio conforme a la norma ASTM D-4318.

- Limite Plástico (Lp)

Frontera entre los estados plástico y semi – sólido, el límite plástico es el porcentaje de humedad que hace que el suelo se desmorone, al ser enrollado y rodado repetidas veces, perdiendo su plasticidad. (Bowles, 1981, pág. 16)

- Límite de contracción (Lc)



Es la transición entre los estados sólidos y semi – sólido; también se puede definir como el límite de contenido de humedad en el que el suelo deja de contraerse al perder agua. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de Carreteras, 2014)

- Índice de Plasticidad (IP)

El índice de plasticidad se obtiene al restar el Límite Liquido del Límite Plástico, y refleja la cantidad de arcilla presente en un suelo. (Bowles, 1981, pág. 16)

Ecuación 2. Índice de plasticidad

$$IP = LL - LP \tag{2}$$

Donde:

IP: Índice de Plasticidad

LL: Limite Liquido

LP: Limite Plástico

Tabla 5.Clasificación de suelos según el Índice de Plasticidad.

| Índice de Plasticidad | Plasticidad | Características |
|------------------------------|------------------|---------------------------|
| Ip > 20 | Alta | Suelos muy arcillosos |
| $IP \le 20 \text{ y IP} > 7$ | Media | Suelos arcillosos |
| IP < 7 | Baja | Suelos poco arcillosos, |
| | | plasticidad |
| IP = 0 | No Plástico (NP) | Suelos exentos de arcilla |

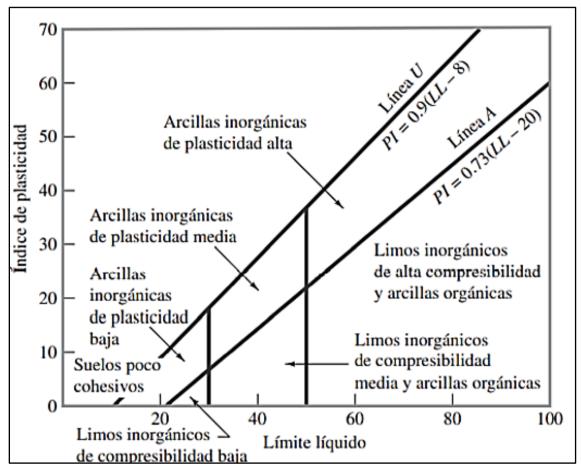
Nota. Recuperado de "Manual de Carreteras: Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos"; Ministerio de Transporte y Carreteras, 2014, p.37, Lima, Perú.

Un índice de plasticidad más alto indica que el suelo es muy arcilloso, mientras que un resultado bajo sugiere que se trata de un suelo con bajo contenido de arcilla.

(Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de Carreteras, 2013)

Para interpretar también los resultados y clasificar los suelos finos se usa el grafico realizado por Casagrande (1932), este grafico nos permite obtener el IP mediante los ensayos que fueron cuantificados.

Figura 2.Carta de plasticidad



Nota. Recuperado de "Límites de Atterberg"; Braja M Das, 2015.

- Índice de grupo

Este índice normado por AASHTO se determina usando una fórmula basada en los límites de Atterberg, para clasificar el suelo.

Ecuación 3. Índice de grupo

$$IG = 0.2 (a) + 0.005 (ac) + 0.01 (bd)$$
 (3)

Donde:

a = F-35 (F = Fracción del porcentaje que pasa el tamiz N° 200-74 micras), expresado por un numero entero positivo comprendido entre 1 y 40.

b = F-15 (F = Fracción del porcentaje que pasa el tamiz N° 200-74 micras), expresado por un numero entero positivo comprendido entre 1 y 40.

c = LL - 40 (LL =Limite liquido) expresado por un numero entero comprendido entre 0 y 20.

d = IP - 10 (IP =indice plástico), expresado por un numero entero comprendido entre 0 y 20 o mas

Figura 3. *Índice de Grupo*

| (IG)=0.2(a) + 0.005(a)(c) + 0.01(b)(d) | | |
|--|---|------------|
| % que pasa Tamiz N°200 | | |
| 35 % (min) | a | 75% (máx.) |
| | | |
| 0 | | 40 |
| % que pasa Tamiz N°200 | | |
| 15% (min) | b | 55% (máx.) |
| | | |
| 0 | | 40 |
| Limite Liquido% | | |
| 40% (min) | c | 60% (máx.) |
| | | |
| 0 | | 20 |
| Índice Plástico% | | |
| 10% (min) | d | 30% (máx.) |
| | | |
| 0 | | 20 |



El índice de grupo es un valor positivo que varía entre 0 y 20 o más. Si es negativo, se registra como cero, lo que indica que el suelo es de muy buena calidad. En cambio, un índice superior a 20 indica que el suelo no es adecuado para la construcción de caminos. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de Ensayo de Materiales, 2016, pág. 38).

Tabla 6.Clasificación de suelos según el Índice de Grupo

| Índice de Grupo | Suelo de subrasante |
|---------------------|---------------------|
| IG > 9 | Muy Pobre |
| IG esta entre 4 a 9 | Pobre |
| IG esta entre 2 a 4 | Regular |
| IG esta entre 1 a 2 | Bueno |
| IG esta entre 0 - 1 | Muy bueno |

Nota. Recuperado de "Manual de Carreteras: Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos"; Ministerio de Transporte y Carreteras, 2014, p.38, Lima, Perú

e) Clasificación de Suelos

Una vez que hayamos analizado y determinado las características del suelo mediante ensayos de granulometría, plasticidad e índice de grupo, podremos clasificar el tipo de suelo y entender su comportamiento. En la página 39 del manual de carreteras "Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos", se presenta la correlación entre los sistemas de clasificación más utilizados, AASHTO y ASTM (SUCS).



Tabla 7.Correlación de tipos de suelos ASHTO - SUCS

| Clasificación de suelos AASHTO | Clasificación de suelos SUCS |
|--------------------------------|------------------------------|
| AASHTO M-145 | ASTM - D-2487 |
| A-1-a | GW, GP, GM, SW, SP, SM |
| A-1-b | GM, GP, SM, SP |
| A-2 | GM, GC, SM, SC |
| A-3 | SP |
| A-4 | CL, ML |
| A-5 | ML, MH, CH |
| A-6 | CL, CH |
| A-7 | ОН, МН, СН |
| | |

Nota. Recuperado de "Manual de Carreteras: Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos"; MTC, 2014, p.38.

- Sistema de Clasificación ASSTHO

La clasificación AASHTO evalúa la calidad relativa de los suelos para terraplenes, subrasantes, subbases y bases. Este sistema clasifica los suelos inorgánicos en 7 grupos, del A-1 al A-7, siendo el grupo A-1 el más adecuado para la subrasante, compuesto por grava y arena, y calificado como excelente a bueno. En contraste, el grupo A-7 es considerado regular a malo para su uso en subrasantes, ya que se caracteriza por su naturaleza arcillosa. Los suelos orgánicos se clasifican como A-8. (Duque Escobar & Duque Escobar, 2016)

- Sistema de Clasificación SUCS

El sistema SUCS clasifica a los suelos en granulares o finos. Se considera granular si más del 50% del material es retenido por el tamiz N°200, y fino si el 50% o más pasa a través de dicho tamiz. El sistema se organiza en dos grupos de prefijos y sufijos.

Tabla 8.Prefijos y sufijos de SUCS

| | Prefijos | | Sufijos |
|--------------|--|---|------------------|
| C () | | | Bien gradado |
| G (grava) | menos del 50% pasa el tamiz | P | Mal gradado |
| C (arens) | N°200 | M | Limoso |
| S (arena) | | C | Arcilloso |
| M (limo) | | L | Baja plasticidad |
| C (arcilla) | más del 50% pasa el tamiz $N^{\circ}200$ | L | Daja piasticidad |
| O (orgánico) | | Н | Alta plasticidad |
| Pt | Turba | | |

Nota. Recuperado de "Libro de Geomecánica"; Duque y Escobar, 2002.

Tabla 9.Nombres típicos de los materiales SUCS

| Grupo | Nombres típicos del Material | |
|-------|--|--|
| GW | Grava bien gradada, mezclas gravosas, poco o ningún fino | |
| GP | Grava mal gradada, mezclas grava - arena, poco o ningún fino | |
| GM | Grava limosa, mezclas grava, arena, limo | |
| GC | Grava arcillosa, mezclas gravo - arena arcillosas | |
| SW | Arena bien gradada | |
| SP | Arena mal gradada, poco o ningún fino | |
| SM | Arenas limosas, mezclas arena - limo | |

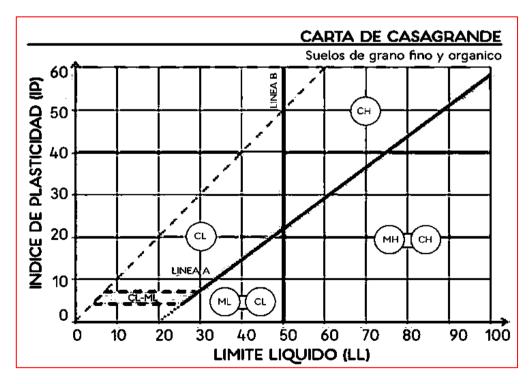


| SC | Arenas arcillosas, mezclas arena arcilla |
|----|--|
| ML | Limos inorgánicos y arenas muy finas |
| CL | Arcillas orgánicas de baja a media plasticidad |
| OL | Limos orgánicos baja plasticidad |
| MH | Limos inorgánicos de alta plasticidad |
| СН | Arcillas inorgánicas de alta plasticidad |
| ОН | Arcillas orgánicas de alta plasticidad |
| Pt | Turba |

Nota. Recuperado de "Libro de Geomecánica"; Duque y Escobar, 2002.

Este sistema de clasificación de suelos se basa en el límite líquido y el índice de plasticidad, utilizando la prueba plasticidad de Atterberg.

Figura 4.Carta de Plasticidad Ilustrada para suelos cohesivos



Nota. Recuperado de "Manual de carreteras. Volumen II: construcción y mantenimiento", de Bañon, L. y Beviá, J., 2000, p.22, España, Alicante: Ortiz e Hijos, Contratista de Obras, S.A.



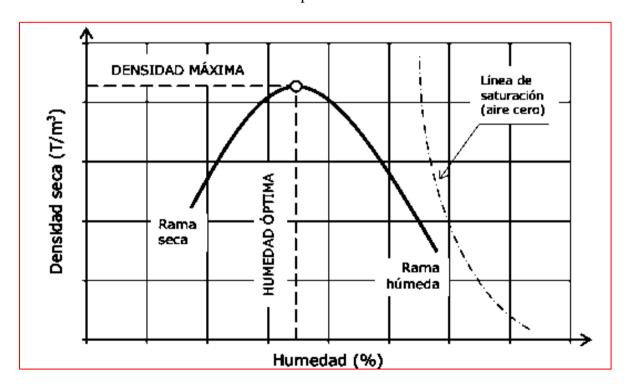
f) **Ensayo Proctor**

La compactación de los suelos mediante energía mecánica, incrementa el peso unitario y elimina el aire atrapado en el suelo, este proceso hace que aumente la resistencia de los suelos (DAS, 2013, pág. 91).

Ensayo de Proctor Modificado MTC E 115

El ensayo de Proctor modificado permite determinar la relación entre el contenido de humedad y el peso específico seco, lo que resulta en la curva de compactación del suelo. El objetivo final es establecer la máxima densidad seca para un contenido de humedad óptimo. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de Ensayo de Materiales, 2016)

Figura 5. Gráfica de la curva contenido de humedad óptimo – densidad máxima



Nota. Adaptado del Manual de carreteras. Volumen II: construcción y mantenimiento", de Bañon, L. y Beviá, J., 2000, p.13, España, Alicante: Ortiz e Hijos, Contratista de Obras, S.A.



g) Capacidad de Soporte - Ensayos California Bearing Ratio (CBR)-ASTM D-1883)

El ensayo CBR nos permitirá determinar la propiedad más crucial del suelo: su capacidad de soporte o resistencia, que se relaciona con el 95% de la Máxima Densidad Seca (MDS) y una penetración de carga de 2.54 mm. Esto significa que el valor, conocido como índice de CBR, es un porcentaje que refleja la fuerza que se debe aplicar a un pistón de 19.35 m² para lograr una penetración de 2.54 mm en el suelo. (Bowles, 1981, pág. 190)

Mientras el valor del CBR sea más alto, la calidad del suelo aumenta y se califica como un suelo de regular a excelente, por el contrario, si el valor del CBR se aproxima más 0% la calidad del suelo baja calificándola como un suelo pobre. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de Carreteras, 2014)

Para la obtención del valor CBR, se debe tener en cuenta los siguientes aspectos:

- En áreas donde se hayan realizado 6 o más pruebas de CBR para un tipo de suelo representativo o secciones con características homogéneas, se calculará el valor de CBR de diseño para la subrasante utilizando el promedio de todos los valores analizados en cada sector homogéneo. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de Carreteras, 2014)
- En los sectores donde se han realizado menos de 6 pruebas de CBR para un tipo de suelo representativo o secciones con características homogéneas, el valor de CBR de diseño para la subrasante se determinará según ciertos criterios. Si los valores son similares, se calculará el promedio; si no lo son, se optará por el valor crítico. Alternativamente, se puede subdividir la sección para agrupar subsectores con valores de CBR semejantes y así definir el valor promedio. (Ministerio de Transportes y Comunicaciones, Manual de Carreteras, 2014)
- Se determina mediante el ensayo de laboratorio de Capacidad de Soporte CBR (ASTM D-1883).



CAPÍTULO III

METODOLOGÍA

3. CAPITULLO III: METODOLOGÍA

3.1. Enfoque de investigación

La presente investigación adopta un enfoque cuantitativo, ya que se compone de una serie de procesos que son secuenciales y probatorios. Cada etapa debe seguir a la anterior, sin poder omitir ningún paso. Aunque el orden es estricto, es posible redefinir alguna fase. Se comienza con una idea que se va concretando; una vez delimitada, se derivan los objetivos y preguntas de investigación, se revisa la literatura y se establece un marco teórico. A partir de las preguntas se formulan hipótesis y se definen variables; luego, se elabora un plan para comprobarlas (diseño); se realizan mediciones de las variables en un contexto específico; se analizan los datos obtenidos utilizando métodos estadísticos, y finalmente se extraen conclusiones sobre las hipótesis planteadas. (Hernández Sampieri, Fernández Collado, & Baptista Lucio, 2014)

3.2. Método de investigación

3.2.1. Tipo de investigación

La presente investigación es de tipo aplicada, ya que se llevó a cabo la recolección de datos para medir las variables y probar la hipótesis. Para garantizar la credibilidad del procedimiento, nos enfocamos en seguir un proceso cuantitativo, demostrando de manera experimental que la adición de diferentes porcentajes de cal y ceniza de coronta de maíz en la subrasante del área en estudio mejora sus propiedades físicas y mecánicas. Esto es especialmente relevante, dado que el suelo en estado natural no cumple con los parámetros mínimos requeridos. (Hernández Sampieri, Fernández Collado , & Baptista Lucio, 2014)

3.2.2. Nivel de investigación

La presente investigación es explicativa, ya que se analizó y describió el comportamiento de las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante en el área de estudio al agregar cal y ceniza de coronta de maíz. Este análisis se llevó a cabo utilizando métodos sistemáticos, como ensayos de laboratorio y la evaluación de un tramo de prueba.



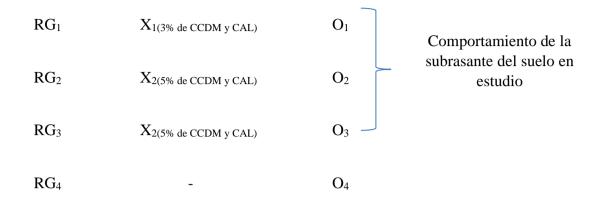
Los estudios explicativos se adentran en la comprensión de conceptos, ya que buscan identificar las causas detrás de eventos y fenómenos físicos o sociales. Su enfoque se centra en aclarar por qué sucede un fenómeno, en qué condiciones se presenta y cómo se interrelacionan dos o más variables. (Hernández Sampieri, Fernández Collado , & Baptista Lucio, 2014)

Las investigaciones explicativas son más organizadas que otros tipos de estudios y abarcan propósitos como la exploración, descripción y correlación. Además, ofrecen una comprensión más profunda del fenómeno en cuestión. (Hernández Sampieri, Fernández Collado , & Baptista Lucio, 2014)

3.3. Diseño de la investigación

Nuestro diseño de investigación es cuasiexperimental, ya que el sujeto de estudio está claramente definido. La variable independiente es la cal y la ceniza de coronta de maíz, mientras que la variable dependiente es el comportamiento de la subrasante. Se manipuló la variable independiente en diferentes porcentajes preestablecidos y se observó su efecto sobre la variable dependiente. Esto se llevó a cabo mediante comparaciones de las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante a través de ensayos de laboratorio y la ejecución de un tramo de prueba, lo que nos permitió validar nuestra hipótesis. La unidad de análisis consiste en la muestra extraída de la subrasante de la carretera San Blas y sus combinaciones con diferentes porcentajes de ceniza de coronta de maíz y cal.

Figura 6.Esquema de diseño de la Investigación



3.4. Población

En la presente investigación la población es finita, ya que se delimita al suelo de la subrasante que existe en la carretera San Blas Distrito de Macate – Santa -Ancash, del km 0+000 hasta km 1+500, tramo no pavimentado.

Figura 7.

Imagen Satelital de la Carretera San Blas del Distrito de Macate - Santa - Ancash



Nota. Obtenido de Google Earth, Google, s.f..

3.5. Muestra y muestreo

La muestra utilizada fue obtenida del suelo de la subrasante perteneciente al tramo en estudio, el cual se obtuvo mediante 4 calicatas ubicadas en la zona en estudio:

Tabla 10.Calicatas tomadas de la Carretera San Blas

| Calicatas | Tramo de Carretera | |
|-----------|--------------------|--|
| C-01 | 0+000 km | |
| C-02 | 0+500 km | |
| C-03 | 1+000 km | |
| C-04 | 1+500 km | |
| | | |

El tipo de muestreo utilizado es no probabilístico intencional, ya que elegimos las muestras pertinentes en relación a los atributos y la representación de la población para este estudio. (Hernández Sampieri, Fernández Collado, & Baptista Lucio, 2014, pág. 262)

Figura 8.Enumeración de Calicatas para el Proyecto



Nota. Obtenido de Google Earth, Google, s.f..



Se llevaron a cabo ensayos de mecánica de suelos en laboratorio con las muestras recolectadas del km 0+000 al 1+500, considerando los criterios y requisitos fundamentales del suelo para subrasantes según el "Manual de Carreteras" (2013), de la siguiente manera:

Tabla 11.Cantidad de Ensayos para el suelo de la subrasante para la investigación

| | | | SN + | SN + | SN + | Total |
|-------------------------|-------------|------------|-----------|-----------|--------------|-------|
| Ensayos | Norma | Subrasante | 1.5%Cal + | 2.5%Cal + | 4%Cal + | |
| | | | 1.5%CCM | 2.5%CCM | 4%CCM | |
| Contenido de | MTC E108 | 6 | 0 | 0 | 0 | 6 |
| Humedad | MIC EIUo | Ü | U | U | U | O |
| Análisis | NITD | | | | | |
| Granulométrico por | NTP | 6 | 0 | 0 | 0 | 6 |
| Tamizado | 339,128 | | | | | |
| ** ** ** | NTP | | | | | 24 |
| Limites Liquido | 339,129 | 6 | 6 | 6 | 6 | |
| Limites Plástico | NTP | _ | | | | 2.1 |
| | 339,129 | 6 | 6 | 6 | 6 | 24 |
| Índice de Plasticidad | NTP | | | | | 24 |
| | 339,129 | 6 | 6 | 6 | 6 | |
| Clasificación según | ASTM D- | | 0 | 0 | 0 | |
| SUCS | 2487 | 6 | 0 | 0 | 0 | 6 |
| Clasificación según | 3.5.1.15 | | 0 | 0 | 0 | |
| AASTHO | M-145 | 6 | 0 | 0 | 0 | 6 |
| Proctor Modificado | | | | | | |
| (Compactación de | MTC - E115 | 4 | 4 | 4 | 4 | 16 |
| suelos) | | | | | | |
| CBR - Capacidad de | | , | | | | |
| Soporte | MTC - E132 | 4 | 4 | 4 | 4 | 16 |
| Densidad de Campo | ASTM D- | _ | | | | _ |
| (Cono de Arena) | 1556 | 0 | 0 | 1 | 0 | 1 |
| Total, de ensayos por o | combinación | 50 | 26 | 27 | 26 | 129 |



3.6. Operacionalización de variables

3.6.1. Variables de estudio

a) Variable dependiente

Comportamiento de la subrasante

b) Variable independiente

Adición de ceniza de coronta de maíz y cal

3.6.2. Matriz de consistencia



Tabla 12. *Matriz de Consistencia*

| TA DE | FORMULACIÓN DEL PROBLEMA | OBJETIVOS DE LA INVESTIGACION | SISTEMA DE HIPÓTESIS |
|---|--|--|--|
| ORON | PROBLEMA GENERAL | OBJETIVO GENERAL | HIPÓTESIS GENERAL |
| R CAL Y CENIZA DE C | ¿Cuál es el comportamiento de la subrasante de la carretera San Blas al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz? | Evaluar el comportamiento de la subrasante de la carretera San Blas, al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz, Macate-2023. | Al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz en la subrasante de la zona de estudio, el comportamiento es bueno ya que mejora la calidad en sus propiedades considerablemente. |
| OICIONAL | PROBLEMA ESPECÍFICOS | OBJETIVO ESPECÍFICOS | HIPÓTESIS ESPECÍFICOS |
| " COMPORTAMIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL Y CENIZA DE CORONTA DE MAÍZ, MACATE -2023" | ¿Cómo son las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la carretera de acceso San Blas, Distrito de Macate, Provincia del Santa, departamento de Ancash? | físicas y mecánicas de la subrasante de la carretera de acceso San Blas, Distrito de | Las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante son pobres e inadecuadas. |
| | físicas y mecánicas de la subrasante de la zona en estudio, al adicionar Cal y Ceniza de coronta de maíz en | Determinar las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la zona de estudio, al adicionar Cal y Ceniza de coronta de maíz en los porcentajes de 3%, 5% y 8%. | mecánicas de la subrasante del suelo en estudio mejoran al adicionar Cal y Ceniza de coronta de maíz |
| | | índice CBR de la subrasante de la zona en estudio, con y sin | La variación del índice CBR de la subrasante de la zona en estudio tiene un incremento mayor al 5% al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz. |
| | ¿Cómo se comporta la subrasante del tramo de prueba realizado al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz? | - | de coronta de maíz mejora el comportamiento de la |



3.6.3. Matriz de operacionalización de variables

Tabla 13. *Matriz de Operacionalización de Variable*

| V | ARIABLES | DEFINICION CONCEPTUAL DE LA VARIABLE | DEFINICION OPERACIONAL DE LA VARIABLE | DIMENSIONA- MIENTO DE LAS VARIABLES | INDICADORES | HERRAMIENTAS | MÉTODOS | ESCALA DE MEDICIÓN |
|---------------|---|--|---|---|--|----------------------------------|--|-----------------------|
| INDEPENDIENTE | Adición de ceniza de coronta de maíz y cal | La adición de cal y ceniza de coronta de maíz, actúan como un agente estabilizador, ya que poseen compuestos químicos que mejoran significativamente las propiedades del suelo. | El uso de diversos porcentajes de la adición de cal y cenizas de coronta de maíz, se interpretará de manera cuasi-experimental, y nos permitirá evaluar datos de manera rápida y sencilla. | Dosificación | 0%, 3%, 5% y 8% de la mezcla de ceniza de coronta de maíz con cal | Ensayos de laboratorio, Excel | Recolección de Información, estudio de laboratorio | Razón numérica |
| DEPENDIENTE | Comporta- miento de la subrasante | La subrasante es el asiento directo de la estructura del pavimento y forma parte del prisma de la carretera que se construye entre el terreno natural y la estructura del pavimento. | El análisis del comportamiento de la subrasante se interpretará a través del Método Cuasi-experimental, el cual nos permitirá evaluarlas mediante una serie de patrones con el fin de obtener resultados numéricos. | Propiedades físicas y mecánicas | -Análisis granulométrico -Contenido de Humedad -Clasificación de Suelos -Limite líquido -Limite plástico -Ensayo CBR | Ensayos de laboratorio, Excel | Estudio de Mecánica de Suelos y recolección de datos | Razón numérica |

NARVAEZ ROFRIGUEZ BEATRIZ ROSMERY 55 MONTORO RAMIREZ YOCELIN



3.7. TÉCNICAS E INSTRUMENTOS DE RECOLECCIÓN DE DATOS

3.7.1. Determinar las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la carretera de acceso San Blas, Distrito de Macate, Santa, Ancash.

a) Técnicas

Ensayos de Laboratorio

b) Instrumentos

- Obtención en laboratorio de muestras representativas (MTC E 105)
- Análisis granulométrico de suelos por tamizado (MTC E 107)
- Determinación del contenido de humedad de un suelo (MTC E 108)
- Determinación del límite liquido de los suelos (MTC E 110)
- Determinación del límite plástico (L.P) de los suelos e índice de plasticidad (I.P) (MTC E 111)
- Compactación de suelos en laboratorio utilizando una energía modificada (Proctor Modificado) (MTC E 115)
- CBR en laboratorio (MTC E 132)

Estas técnicas e instrumentos están validadas por Manuel de Ensayo de Materiales en su versión 2016, aprobado por el R.D N° 18-2016-MTC/14 el 03 de marzo del 2016, aplicables a nivel nacional y que deben cumplir los organismos gubernamentales del país encargados de la gestión de la infraestructura vial.

3.7.2. Determinar las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la zona de estudio, al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz en los porcentajes de 3%, 5% y 8%.

a) Técnicas

Ensayos de Laboratorio

b) Instrumentos



- Obtención en laboratorio de muestras representativas (MTC E 105)
- Análisis granulométrico de suelos por tamizado (MTC E 107)
- Determinación del contenido de humedad de un suelo (MTC E 108)
- Determinación del límite liquido de los suelos (MTC E 110)
- Determinación del límite plástico (L.P) de los suelos e índice de plasticidad (I.P) (MTC
 E 111)
- Compactación de suelos en laboratorio utilizando una energía modificada (Proctor Modificado) (MTC E 115)
- CBR en laboratorio (MTC E 132)

Estas técnicas e instrumentos están validadas por Manuel de Ensayo de Materiales en su versión 2016, aprobado por el R.D N° 18-2016-MTC/14 el 03 de marzo del 2016, aplicables a nivel nacional y que deben cumplir los organismos gubernamentales del país encargados de la gestión de la infraestructura vial.

3.7.3. Evaluar la variación entre el índice CBR de la subrasante de la zona de estudio, con y sin adición cal y ceniza de coronta de maíz.

a) Técnicas

Método de análisis de datos de laboratorio

b) Instrumentos

- Programa Microsoft Excel
- 3.7.4. Realizar un tramo de prueba para observar el comportamiento de la subrasante al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz.

a) Técnicas

- Ensayos de campo y laboratorio

b) Instrumentos

- Compactación del suelo con plancha



- Ensayo para determinar la densidad y peso unitario del suelo In Situ mediante el método de cono de arena (MTC 117)

Estos instrumentos, son normas técnicas desarrolladas por la ASTM Internacional y por el MTC (Ministerio de Transportes y Comunicaciones).

3.7.5. Procedimientos para recolección de datos

3.7.5.1 ensayos ejecutados en campo

a) Muestreo de suelos (MTC E 101)

Para la evaluación geotécnica del suelo se realizó 4 calicatas de 1.50 m de profundidad por debajo de la subrasante, ubicadas dentro del ancho correspondiente de la vía San Blas.

Instrumentos

Barrenos, palanas, pico, sacos, wincha de 5.00 m, equipos de protección personal.

Procedimiento

Primero se ubicó los puntos de acuerdo a las distancias establecidas por kilómetro, luego se limpió el terreno superficialmente en cada punto para la excavación de las 4 calicatas a una profundidad de 1.50 metros y finalmente se procedió cuidadosamente extraer y almacenar en sacos las respectivas muestras.

Tabla 14.Ubicación de Calicatas en la Vía de Acceso a la Carretera de San Blas

| | Ubicac | | | |
|-------------------|-------------|-----------|-------------|--|
| Calicata | N | ${f E}$ | Profundidad | |
| C-01 (km 0+000.0) | 9031176.00 | 818772.00 | 1.50 m | |
| C-02 (km 0+500.0) | 9030751.151 | 818878.52 | 1.50 m | |
| C-03 (km 1+000.0) | 9030550.319 | 818878.66 | 1.50 m | |
| C-04 (km 1+500.0) | 9030800.625 | 818486.08 | 1.50 m | |
| | | | | |

Figura 9.Delimitación del tramo en estudio – Carretera San Blas



Nota. Obtenido de Google Earth, Google, s.f..

Fotografía 1.

Obtención de muestras de suelo natural de las calicatas C-01,C-02,C-03,C-04









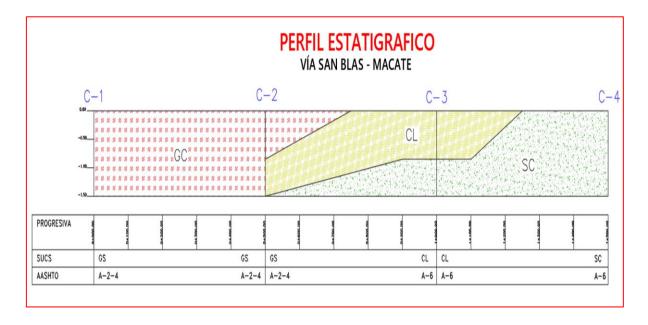
Toma de datos



Cada calicata requiere un perfil estratigráfico que describa con mayor precisión el tipo de suelo hallado en el área de estudio, elaborado en función de las muestras recolectadas.

Figura 10.

Perfil Estratigráfico del Tramo en Estudio



3.7.5.2 Ensayos ejecutados en laboratorio

a) Determinación del contenido de humedad de la muestra de suelo natural en estudio Instrumentos

Balanza calibrada, taras, horno de secado con capacidad de mantener una temperatura de mantener una temperatura uniforme de 110 ± 5 °C, guantes, cucharón metálico.

Procedimiento

- Se procede a pesar las taras en la balanza y se registra el número de recipiente en la ficha de toma de datos.
- Se hace un proceso de cuarteo del material tomado de la calicata a estudiar, para seleccionar las muestras.
- Se añade muestras de la tierra húmeda en las taras y se procede a pesar.



- Se registran los datos del peso de la tara y la muestra húmeda, luego se colocan en el horno de 115 ± 5 °C de temperatura por 24 horas, pasado este tiempo se procede a pesar las taras con las muestras secas.
- Se registran los pesos en la balanza de precisión de 0.01g de las muestras en la ficha de datos.

Fotografía 2.

Cuarteo de la muestra de subrasante proveniente de la carretera San Blas.





Toma de datos

Para cada muestra de suelo correspondiente a una calicata se realizó tres ensayos, estos datos nos servirá para calcular el contenido de humedad promedio.

Tabla 15.Tomas de Datos del Ensayo de Contenido de Humedad a la Subrasante

| Procedimiento | C-01 | C-02 | C-02 | C-03 | C-03 | C-04 |
|----------------------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| Troceumnento | C-01 | (E-01) | (E-02) | (E-01) | (E-02) | (E-01) |
| 1. Peso Tara, [gr] | 26.54 | 27.6 | 29.65 | 28.63 | 25.36 | 32.36 |
| 2. Peso Tara + Suelo | 129.41 | 127.14 | 133.36 | 133.63 | 128.36 | 133.36 |
| Húmedo, [gr] | 127.11 | 1-7.1 | 122.50 | 123.03 | 123.50 | 100.00 |



| 3. Peso Tara + Suelo Seco, | 121.36 | 121.86 | 125.02 | 127.41 | 120.36 | 126.36 |
|----------------------------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| [gr] | | | | | | |
| 4. Peso Agua, [gr] | 8.05 | 5.28 | 8.34 | 6.22 | 8 | 7 |
| 5. Peso Suelo Seco, [gr] | 94.82 | 94.26 | 95.37 | 98.78 | 95 | 94 |

b) Análisis granulométrico de suelos por tamizado (NTP 339.128)

Instrumentos y Equipos

Horno de secado con temperatura uniforme de 110 ± 5 °C, balanza de 0.1g de sensibilidad, taras, recipientes para el material, cepillo para la limpieza de tamices, serie de tamices (N° 2", N° 1½", N° ¾", N° ½", N° 3/8", N° 4, N° 10, N° 20. N° 40, N° 60, N° 100, N° 200, fondo y tapa)

Procedimiento

- Se realizo un cuarteo de las muestras, se pesó la muestra y se saturó por 24horas, todo esto se realizó para obtener una masa constante.
- Después de 24 horas en el horno, se lavaron las muestras con una malla N°200, separando los finos del suelo y conservando únicamente el material que quedó en la malla, el cual se secará posteriormente en el horno.
- Una vez que el material se secó, se procedió a pesar, determinando así la perdida por lavado.
- El material se colocó en los tamices en forma que su abertura sea descendente. Se movió los tamices de un lado a otro, en forma de circunferencias por alrededor de 10 min. Luego procedimos a pesar y registrar las muestras retenidas en cada malla. Se verifico que la suma total de toda la muestra retenida, tenga el mismo peso que la muestra inicial, o en todo caso podría variar en no más del 1%.

Fotografía 3.

Tamizado del material obtenido de la subrasante proveniente de la carretera San Blas.







Toma de datos

Se registran los datos de cada muestra de suelo correspondiente a cada calicata para posteriormente dibujar la curva granulométrica y hallar los coeficientes de uniformidad y curvatura.

Tabla 16. *Toma de datos para el Ensayo de Granulometría*

| 3.5.11 | | Muestras de suelo | | | | | | | |
|--------|----------|-------------------|-------------|---------|-------------|--------|--------|--|--|
| Mallas | Abertura | C-01 | C- | 02 | C- | C- 04 | | | |
| | [mm] | C-01 | (E1) | (E2) | (E1) | (E2) | | | |
| | | | | | | | | | |
| | | 2750.00 | 2770.00 | 2963.00 | 695.00 | 544.00 | 844.00 | | |
| | | | | | % pasa | | | | |
| 2.5 | 63.30 | 100.00 | 100.00 | 100.00 | 100.00 | 100.00 | 100.00 | | |
| 2" | 50.80 | 90.18 | 100.00 | 93.25 | 100.00 | 100.00 | 100.00 | | |
| 11/2" | 38.10 | 83.27 | 92.42 | 87.65 | 100.00 | 100.00 | 100.00 | | |
| 1" | 25.40 | 70.91 | 80.87 | 77.93 | 100.00 | 100.00 | 100.00 | | |



| 3/4" | 19.05 | 61.45 | 71.12 | 70.91 | 100.00 | 95.22 | 93.84 |
|-----------|-------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|
| 1/2" | 12.50 | 50.18 | 58.12 | 58.96 | 100.00 | 84.93 | 82.46 |
| 3/8" | 9.50 | 44.36 | 51.62 | 53.26 | 90.22 | 76.84 | 74.76 |
| N° 04 | 4.75 | 33.82 | 40.43 | 41.95 | 84.17 | 67.46 | 67.89 |
| Nº 10 | 2.00 | 25.82 | 33.21 | 34.69 | 78.42 | 60.85 | 62.20 |
| N° 20 | 0.84 | 21.45 | 27.44 | 28.08 | 72.09 | 54.78 | 56.75 |
| N° 40 | 0.42 | 18.91 | 24.55 | 24.74 | 66.33 | 51.84 | 52.84 |
| N° 60 | 0.25 | 17.82 | 22.38 | 21.87 | 62.73 | 48.90 | 48.93 |
| N° 100 | 0.15 | 16.36 | 20.22 | 19.34 | 56.98 | 43.75 | 45.73 |
| N° 200 | 0.07 | 14.91 | 17.33 | 17.01 | 51.80 | 36.76 | 40.88 |
| < N°200 - | - | - | | | | | |

c) Determinación del límite líquido de los suelos (NTP 339.129)

Instrumentos y Equipos

- Horno o estufa de secado con capacidad de mantener una temperatura uniforme de 110 ± 5 °C, vasija de porcelana, balanza con sensibilidad de 0.01 gr, cuchara de casa grande, taras o recipientes metálicos, acanalador o ranurador, calibrador, pipeta, tamiz N°40, espátula de hoja flexible y mortero.

Procedimiento

- Se calibró la cuchara de Casa Grande para que tenga una caída de 1 cm.
- Se pasó una porción de muestra a través de la malla N°40, seleccionando entre 150 y 250 gramos para la preparación de la muestra.
- La porción se mezcló con agua en un recipiente de porcelana para lograr una consistencia homogénea y pegajosa.



- Se colocó la muestra en la cuchara de Casa Grande, con un grosor aproximado de 1 cm, y se niveló la superficie.
- Se dividió el material de la cuchara en dos partes, trazando una línea en el centro con el acanalador.
- Luego, se giró la manija del aparato de Casa Grande a una velocidad constante, elevando la cuchara a 1 cm y golpeándola varias veces para que la muestra se uniera; se registró el número de golpes necesarios.
- Se tomó una muestra representativa de aproximadamente 1 pulgada de ancho, perpendicular a la ranura, se colocó en un recipiente metálico (tara) y se registró su peso para determinar el contenido de humedad, repitiendo este proceso según sea necesario para cumplir con los intervalos de golpes requeridos en la ficha de datos.
- Después de obtener los números de golpes, se pesó y secó en el horno durante 24 horas la muestra separada en las taras.

Fotografía 4.

Determinación del límite líquido de los suelos.







Toma de datos

El registro de los datos se muestra en las siguientes tablas:



Tabla 17.

Toma de Datos de la Subrasante para el Ensayo de Limite Liquido%

| PROCEDIN | | 1. NO DE GOLPES | 2. PESO TARA, [GR] | 3. PESO TARA + SUELO HÚMEDO, [GR] 73.824 | 4. PESO TARA + SUELO SECO, [GR] 63.525 | 5. PESO AGUA, [GR] | 6. PESO SUELO SECO, [GR] | 7. CONTENIDO DE HUMEDAD, [%] 26.990 |
|----------|------|--------------------|--------------------------|--|--|--------------------------|-----------------------------------|-------------------------------------|
| C01 | M-01 | 28 | 24.746 | 77.260 | 64.974 | 12.286 | 40.228 | 30.541 |
| C01 | M-03 | 14 | 26.341 | 72.361 | 60.025 | 12.336 | 33.684 | 36.623 |
| | M-01 | 33 | 26.214 | 73.024 | 63.744 | 9.280 | 37.530 | 24.727 |
| C02-E01 | M-02 | 26 | 25.310 | 71.312 | 61.004 | 10.308 | 35.694 | 28.879 |
| | M-03 | 16 | 25.770 | 66.410 | 55.477 | 10.933 | 29.707 | 36.803 |
| | M-01 | 34 | 26.371 | 69.142 | 59.391 | 9.751 | 33.020 | 29.531 |
| C02-E02 | M-02 | 23 | 25.471 | 68.395 | 57.335 | 11.060 | 31.864 | 34.710 |
| | M-03 | 15 | 25.774 | 66.453 | 55.000 | 11.453 | 29.226 | 39.188 |
| | M-01 | 33 | 25.741 | 75.301 | 64.134 | 11.167 | 38.393 | 29.086 |
| C03-E01 | M-02 | 26 | 25.140 | 73.471 | 62.234 | 11.237 | 37.094 | 30.293 |
| | M-03 | 14 | 26.334 | 69.341 | 58.005 | 11.336 | 31.671 | 35.793 |
| | M-01 | 39 | 26.431 | 70.147 | 61.035 | 9.112 | 34.604 | 26.332 |
| C03-E02 | M-02 | 27 | 26.558 | 69.930 | 59.866 | 10.064 | 33.308 | 30.215 |
| | M-03 | 16 | 27.041 | 69.120 | 57.896 | 11.224 | 30.855 | 36.377 |
| | M-01 | 39 | 27.501 | 39.906 | 37.109 | 2.797 | 9.608 | 29.111 |
| C04 | M-02 | 27 | 28.544 | 41.531 | 38.102 | 3.429 | 9.558 | 35.876 |
| | M-03 | 16 | 28.498 | 37.555 | 34.989 | 2.566 | 6.491 | 39.532 |



Tabla 18.

Toma de Datos de la SN+3%(CAL+CCM) para el Ensayo de Limite Liquido%

| | | | | 3. PESO | 4. PESO | | | 7. |
|---------------------------------|--------|----------|------------------|-----------------|--------------|------------------|------------------|-----------------|
| PROCEDIMIENTO SN+3%(CAL+CCM) | | 1. NO DE | 2. PESO TARA, | TARA + SUELO | TARA + SUELO | 5. PESO AGUA, | 6. PESO SUELO | CONTENIDO DE |
| SN+3%(CA | L+CCM) | GOLPES | [GR] | HÚMEDO, [GR] | SECO, | [GR] | SECO, | HUMEDAD, |
| | M-01 | 36 | 26.251 | 77.524 | 67.123 | 10.401 | 40.872 | 25.448 |
| C01 | M-02 | 26 | 25.855 | 78.254 | 66.600 | 11.654 | 40.745 | 28.602 |
| | M-03 | 16 | 26.368 | 77.365 | 64.336 | 13.029 | 37.968 | 34.316 |
| | M-01 | 35 | 25.471 | 77.452 | 67.940 | 9.512 | 42.469 | 22.398 |
| C02-E01 | M-02 | 27 | 25.639 | 78.457 | 67.245 | 11.212 | 41.606 | 26.948 |
| | M-03 | 14 | 26.332 | 77.326 | 64.254 | 13.072 | 37.922 | 34.471 |
| | M-01 | 34 | 24.369 | 75.369 | 64.365 | 11.004 | 39.996 | 27.513 |
| C02-E02 | M-02 | 23 | 25.654 | 76.341 | 63.856 | 12.485 | 38.202 | 32.682 |
| | M-03 | 15 | 26.354 | 74.524 | 61.365 | 13.159 | 35.011 | 37.585 |
| | M-01 | 33 | 25.741 | 75.301 | 64.134 | 11.167 | 38.393 | 29.086 |
| C03-E01 | M-02 | 26 | 25.140 | 73.471 | 62.234 | 11.237 | 37.094 | 30.293 |
| | M-03 | 14 | 26.334 | 69.341 | 58.861 | 10.480 | 32.527 | 32.219 |
| | M-01 | 35 | 25.163 | 75.630 | 65.760 | 9.870 | 40.597 | 24.312 |
| C03-E02 | M-02 | 27 | 25.254 | 75.210 | 64.254 | 10.956 | 39.000 | 28.092 |
| | M-03 | 16 | 25.471 | 75.330 | 62.036 | 13.294 | 36.565 | 36.357 |
| | M-01 | 35 | 25.436 | 75.365 | 64.562 | 10.803 | 39.126 | 27.611 |
| C04 | M-02 | 27 | 26.354 | 74.336 | 63.569 | 10.767 | 37.215 | 28.932 |
| | M-03 | 16 | 25.160 | 75.310 | 63.365 | 11.945 | 38.205 | 31.266 |



Tabla 19.Toma de Datos de la SN+5%(CAL+CCM) para el Ensayo de Limite Liquido%

| PROCEDIN SN+5%(CA | | 1. NO DE GOLPES | 2. PESO TARA, [GR] | 3. PESO TARA + SUELO HÚMEDO, [GR] | 4. PESO TARA + SUELO SECO, [GR] | 5. PESO AGUA, [GR] | 6. PESO SUELO SECO, [GR] | 7. CONTENIDO DE HUMEDAD, [%] |
|----------------------|------|-----------------------|--------------------------|---|---------------------------------|--------------------------|-----------------------------------|------------------------------|
| | M-01 | 35 | 25.365 | 76.455 | 66.142 | 10.313 | 40.777 | 25.291 |
| C01 | M-02 | 28 | 26.354 | 77.658 | 66.047 | 11.611 | 39.693 | 29.252 |
| | M-03 | 14 | 25.485 | 78.632 | 65.657 | 12.975 | 40.172 | 32.299 |
| | M-01 | 33 | 25.684 | 77.658 | 67.813 | 9.845 | 42.129 | 23.369 |
| C02-E01 | M-02 | 26 | 25.487 | 78.560 | 67.294 | 11.266 | 41.807 | 26.948 |
| | M-03 | 16 | 26.152 | 78.652 | 66.012 | 12.640 | 39.860 | 31.711 |
| | M-01 | 34 | 27.445 | 76.930 | 67.065 | 9.865 | 39.620 | 24.899 |
| C02-E02 | M-02 | 23 | 27.365 | 76.885 | 64.820 | 12.065 | 37.455 | 32.212 |
| | M-03 | 14 | 28.320 | 77.821 | 64.136 | 13.685 | 35.816 | 38.209 |
| | M-01 | 33 | 25.378 | 76.365 | 64.863 | 11.502 | 39.485 | 29.130 |
| C03-E01 | M-02 | 26 | 25.524 | 76.854 | 64.965 | 11.889 | 39.441 | 30.144 |
| | M-03 | 14 | 26.774 | 77.252 | 64.942 | 12.310 | 38.168 | 32.252 |
| | M-01 | 35 | 25.658 | 75.885 | 66.810 | 9.075 | 41.152 | 22.052 |
| C03-E02 | M-02 | 27 | 26.582 | 76.365 | 65.860 | 10.505 | 39.278 | 26.745 |
| | M-03 | 16 | 25.325 | 77.325 | 64.860 | 12.465 | 39.535 | 31.529 |
| | M-01 | 35 | 28.542 | 77.632 | 67.923 | 9.709 | 39.381 | 24.654 |
| C04 | M-02 | 27 | 28.652 | 78.732 | 67.865 | 10.867 | 39.213 | 27.713 |
| | M-03 | 16 | 27.332 | 77.254 | 65.720 | 11.534 | 38.388 | 30.046 |



Tabla 20.

Toma de Datos de la SN+8%(CAL+CCM) para el Ensayo de Limite Liquido%

| PROCEDIMIENTO | | | | 3. PESO | 4. PESO | | 6. PESO | 7. |
|---------------|--------|--------------|------------|------------------|----------------|---------|---------------|----------------|
| PROCEDIN | MIENTO | 1. NO | 2. PESO | TARA + | TARA + | 5. PESO | SUELO | CONTENIDO |
| SN+8%(CA) | L+CCM) | DE GOLPES | TARA, [GR] | SUELO HÚMEDO, | SUELO SECO, | AGUA, | SECO, [GR] | DE HUMEDAD, |
| | | | | [GR] | [GR] | | [GK] | [%] |
| | M-01 | 35 | 25.862 | 76.325 | 66.492 | 9.833 | 40.630 | 24.201 |
| C01 | M-02 | 27 | 26.542 | 76.325 | 65.587 | 10.738 | 39.045 | 27.502 |
| | M-03 | 14 | 25.452 | 75.335 | 63.194 | 12.141 | 37.742 | 32.168 |
| | M-01 | 33 | 25.136 | 74.253 | 65.513 | 8.740 | 40.377 | 21.646 |
| C02-E01 | M-02 | 26 | 25.365 | 76.210 | 65.632 | 10.578 | 40.267 | 26.270 |
| | M-03 | 16 | 26.152 | 77.954 | 65.923 | 12.031 | 39.771 | 30.251 |
| | M-01 | 34 | 27.045 | 76.458 | 67.062 | 9.396 | 40.017 | 23.480 |
| C02-E02 | M-02 | 24 | 27.330 | 76.165 | 64.865 | 11.300 | 37.535 | 30.105 |
| | M-03 | 15 | 27.314 | 77.671 | 63.980 | 13.691 | 36.666 | 37.340 |
| | M-01 | 33 | 25.143 | 76.452 | 64.850 | 11.602 | 39.707 | 29.219 |
| C03-E01 | M-02 | 26 | 26.489 | 76.331 | 64.632 | 11.699 | 38.143 | 30.671 |
| | M-03 | 14 | 26.332 | 77.152 | 64.770 | 12.382 | 38.438 | 32.213 |
| | M-01 | 35 | 25.451 | 74.320 | 66.210 | 8.110 | 40.759 | 19.897 |
| C03-E02 | M-02 | 27 | 26.435 | 75.850 | 65.765 | 10.085 | 39.330 | 25.642 |
| | M-03 | 16 | 26.130 | 75.250 | 63.856 | 11.394 | 37.726 | 30.202 |
| | M-01 | 35 | 25.489 | 74.536 | 65.986 | 8.550 | 40.497 | 21.113 |
| C04 | M-02 | 27 | 25.463 | 74.336 | 64.423 | 9.913 | 38.960 | 25.444 |
| | M-03 | 16 | 25.395 | 74.452 | 63.231 | 11.221 | 37.836 | 29.657 |

d) Determinación del límite Plástico (L.P.) e índice de plasticidad (I.P.) (NTP 339.129)

Instrumentos y Equipos

- Horno con temperatura uniforme de 110 ± 5 °C, vasija de porcelana, vidrio esmerilado, balanza con sensibilidad de 0.01 gr, taras o recipientes metálicos, tamiz N°40, espátula de hoja flexible.

Procedimiento

- Con las mismas muestras del ensayo que hicimos el límite liquido procedimos a tomar muestras de 1.5 a 2.0 gramos, luego deslizamos la muestra sobre el vidrio esmerilado, con la yema de los dedos le damos forma de pequeños cilindros o rollitos, regulares y uniformes de 3.20 mm aproximadamente.
- Los pequeños cilindros se desmoronarán a un diámetro total de aproximadamente 3.20 mm al perder humedad, momento en el cual finaliza el ensayo.
- Repetiremos este proceso hasta alcanzar el peso adecuado en los recipientes; antes de introducirlas en el horno por 24 horas, se pesarán y registrarán las muestras.
 - Tras las 24 horas, se anotan los pesos secos de los recipientes y se procede a determinar el contenido de humedad, que representa su límite plástico.

Fotografía 5.

Determinación del límite plástico del suelo.







Toma de datos



Tabla 21.Toma de Datos de la Subrasante para el Ensayo de Limite Plástico%

| | | | 2. PESO | 3. PESO | | F DEGG | 6. |
|---------------------|--------|---------|---------|---------|---------|------------------|-----------|
| PROCEDIM SUBRASA | MIENTO | 1. PESO | TARA + | TARA + | 4. PESO | 5. PESO SUELO | CONTENIDO |
| | | TARA, | SUELO | SUELO | AGUA, | SECO, | DE |
| SUDKAS | ANIE | [GR] | HÚMEDO, | SECO, | [GR] | | HUMEDAD, |
| | | | [GR] | [GR] | | [GR] | [%] |
| | M-01 | 25.360 | 31.410 | 30.295 | 1.115 | 4.935 | 22.594 |
| C01 | M-02 | 25.110 | 30.741 | 29.722 | 1.019 | 4.612 | 22.095 |
| | M-03 | 25.187 | 30.661 | 29.675 | 0.986 | 4.488 | 21.970 |
| | M-01 | 26.300 | 31.660 | 30.695 | 0.965 | 4.395 | 21.957 |
| C02-E01 | M-02 | 25.360 | 30.450 | 29.525 | 0.925 | 4.165 | 22.209 |
| | M-03 | 25.880 | 30.630 | 29.770 | 0.860 | 3.890 | 22.108 |
| | M-01 | 27.310 | 35.592 | 33.997 | 1.595 | 6.687 | 23.852 |
| C02-E02 | M-02 | 27.332 | 35.554 | 33.945 | 1.609 | 6.613 | 24.331 |
| | M-03 | 27.324 | 35.330 | 33.815 | 1.515 | 6.491 | 23.340 |
| | M-01 | 24.668 | 30.410 | 29.425 | 0.985 | 4.757 | 20.706 |
| C03-E01 | M-02 | 25.741 | 31.241 | 30.285 | 0.956 | 4.544 | 21.039 |
| | M-03 | 25.698 | 30.641 | 29.775 | 0.866 | 4.077 | 21.241 |
| | M-01 | 25.883 | 28.654 | 28.179 | 0.475 | 2.296 | 20.688 |
| C03-E02 | M-02 | 26.041 | 28.881 | 28.388 | 0.493 | 2.347 | 21.006 |
| | M-03 | 26.335 | 28.456 | 28.092 | 0.364 | 1.757 | 20.717 |
| | M-01 | 27.303 | 31.573 | 30.765 | 0.808 | 3.462 | 23.339 |
| C04 | M-02 | 27.453 | 30.694 | 30.090 | 0.604 | 2.637 | 22.905 |
| | M-03 | 28.201 | 33.418 | 32.455 | 0.963 | 4.254 | 22.638 |



Tabla 22.

Toma de Datos de la SN+3%(CAL+CCM) para el Ensayo de Limite Plástico%

| | | | 2. PESO | 3. PESO | | 5 DECO | 6. |
|----------|--------|---------|---------|---------|---------|---------|-----------|
| DDOCEDIA | MIENTO | 1. PESO | TARA + | TARA + | 4. PESO | 5. PESO | CONTENIDO |
| PROCEDIN | | TARA, | SUELO | SUELO | AGUA, | SUELO | DE |
| SN+3%(CA | L+CCM) | [GR] | HÚMEDO, | SECO, | [GR] | SECO, | HUMEDAD, |
| | | | [GR] | [GR] | | [GR] | [%] |
| | M-01 | 25.360 | 33.524 | 31.860 | 1.664 | 6.500 | 25.600 |
| C01 | M-02 | 25.110 | 35.653 | 33.482 | 2.171 | 8.372 | 25.932 |
| | M-03 | 25.187 | 35.314 | 33.245 | 2.069 | 8.058 | 25.676 |
| | M-01 | 26.300 | 31.660 | 30.578 | 1.082 | 4.278 | 25.292 |
| C02-E01 | M-02 | 25.360 | 30.450 | 29.525 | 0.925 | 4.165 | 22.209 |
| | M-03 | 25.880 | 30.630 | 29.770 | 0.860 | 3.890 | 22.108 |
| | M-01 | 27.684 | 35.365 | 33.876 | 1.489 | 6.192 | 24.047 |
| C02-E02 | M-02 | 27.584 | 36.452 | 34.713 | 1.739 | 7.129 | 24.393 |
| | M-03 | 26.865 | 36.325 | 34.396 | 1.929 | 7.531 | 25.614 |
| | M-01 | 25.668 | 30.750 | 29.853 | 0.897 | 4.185 | 21.434 |
| C03-E01 | M-02 | 25.741 | 30.641 | 29.813 | 0.828 | 4.072 | 20.334 |
| | M-03 | 25.698 | 31.041 | 30.087 | 0.954 | 4.389 | 21.736 |
| | M-01 | 24.774 | 32.361 | 30.982 | 1.379 | 6.208 | 22.213 |
| C03-E02 | M-02 | 25.634 | 32.145 | 30.954 | 1.191 | 5.320 | 22.387 |
| | M-03 | 25.641 | 31.421 | 30.350 | 1.071 | 4.709 | 22.744 |
| | M-01 | 27.456 | 32.336 | 31.406 | 0.930 | 3.950 | 23.544 |
| C04 | M-02 | 26.368 | 32.942 | 31.693 | 1.249 | 5.325 | 23.455 |
| | M-03 | 26.154 | 33.040 | 31.700 | 1.340 | 5.546 | 24.162 |



Tabla 23.

Toma de Datos de la SN+5%(CAL+CCM) para el Ensayo de Limite Plástico%

| | | | 2. PESO | 3. PESO | | | 6. |
|---------------------------------|--------|---------|---------|---------|---------|---------|-----------|
| PROCEDIMIENTO SN+5%(CAL+CCM) | | 1. PESO | TARA + | TARA + | 4. PESO | 5. PESO | CONTENIDO |
| | | TARA, | SUELO | SUELO | AGUA, | SUELO | DE |
| SN+5%(CA | L+CCM) | [GR] | HÚMEDO, | SECO, | [GR] | SECO, | HUMEDAD, |
| | | | [GR] | [GR] | | [GR] | [%] |
| | M-01 | 26.426 | 34.516 | 32.889 | 1.627 | 6.463 | 25.174 |
| C01 | M-02 | 26.846 | 35.159 | 33.415 | 1.744 | 6.569 | 26.549 |
| | M-03 | 26.549 | 34.784 | 33.075 | 1.709 | 6.526 | 26.188 |
| | M-01 | 25.675 | 32.242 | 31.004 | 1.238 | 5.329 | 23.231 |
| C02-E01 | M-02 | 25.685 | 32.495 | 31.157 | 1.338 | 5.472 | 24.452 |
| | M-03 | 25.663 | 32.322 | 31.072 | 1.250 | 5.409 | 23.110 |
| | M-01 | 26.865 | 35.646 | 33.901 | 1.745 | 7.036 | 24.801 |
| C02-E02 | M-02 | 26.365 | 35.365 | 33.590 | 1.775 | 7.225 | 24.567 |
| | M-03 | 26.495 | 35.495 | 33.680 | 1.815 | 7.185 | 25.261 |
| | M-01 | 25.778 | 31.684 | 30.623 | 1.061 | 4.845 | 21.899 |
| C03-E01 | M-02 | 26.325 | 32.653 | 31.484 | 1.169 | 5.159 | 22.659 |
| | M-03 | 25.845 | 32.452 | 31.234 | 1.218 | 5.389 | 22.602 |
| | M-01 | 26.487 | 32.558 | 31.413 | 1.145 | 4.926 | 23.244 |
| C03-E02 | M-02 | 26.854 | 32.532 | 31.453 | 1.079 | 4.599 | 23.462 |
| | M-03 | 25.854 | 32.752 | 31.471 | 1.281 | 5.617 | 22.806 |
| | M-01 | 25.886 | 33.452 | 31.995 | 1.457 | 6.109 | 23.850 |
| C04 | M-02 | 26.635 | 34.165 | 32.706 | 1.459 | 6.071 | 24.032 |
| | M-03 | 25.851 | 34.352 | 32.706 | 1.646 | 6.855 | 24.012 |



Tabla 24.

Toma de Datos de la SN+8%(CAL+CCM) para el Ensayo de Limite Plástico%

| PROCEDIMIENTO | | | 2. PESO | 3. PESO | | 5. PESO | 6. |
|------------------------|--------|---------|---------|---------|---------|---------|-----------|
| PROCEDIMI SN+8%(CAL | MIENTO | 1. PESO | TARA + | TARA + | 4. PESO | SUELO | CONTENIDO |
| | | TARA, | SUELO | SUELO | AGUA, | SECO, | DE |
| 511+070(CA | L+CCM) | [GR] | HÚMEDO, | SECO, | [GR] | [GR] | HUMEDAD, |
| | | | [GR] | [GR] | | [GK] | [%] |
| | M-01 | 27.658 | 36.357 | 34.545 | 1.812 | 6.887 | 26.310 |
| C01 | M-02 | 27.467 | 36.251 | 34.368 | 1.883 | 6.901 | 27.286 |
| | M-03 | 27.546 | 36.352 | 34.575 | 1.777 | 7.029 | 25.281 |
| | M-01 | 25.365 | 31.245 | 30.089 | 1.156 | 4.724 | 24.471 |
| C02-E01 | M-02 | 25.745 | 32.456 | 31.154 | 1.302 | 5.409 | 24.071 |
| | M-03 | 26.112 | 32.251 | 31.101 | 1.150 | 4.989 | 23.051 |
| | M-01 | 25.365 | 32.565 | 31.084 | 1.481 | 5.719 | 25.896 |
| C02-E02 | M-02 | 26.452 | 33.652 | 32.165 | 1.487 | 5.713 | 26.028 |
| | M-03 | 25.154 | 31.525 | 30.212 | 1.313 | 5.058 | 25.959 |
| | M-01 | 25.348 | 31.523 | 30.312 | 1.211 | 4.964 | 24.396 |
| C03-E01 | M-02 | 26.798 | 32.410 | 31.305 | 1.105 | 4.507 | 24.517 |
| | M-03 | 26.452 | 32.784 | 31.540 | 1.244 | 5.088 | 24.450 |
| | M-01 | 25.654 | 31.103 | 30.050 | 1.053 | 4.396 | 23.954 |
| C03-E02 | M-02 | 26.452 | 32.520 | 31.356 | 1.164 | 4.904 | 23.736 |
| | M-03 | 26.882 | 32.470 | 31.423 | 1.047 | 4.541 | 23.057 |
| | M-01 | 26.047 | 34.528 | 32.862 | 1.666 | 6.815 | 24.446 |
| C04 | M-02 | 26.145 | 34.187 | 32.613 | 1.574 | 6.468 | 24.335 |
| | M-03 | 26.854 | 34.268 | 32.812 | 1.456 | 5.958 | 24.438 |



e) Compactación de suelos en laboratorio utilizando una energía modificada (Proctor

modificado ASTM D-1557)

Se utilizó el Método "C"

- Molde: 152,4 mm (6 ") de diámetro, Muestra de suelo que pasa el tamiz 3/4" (19 mm)

- Capas: 5

- Golpes: 56

Uso: Cuando más del 20% en peso del material se retiene en el tamiz 9,5 mm (3/8 pulg.) y

menos de 30% en peso es retenido en el tamiz 19,0 mm (¾ pulg.).

Otros usos: Este método de prueba generalmente producirá un Peso Unitario Seco Máximo

bien definido para suelos que no drenan libremente.

Instrumentos y Equipos

- Tamices 3/4", 3/8" y N°4, molde de 6", balanza con aproximación de 0.01 g, horno o estufa

de secado con temperatura uniforme de 110 ± 5 °C, pisón o martillo, bandeja o recipiente

metálico, extractor de muestras, cucharón, badilejo, espátula, enrasador o regla de

metálica.

Procedimiento

- Se secó la muestra de suelo en el horno y luego se tamizó a través de los tamices de malla

de 3/4", 3/8" y N°4.

- La muestra se secó y pesó adecuadamente, luego se dividió en porciones de 6 kg para cada

punto de Proctor. Se pesó el molde con la base, sin el collar superior, y una vez pesado se

volvió a colocar el collar.

- También se pesaron los porcentajes en gramos de cal y ceniza de mazorca de maíz (ver

tabla 9).

- Se añadió agua a las muestras en diferentes porcentajes y se mezcló en una bandeja

metálica hasta que la mezcla se homogenizara.



- Luego, la muestra se dividió en cinco partes iguales y se colocó dentro del molde, asegurando que la altura fuera uniforme.
- El suelo se compactó en cinco capas sucesivas, aplicando 56 golpes con el pistón en cada capa.
- Una vez completadas las cinco capas, se retiró el collarín de extensión, dejando la superficie plana y nivelándola con una regla metálica.
- Se pesó y registró el peso de la muestra extraída axialmente del centro del molde, lo que permitió determinar el contenido de humedad según el ensayo NTP 339.127.
- Estas muestras se introdujeron en el horno durante 24 horas y luego se pesaron en estado seco para calcular el contenido de humedad.
- Este proceso se repitió hasta completar los cinco ensayos de Proctor, a partir de los cuales se elaboró la curva de compactación (Densidad / Humedad).

Fotografía 6.

Ensayo de Proctor modificado de la subrasante de la carretera San Blas.







Toma de datos

Tabla 25.Toma de Datos de la Subrasante para el Ensayo de Proctor Modificado

| | EDIMIENTO RASANTE | 1. VOLUMEN DEL MOLDE (CM3) | 2. PESO DEL MOLDE (GR) | 3. PESO DEL MOLDE + MUESTRA | 4. PESO DE LA MUESTRA HÚMEDA (GR) | 5. DENSIDAD HÚMEDA DE LA MUESTRA | 6. PESO DE LA TARA (GR) | 7. PESO DE LA TARA + SUELO HÚMEDO (GR) | 8. PESO DE LA TARA + SUELO | 9. PESO DEL AGUA (GR) | 10. PESO DEL SUELO SECO (GR) | 11. CONTENIDO DE HUMEDAD (%) | 12. DENSIDAD SECA DE LA MUESTRA |
|-----|----------------------|-------------------------------|---------------------------|-----------------------------------|---|--|----------------------------|--|-------------------------------|--------------------------|---------------------------------|---------------------------------|---------------------------------|
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 11040.00 | 4716.60 | 2.21 | 25.63 | 131.32 | 127.54 | 3.78 | 101.91 | 3.71 | 2.131 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 11350.00 | 5026.60 | 2.36 | 25.17 | 129.86 | 124.12 | 5.74 | 98.95 | 5.80 | 2.227 |
| C01 | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11485.00 | 5161.60 | 2.42 | 25.33 | 130.11 | 122.71 | 7.40 | 97.38 | 7.60 | 2.248 |
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11464.00 | 5140.60 | 2.41 | 28.65 | 129.36 | 119.98 | 9.38 | 91.33 | 10.27 | 2.185 |
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 11407.00 | 5083.60 | 2.38 | 25.22 | 136.65 | 124.33 | 12.32 | 99.11 | 12.43 | 2.119 |
| C02 | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 11056.00 | 4732.60 | 2.22 | 26.36 | 133.63 | 130.15 | 3.48 | 103.79 | 3.35 | 2.146 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 11294.00 | 4970.60 | 2.33 | 25.14 | 130.69 | 125.16 | 5.53 | 100.02 | 5.53 | 2.207 |



| | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11496.00 | 5172.60 | 2.42 | 25.69 | 132.30 | 124.86 | 7.44 | 99.17 | 7.50 | 2.255 |
|-----|----------|---------|---------|----------|---------|------|-------|--------|--------|-------|-------|-------|-------|
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11487.00 | 5163.60 | 2.42 | 26.36 | 133.14 | 124.18 | 8.96 | 97.82 | 9.16 | 2.217 |
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 11412.00 | 5088.60 | 2.38 | 25.34 | 135.32 | 124.26 | 11.06 | 98.92 | 11.18 | 2.145 |
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 10050.00 | 3270.00 | 1.53 | 25.77 | 130.32 | 120.66 | 9.66 | 94.89 | 10.18 | 1.391 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 10214.00 | 3634.00 | 1.70 | 25.14 | 135.65 | 124.01 | 11.64 | 98.87 | 11.77 | 1.524 |
| C03 | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 10154.00 | 4149.20 | 1.95 | 27.25 | 139.03 | 125.40 | 13.63 | 98.15 | 13.88 | 1.716 |
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 10004.00 | 3976.60 | 1.87 | 27.25 | 135.96 | 120.30 | 15.66 | 93.05 | 16.83 | 1.600 |
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 10024.00 | 3965.60 | 1.70 | 25.33 | 134.36 | 117.12 | 17.24 | 91.79 | 18.78 | 1.434 |
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 10355.00 | 4031.60 | 1.89 | 25.96 | 130.36 | 124.40 | 5.97 | 98.44 | 6.06 | 1.781 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 10704.00 | 4380.60 | 2.05 | 25.66 | 134.13 | 125.31 | 8.82 | 99.65 | 8.85 | 1.886 |
| C04 | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 10990.00 | 4666.60 | 2.19 | 26.36 | 134.27 | 122.55 | 11.71 | 96.19 | 12.18 | 1.950 |
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 10820.00 | 4496.60 | 2.11 | 27.36 | 136.25 | 122.06 | 14.19 | 94.70 | 14.99 | 1.833 |
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 10614.00 | 4290.60 | 2.01 | 25.14 | 133.24 | 117.33 | 15.91 | 92.19 | 17.26 | 1.715 |



Tabla 26.Toma de Datos de la SN+3%(CAL+CCM) para el Ensayo de Proctor Modificado

| | EDIMIENTO (CAL+CCM) | 1. VOLUMEN DEL MOLDE (CM3) | 2. PESO DEL MOLDE (GR) | 3. PESO DEL MOLDE + MUESTRA HÚMEDA (GR) | 4. PESO DE LA MUESTRA HÚMEDA (GR) | 5. DENSIDAD HÚMEDA DE LA MUESTRA (GR/CM3) | 6. PESO DE LA TARA (GR) | 7. PESO DE LA TARA + SUELO HÚMEDO (GR) | 8. PESO DE LA TARA + SUELO SECO (GR) | 9. PESO DEL AGUA (GR) | 10. PESO DEL SUELO SECO (GR) | 11. CONTENIDO DE HUMEDAD (%) | 12. DENSIDAD SECA DE LA MUESTRA (GR/CM3) |
|-----|------------------------|-------------------------------|---------------------------|---|---|---|----------------------------|--|---|--------------------------|---------------------------------|---------------------------------|--|
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 11096.00 | 4772.60 | 2.24 | 26.33 | 127.54 | 125.14 | 2.41 | 98.81 | 2.43 | 2.183 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 11345.00 | 5021.60 | 2.35 | 26.15 | 127.15 | 123.03 | 4.13 | 96.88 | 4.26 | 2.257 |
| C01 | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11589.00 | 5265.60 | 2.47 | 25.33 | 126.33 | 119.73 | 6.60 | 94.40 | 7.00 | 2.306 |
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11607.00 | 5283.60 | 2.48 | 26.15 | 126.25 | 117.79 | 8.47 | 91.63 | 9.24 | 2.267 |
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 11574.00 | 5250.60 | 2.46 | 25.85 | 126.75 | 116.46 | 10.29 | 90.61 | 11.35 | 2.210 |
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 11042.00 | 4718.60 | 2.21 | 25.33 | 126.46 | 124.13 | 2.33 | 98.80 | 2.36 | 2.160 |
| C02 | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 11294.00 | 4970.60 | 2.33 | 26.31 | 126.34 | 122.36 | 3.97 | 96.05 | 4.14 | 2.237 |
| | Pto. III | 2140.80 | 6323.40 | 11534.00 | 5365.60 | 2.51 | 26.26 | 126.99 | 120.42 | 6.57 | 94.16 | 6.97 | 2.343 |



| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11554.00 | 5230.60 | 2.45 | 26.49 | 127.37 | 118.96 | 8.40 | 92.48 | 9.09 | 2.247 |
|-----|----------|---------|---------|----------|---------|------|-------|--------|--------|-------|-------|-------|-------|
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 11476.00 | 5152.60 | 2.41 | 26.35 | 127.33 | 117.24 | 10.09 | 90.89 | 11.10 | 2.174 |
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 10313.00 | 3989.60 | 1.87 | 26.57 | 126.87 | 124.65 | 2.21 | 98.08 | 2.26 | 1.828 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 10948.00 | 4624.60 | 2.17 | 26.34 | 127.34 | 123.13 | 4.21 | 96.79 | 4.35 | 2.077 |
| C03 | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11276.00 | 4952.60 | 2.32 | 27.15 | 128.34 | 122.37 | 5.98 | 95.22 | 6.28 | 2.184 |
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11087.00 | 4763.60 | 2.23 | 26.37 | 128.39 | 120.66 | 7.72 | 94.30 | 8.19 | 2.063 |
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 10788.00 | 4464.60 | 2.09 | 26.75 | 128.37 | 118.67 | 9.70 | 91.92 | 10.55 | 1.893 |
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 10338.00 | 4014.60 | 1.88 | 27.54 | 128.37 | 126.10 | 2.27 | 98.56 | 2.30 | 1.839 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 10805.00 | 4481.60 | 2.10 | 26.37 | 129.33 | 124.79 | 4.54 | 98.42 | 4.61 | 2.008 |
| C04 | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11308.00 | 4984.60 | 2.34 | 25.89 | 130.25 | 123.75 | 6.50 | 97.87 | 6.64 | 2.191 |
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11128.00 | 4804.60 | 2.25 | 24.33 | 128.54 | 120.33 | 8.21 | 96.01 | 8.55 | 2.074 |
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 10766.00 | 4442.60 | 2.08 | 25.37 | 128.77 | 118.75 | 10.02 | 93.39 | 10.73 | 1.880 |

Tabla 27.

Toma de Datos de la SN+5%(CAL+CCM) para el Ensayo de Proctor Modificado

| | DIMIENTO (CAL+CCM) | 1. VOLUMEN DEL MOLDE (CM3) | 2. PESO DEL MOLDE (GR) | 3. PESO DEL MOLDE + MUESTRA HÚMEDA (GR) | 4. PESO DE LA MUESTRA HÚMEDA (GR) | 5. DENSIDAD HÚMEDA DE LA MUESTRA (GR/CM3) | 6. PESO DE LA TARA (GR) | 7. PESO DE LA TARA + SUELO HÚMEDO (GR) | 8. PESO DE LA TARA + SUELO SECO (GR) | 9. PESO DEL AGUA (GR) | 10. PESO DEL SUELO SECO (GR) | 11. CONTENIDO DE HUMEDAD (%) | 12. DENSIDAD SECA DE LA MUESTRA (GR/CM3) |
|-----|-----------------------|-------------------------------|---------------------------|---|---|---|----------------------------|---|---|--------------------------|---------------------------------|---------------------------------|--|
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 11134.00 | 4810.60 | 2.25 | 25.14 | 126.45 | 124.12 | 2.33 | 98.98 | 2.35 | 2.203 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 11439.00 | 5115.60 | 2.40 | 26.36 | 128.35 | 124.06 | 4.29 | 97.70 | 4.39 | 2.297 |
| C01 | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11616.00 | 5292.60 | 2.48 | 25.41 | 129.14 | 122.92 | 6.22 | 97.51 | 6.38 | 2.332 |
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11645.00 | 5321.60 | 2.49 | 25.85 | 129.15 | 121.04 | 8.12 | 95.19 | 8.53 | 2.298 |
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 11609.00 | 5285.60 | 2.48 | 26.04 | 128.37 | 118.76 | 9.61 | 92.72 | 10.36 | 2.244 |
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 11093.00 | 4769.60 | 2.24 | 27.32 | 128.47 | 126.15 | 2.32 | 98.83 | 2.35 | 2.184 |
| C02 | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 11386.00 | 5062.60 | 2.37 | 26.15 | 127.37 | 123.15 | 4.22 | 97.00 | 4.35 | 2.274 |
| | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11634.00 | 5310.60 | 2.49 | 26.27 | 127.18 | 121.28 | 5.90 | 95.02 | 6.21 | 2.343 |



| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11586.00 | 5262.60 | 2.47 | 26.31 | 127.16 | 119.16 | 8.00 | 92.84 | 8.62 | 2.271 |
|-----|----------|---------|---------|----------|---------|------|-------|--------|--------|-------|--------|-------|-------|
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 11507.00 | 5183.60 | 2.43 | 27.02 | 128.03 | 118.48 | 9.56 | 91.45 | 10.45 | 2.199 |
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 10463.00 | 4139.60 | 1.94 | 27.41 | 128.21 | 125.90 | 2.32 | 98.48 | 2.35 | 1.895 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 11014.00 | 4690.60 | 2.20 | 25.32 | 126.15 | 122.13 | 4.01 | 96.81 | 4.15 | 2.111 |
| C03 | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11314.00 | 4990.60 | 2.34 | 26.15 | 128.37 | 122.58 | 5.78 | 96.44 | 6.00 | 2.206 |
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11124.00 | 4800.60 | 2.25 | 25.37 | 128.32 | 120.32 | 8.00 | 94.96 | 8.43 | 2.075 |
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 10869.00 | 4545.60 | 2.13 | 24.33 | 128.15 | 118.01 | 10.13 | 93.68 | 10.81 | 1.922 |
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 10368.00 | 4044.60 | 1.90 | 26.15 | 128.66 | 126.37 | 2.29 | 100.22 | 2.29 | 1.853 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 10769.00 | 4445.60 | 2.08 | 26.31 | 128.14 | 124.15 | 3.99 | 97.84 | 4.08 | 2.002 |
| C04 | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11361.00 | 5037.60 | 2.36 | 26.48 | 128.37 | 122.37 | 6.00 | 95.89 | 6.26 | 2.222 |
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11151.00 | 4672.60 | 2.19 | 26.37 | 129.15 | 121.36 | 7.78 | 94.99 | 8.19 | 2.024 |
| _ | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 10806.00 | 4482.60 | 2.10 | 26.19 | 129.33 | 119.46 | 9.87 | 93.27 | 10.59 | 1.900 |



Tabla 28.

Toma de Datos de la SN+8%(CAL+CCM) para el Ensayo de Proctor Modificado

| | EDIMIENTO (CAL+CCM) | 1. VOLUMEN DEL MOLDE (CM3) | 2. PESO DEL MOLDE (GR) | 3. PESO DEL MOLDE + MUESTRA HÚMEDA (GR) | 4. PESO DE LA MUESTRA HÚMEDA (GR) | 5. DENSIDAD HÚMEDA DE LA MUESTRA (GR/CM3) | 6. PESO DE LA TARA (GR) | 7. PESO DE LA TARA + SUELO HÚMEDO (GR) | 8. PESO DE LA TARA + SUELO SECO (GR) | 9. PESO DEL AGUA (GR) | 10. PESO DEL SUELO SECO (GR) | 11. CONTENIDO DE HUMEDAD (%) | 12. DENSIDAD SECA DE LA MUESTRA (GR/CM3) |
|-----|------------------------|-------------------------------|---------------------------|---|---|---|----------------------------|---|---|--------------------------|---------------------------------|---------------------------------|--|
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 11106.00 | 4782.60 | 2.24 | 25.33 | 125.87 | 123.77 | 2.10 | 98.44 | 2.13 | 2.195 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 11549.00 | 5225.60 | 2.45 | 25.46 | 126.99 | 122.45 | 4.54 | 96.99 | 4.68 | 2.339 |
| C01 | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11837.00 | 5513.60 | 2.58 | 26.37 | 127.35 | 121.14 | 6.21 | 94.78 | 6.55 | 2.425 |
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11824.00 | 5500.60 | 2.58 | 25.48 | 126.34 | 118.64 | 7.70 | 93.15 | 8.27 | 2.381 |
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 11730.00 | 5406.60 | 2.53 | 25.34 | 126.14 | 116.34 | 9.81 | 90.99 | 10.78 | 2.287 |
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 11014.00 | 4690.60 | 2.20 | 26.66 | 128.35 | 126.34 | 2.01 | 99.68 | 2.02 | 2.155 |
| C02 | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 11496.00 | 5172.60 | 2.42 | 26.88 | 127.42 | 123.45 | 3.97 | 96.57 | 4.11 | 2.328 |
| | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11834.00 | 5510.60 | 2.58 | 25.77 | 126.56 | 120.63 | 5.93 | 94.87 | 6.25 | 2.431 |
| | | | | | | | | | | | | | |



| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11808.00 | 5484.60 | 2.57 | 26.34 | 127.54 | 119.69 | 7.86 | 93.35 | 8.42 | 2.371 |
|-----|----------|---------|---------|----------|---------|------|-------|--------|--------|-------|-------|-------|-------|
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 11724.00 | 5400.60 | 2.53 | 27.42 | 128.25 | 118.43 | 9.82 | 91.01 | 10.78 | 2.285 |
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 10786.00 | 4462.60 | 2.09 | 26.19 | 126.36 | 124.14 | 2.22 | 97.96 | 2.26 | 2.045 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 11289.00 | 4965.60 | 2.33 | 26.23 | 128.34 | 124.16 | 4.18 | 97.93 | 4.27 | 2.232 |
| C03 | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11534.00 | 5210.60 | 2.44 | 26.85 | 128.99 | 123.02 | 5.97 | 96.17 | 6.20 | 2.299 |
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11345.00 | 5021.60 | 2.35 | 26.37 | 128.65 | 120.36 | 8.29 | 94.00 | 8.82 | 2.163 |
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 11148.00 | 4824.60 | 2.26 | 26.18 | 128.46 | 118.64 | 9.82 | 92.46 | 10.62 | 2.044 |
| | Pto. I | 2133.80 | 6323.40 | 10674.00 | 4350.60 | 2.04 | 27.55 | 128.36 | 126.06 | 2.30 | 98.51 | 2.34 | 1.992 |
| | Pto. II | 2133.80 | 6323.40 | 11196.00 | 4872.60 | 2.28 | 26.85 | 129.67 | 125.36 | 4.31 | 98.50 | 4.37 | 2.188 |
| C04 | Pto. III | 2133.80 | 6323.40 | 11533.00 | 5209.60 | 2.44 | 26.75 | 130.45 | 124.49 | 5.97 | 97.74 | 6.10 | 2.301 |
| | Pto. IV | 2133.80 | 6323.40 | 11366.00 | 5042.60 | 2.36 | 27.12 | 130.37 | 122.74 | 7.63 | 95.63 | 7.97 | 2.189 |
| | Pto. V | 2133.80 | 6323.40 | 11048.00 | 4724.60 | 2.21 | 27.25 | 130.11 | 120.03 | 10.09 | 92.78 | 10.87 | 1.997 |



f) CBR de suelos (laboratorio) (MTC E132)

Instrumentos y Equipos

Pisón de compactación, molde de metal de 6" con collarín, tamices N°4, ¾" y 2", balanza con aproximación de 0.01 g, cucharón y enrasador, disco espaciador de metal, con forma circular, aparato medidor de expansión, pesas cerradas para CBR de 2.71 kg, placa de expansión en bronce, pesas ranuradas de metal (Pesas abiertas) cada una con peso de 2.293 kg, trípode de expansión para CBR y diales con recorrido mínimo de 25 mm (1") y divisiones lecturas en 0.025 mm (0.001"), aparato para aplicar la carga: Prensa hidráulica con anillo de carga. V = 0.05 pulg/min, pozo de agua, papel filtro o hojas de papel.

Procedimiento

- Se utilizaron los datos de contenido de humedad óptimo del ensayo de Proctor modificado, luego se pesaron los moldes y se prepararon para el ensayo, colocando el collarín, disco espaciador y papel filtro en los tres moldes de CBR.
- Las muestras se prepararon en una bandeja metálica, mezclando el suelo con los porcentajes de cal y CCM según el ensayo a realizar, añadiendo agua para alcanzar el contenido de humedad óptimo.
- La mezcla homogénea se dividió en cinco porciones iguales, que se usaron para llenar las cinco capas del molde; este proceso se repitió tres veces con una muestra de 6500 g como 100% para completar los tres ensayos de CBR (12, 25 y 56 golpes) para cada dosificación de suelo natural, cal y ceniza de mazorca de maíz.
- Una vez compactadas las muestras con el número determinado de golpes, se separó el
 collarín y se niveló con una regla metálica, girando el molde para que la parte superior
 quedara hacia abajo, asegurándolo con la base y retirando el disco espaciador, donde
 luego se colocarán las sobrecargas (pesas).



- Se registró el peso de la muestra compacta junto con la base y el molde, y se colocó papel filtro en la parte superior, luego se instaló la placa perforada con vástago ajustable y se añadieron las pesas de sobrecarga.
- Se realizó la lectura con el trípode y el dial, marcando los puntos de apoyo del trípode; luego las muestras se sumergieron en agua durante 4 días, registrando las variaciones de volumen con el trípode y el dial, asegurándose de que las patas del trípode estuvieran en los puntos marcados.
- Después de 4 días, se sacaron las muestras del pozo de inmersión y se dejaron drenar durante 15 minutos; se retiró el vástago y la placa, manteniendo las pesas en la muestra, y se llevó a cabo el ensayo de penetración en el equipo de CBR, verificando que los diales de presión y deformación estuvieran en cero.
- La velocidad de penetración se fijó en 0.05 pulgadas por minuto, registrando los datos de presión a las distintas profundidades de penetración.
- Finalmente, se retiró la muestra del equipo de CBR y las sobrecargas, para tomar una muestra del suelo ensayado y determinar la humedad final.

Fotografía 7.

Ensayo de CBR de la subrasante de la carretera San Blas.









Toma de datos

Tabla 29.Toma de Datos de la Subrasante para el Ensayo de CBR

| PRO | PROCEDIMIENTO DE CBR - SUBRASANTE | | LICATA | . 01 | CA | LICATA | . 02 | CA | LICATA | 03 | CALICATA 04 | | |
|------|---|---------|---------|---------|-------------|-------------|-------------|---------|---------|---------|-------------|---------|---------|
| M | Molde N° | | II | III | I | II | Ш | I | II | Ш | I | II | III |
| N | ° de capas | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 |
| N | ° de golpes por capa | 56 | 26 | 12 | 56 | 26 | 12 | 56 | 26 | 12 | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | 20125 | 19895 | 19310 | 20285 | 19965 | 19440 | 19750 | 19420 | 18450 | 20150 | 19950 | 18760 |
| 2 | Peso del molde [gr] | 14952 | 15221 | 15071 | 14952 | 15221 | 15071 | 14952 | 15221 | 15071 | 14952 | 15221 | 15071 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] (1)-(2) | 5173 | 4674 | 4239 | 5333 | 4744 | 4369 | 4798 | 4199 | 3379 | 5198 | 4729 | 3689 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.9 5 | 2113.9 5 | 2113.9 5 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] (3)/(4) | 2.45 | 2.21 | 2.01 | 2.52 | 2.24 | 2.07 | 2.27 | 1.99 | 1.60 | 2.46 | 2.24 | 1.75 |
| Tara | a N° | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 |
| 6 | Peso de la tara, [gr] | 25.32 | 26.41 | 25.78 | 25.36 | 25.49 | 26.45 | 24.65 | 24.66 | 25.45 | 24.65 | 24.66 | 25.45 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | 65.33 | 66.31 | 70.57 | 120.65 | 105.96 | 125.42 | 105.33 | 108.37 | 110.55 | 108.54 | 102.37 | 106.01 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | 62.52 | 63.52 | 67.42 | 114.02 | 100.36 | 118.45 | 95.44 | 98.10 | 100.10 | 99.53 | 93.98 | 108.36 |
| 9 | Peso del agua, [gr] (7)-(8) | 2.81 | 2.79 | 3.14 | 6.63 | 5.60 | 6.97 | 9.89 | 10.26 | 10.44 | 9.01 | 8.39 | 2.34 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] (8)-(6) | 37.19 | 37.11 | 41.65 | 88.66 | 74.87 | 92.01 | 70.79 | 73.45 | 74.66 | 74.88 | 69.32 | 82.91 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] (9)/(10)x100 | 7.56 | 7.52 | 7.54 | 7.48 | 7.48 | 7.57 | 13.96 | 13.97 | 13.99 | 12.03 | 12.10 | 2.83 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] 5/(1+(11)/100 | 2.28 | 2.06 | 1.86 | 2.35 | 2.09 | 1.92 | 1.99 | 1.74 | 1.40 | 2.19 | 2.00 | 1.70 |



Tabla 30.

Toma de Datos de la SN+3%(CAL+CCM) para el Ensayo de CBR

| | PROCEDIMIENTO DE CBR SN+3%(CAL+CCM) | | Calicata 0 | 1 | | C02 | | | C03 | | | C04 | |
|-----|---|---------|------------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| N | Iolde N° | I | II | III | I | II | Ш | I | II | Ш | I | II | Ш |
| N | ° de capas | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 |
| N | ° de golpes por capa | 56 | 26 | 12 | 56 | 26 | 12 | 56 | 26 | 12 | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | 20202 | 19965 | 19241 | 20350 | 19995 | 19410 | 19975 | 19865 | 19368 | 20010 | 19870 | 19505 |
| 2 | Peso del molde [gr] | 14952 | 15221 | 15071 | 14952 | 15221 | 15071 | 14952 | 15221 | 15071 | 14952 | 15221 | 15071 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] (1)-(2) | 5250 | 4744 | 4170 | 5398 | 4774 | 4339 | 5023 | 4644 | 4297 | 5058 | 4649 | 4434 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] (3)/(4) | 2.48 | 2.24 | 1.97 | 2.55 | 2.26 | 2.05 | 2.38 | 2.20 | 2.03 | 2.39 | 2.20 | 2.10 |
| Tar | a N° | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 |
| 6 | Peso de la tara, [gr] | 25.32 | 26.41 | 26.41 | 25.32 | 26.41 | 26.41 | 25.32 | 26.41 | 26.41 | 25.32 | 26.41 | 26.41 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | 125.30 | 118.31 | 110.23 | 109.55 | 110.57 | 103.56 | 105.23 | 121.45 | 112.45 | 108.35 | 111.54 | 115.48 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | 118.75 | 112.29 | 104.72 | 104.09 | 105.09 | 98.45 | 100.57 | 115.97 | 107.42 | 103.23 | 106.21 | 109.90 |
| 9 | Peso del agua, [gr] (7)-(8) | 6.55 | 6.02 | 5.50 | 5.46 | 5.48 | 5.11 | 4.67 | 5.49 | 5.03 | 5.12 | 5.33 | 5.58 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] (8)-(6) | 93.43 | 85.88 | 78.31 | 78.76 | 78.68 | 72.04 | 75.24 | 89.56 | 81.01 | 77.91 | 79.80 | 83.49 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] (9)/(10)x100 | 7.01 | 7.00 | 7.03 | 6.93 | 6.97 | 7.10 | 6.20 | 6.13 | 6.21 | 6.57 | 6.67 | 6.69 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] 5/(1+(11)/100 | 2.32 | 2.10 | 1.84 | 2.39 | 2.11 | 1.92 | 2.24 | 2.07 | 1.91 | 2.25 | 2.06 | 1.97 |

NARVAEZ RODRIGUEZ BEATRIZ ROSMERY

88

MONTORO RAMIREZ YOCELIN



Tabla 31.

Toma de Datos de la SN+5%(CAL+CCM) para el Ensayo de CBR

| PROCEDIMIENTO DE CBR - SN+5%(CAL+CCM) | | Calicata 01 | | | C02 | | | C03 | | | C04 | |
|---|---------|-------------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| Molde N° | I | II | III | I | II | III | I | II | III | I | II | III |
| N° de capas | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 |
| N° de golpes por capa | 56 | 26 | 12 | 56 | 26 | 12 | 56 | 26 | 12 | 56 | 26 | 12 |
| Peso del molde + suelo compactado [gr] | 20320 | 19950 | 19320 | 20375 | 20040 | 19600 | 20095 | 19865 | 19368 | 20102 | 19930 | 19602 |
| Peso del molde [gr] | 14952 | 15221 | 15071 | 14952 | 15221 | 15071 | 14952 | 15221 | 15071 | 14952 | 15221 | 15071 |
| Peso de suelo compactado [gr] (1)- (2) | 5368 | 4729 | 4249 | 5423 | 4819 | 4529 | 5143.00 | 4644 | 4297 | 5150 | 4709 | 4531 |
| 4 Volumen de molde [cm3] | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 Densidad húmeda [gr/cm3] (3)/(4) | 2.54 | 2.24 | 2.01 | 2.57 | 2.28 | 2.14 | 2.43 | 2.20 | 2.03 | 2.44 | 2.23 | 2.14 |
| Tara N° | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 |
| 6 Peso de la tara, [gr] | 25.32 | 26.41 | 26.41 | 25.32 | 26.41 | 26.41 | 25.32 | 26.41 | 26.41 | 25.32 | 26.41 | 26.41 |
| Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | 95.37 | 89.96 | 103.53 | 103.27 | 111.03 | 117.33 | 104.65 | 117.45 | 121.48 | 90.57 | 96.90 | 93.45 |
| 8 Peso de la tara + suelo seco, [gr] | 91.20 | 86.12 | 98.86 | 98.71 | 106.06 | 112.03 | 100.12 | 112.29 | 116.09 | 86.72 | 92.72 | 89.57 |
| 9 Peso del agua, [gr] (7)-(8) | 4.16 | 3.84 | 4.66 | 4.56 | 4.98 | 5.30 | 4.53 | 5.17 | 5.39 | 3.84 | 4.17 | 3.88 |
| Peso del suelo seco, [gr] (8)-(6) | 65.88 | 59.71 | 72.45 | 73.38 | 79.65 | 85.62 | 74.80 | 85.88 | 89.68 | 61.40 | 66.31 | 63.16 |
| Contenido de humedad, [%] (9)/(10)x100 | 6.32 | 6.43 | 6.44 | 6.21 | 6.25 | 6.19 | 6.06 | 6.02 | 6.01 | 6.26 | 6.29 | 6.14 |
| Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] 5/(1+(11)/100 | 2.39 | 2.10 | 1.89 | 2.42 | 2.15 | 2.02 | 2.29 | 2.07 | 1.92 | 2.29 | 2.10 | 2.02 |

NARVAEZ RODRIGUEZ BEATRIZ ROSMERY

89

MONTORO RAMIREZ YOCELIN



Tabla 32.

Toma de Datos de la SN+8%(CAL+CCM) para el Ensayo de CBR

| | PROCEDIMIENTO DE CBR - SN+8%(CAL+CCM) | | Calicata 01 | | | C02 | | | C03 | | | C04 | |
|----|---|---------|-------------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
|] | Molde N° | | II | III | I | II | III | I | II | III | I | II | III |
| | N° de capas | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 | 5 |
|] | N° de golpes por capa | 56 | 26 | 12 | 56 | 26 | 12 | 56 | 26 | 12 | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | 20935 | 20235 | 19765 | 20650 | 20135 | 19750 | 20185 | 19910 | 19505 | 20250 | 20030 | 19695 |
| 2 | Peso del molde [gr] | 14952 | 15221 | 15071 | 14952 | 15221 | 15071 | 14952 | 15221 | 15071 | 14952 | 15221 | 15071 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] (1)-(2) | 5983 | 5014 | 4694 | 5698 | 4914 | 4679 | 5233 | 4689 | 4434 | 5298 | 4809 | 4624 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] (3)/(4) | 2.83 | 2.37 | 2.22 | 2.70 | 2.32 | 2.21 | 2.48 | 2.22 | 2.10 | 2.51 | 2.27 | 2.19 |
| Ta | ra N° | 1.0 | 2.0 | 3.0 | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 | 1 | 2 | 3 |
| 6 | Peso de la tara, [gr] | 25.32 | 26.41 | 26.41 | 25.32 | 26.41 | 26.41 | 25.32 | 26.41 | 26.41 | 25.32 | 26.41 | 26.41 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | 115.30 | 101.65 | 107.74 | 105.25 | 122.22 | 100.45 | 103.25 | 111.03 | 107.53 | 100.63 | 101.86 | 106.56 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | 109.69 | 97.04 | 102.81 | 100.56 | 116.53 | 96.08 | 98.63 | 106.16 | 102.80 | 96.23 | 97.55 | 101.98 |
| 9 | Peso del agua, [gr] (7)-(8) | 5.61 | 4.61 | 4.93 | 4.68 | 5.68 | 4.37 | 4.63 | 4.88 | 4.73 | 4.40 | 4.31 | 4.58 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] (8)-(6) | 84.37 | 70.63 | 76.40 | 75.24 | 90.12 | 69.67 | 73.30 | 79.75 | 76.39 | 70.91 | 71.14 | 75.57 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] (9)/(10)x100 | 6.65 | 6.52 | 6.45 | 6.22 | 6.30 | 6.27 | 6.31 | 6.12 | 6.19 | 6.20 | 6.06 | 6.06 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] 5/(1+(11)/100 | 2.65 | 2.23 | 2.09 | 2.54 | 2.19 | 2.08 | 2.33 | 2.09 | 1.98 | 2.36 | 2.14 | 2.06 |

NARVAEZ RODRIGUEZ BEATRIZ ROSMERY

90

MONTORO RAMIREZ YOCELIN

3.7.5.3 Ensayos para el tramo de prueba

Instrumentos

Equipo para densidad de campo (Cono, arena calibrada, placa metálica hueca, cincel, cucharon metálico, comba), horno eléctrico a temperatura uniforme de 110 ± 5° C (230 ± 9° F), balanza, plancha compactadora, baldes, tinas, rastrillo, palanas, escobas, bolsas herméticas, petróleo, brocha.

Procedimiento

- Se trasladó todos los equipos y materiales al lugar de estudio.
- Se determinó el lugar para el tramo de prueba teniendo en cuenta las características del suelo.
- Se limpió con el rastrillo y se homogenizó el espacio, el tramo tuvo las siguientes medidas 6.00 m de largo y 3.00 m de ancho, se excavó alrededor de 15 a 20 cm aproximadamente hasta llegar a la subrasante.
- De acuerdo a los datos determinados en el laboratorio, se pesó los insumos de cal y ceniza de coronta de maíz.
- Se homogenizó la mezcla de insumos en un recipiente y se esparció manualmente por todo nuestro tramo de prueba, para esto se usó un rastrillo.
- De forma manual se humedeció el suelo en estudio, teniendo en cuenta la condición
 (+/- 2%) obtenida en el laboratorio con respecto a la humedad optima de compactación.
- Luego del humedecimiento y aireación de nuestro tramo de prueba, se procedió a compactar de manera uniforme con una plancha compactadora hasta obtener una superficie plana y sin deformaciones.
- Se realizo el ensayo de densidad de campo in situ, fijamos la placa metálica y con ayuda de la comba, cincel y un cucharon se excavó 15 cm, se guardó el suelo extraído en bolsas herméticas.



- Se pesó el cono metálico, con la arena calibrada.
- Se asentó el cono metálico sobre la placa, se abrió la válvula para dejar caer la arena y se cerró inmediatamente después de ver que se había llenado.
- Se pesó nuevamente el cono metálico con la arena calibrada sobrante, calculando así la arena que se utilizó en el agujero, con estos datos obtuvimos el volumen del agujero excavado.
- Se calculó la densidad natural del suelo con los datos obtenidos, y se llevó una muestra para determinar el contenido de humedad de nuestro tramo de prueba.

Fotografía 8.

Ensayo de densidad de campo realizado en la carretera San Blas.







Toma de datos

Después de analizar los resultados del CBR se realizó el tramo de prueba de la calicata N°03 con la combinación SN + 2.5% Cal + 2.5% CCM, se realizó el ensayo "Densidad de Campo" por el método de Cono de Arena, bajo la norma (ASTM D-1556) y para la compactación del suelo se utilizó una plancha compactadora.



Tabla 33.Toma de Datos para la Densidad de Campo por el método de Cono de Arena

| | DENSIDAD DE CAMPO (ASTM D -1556) | |
|----|---|----------|
| VO | LUMEN DEL HOYO | |
| 1 | Peso del frasco + arena conocida(gr) | 5546.000 |
| 2 | Peso del frasco + arena sobrante (gr) | 2455.000 |
| 3 | Peso de arena empleada (gr) (1-2) | 3091.000 |
| 4 | Peso de arena en el cono (gr) | 1520.000 |
| 5 | Peso de la arena en el hoyo (gr) (3-4) | 1571.000 |
| 6 | Densidad de la arena (gr/cm3) | 1.360 |
| 7 | Volumen del hoyo (cm3) (5/6) | 1155.147 |
| DE | NSIDAD SECA IN SITU DE LA MUESTRA | |
| 8 | Peso del suelo + grava (gr) | 2554.800 |
| 9 | Peso retenido en el tamiz 3/4" (gr) | 127.750 |
| 10 | Peso específico de grava (gr/cm3) | 2.680 |
| 11 | Volumen de la grava (cm3) (9/10) | 47.668 |
| 12 | Peso de la muestra extraída del hoyo (gr) | 2554.800 |
| 13 | Volumen del suelo (cm3) | 1155.147 |
| 14 | Densidad humedad in situ (gr/cm3) | 2.212 |
| 15 | Contenido de humedad (%) | 5.480 |
| 16 | Densidad Seca in situ (gr/cm3) | 2.097 |
| GR | ADO DE COMPACTACION | |
| 17 | Máxima Densidad seca (gr/cm3) (Proctor) | 2.206 |
| 18 | Optimo Contenido de Humedad (%) | 6.000 |

3.8 Método de análisis de datos

Hernández Sampieri recomienda utilizar un análisis estadístico inferencial para evaluar la hipótesis y hacer predicciones basadas en la información obtenida. Para la siguiente investigación que tiene un enfoque cuantitativo, se utilizará la Prueba t de Student, dado que emplearemos la formulación de hipótesis para comparar las medias y distribuciones de dos grupos. Esta prueba se realizará con el programa Microsoft Excel, se recolectarán todos los datos y luego se analizarán, observando si las diferencias observadas son significativas.

Para el análisis de datos de las pruebas de laboratorio de la tesis, Sampieri recomienda usar herramientas visuales que cumplan varias funciones importantes tales como:

Gráficos

- Los gráficos utilizados en una tesis sirven para una mejor comprensión, ya que presentan detales complejos de forma clara y accesible, lo que permite a los lectores captar rápidamente tendencias y patrones.
- Es un apoyo al argumento de la investigación, ya que es la evidencia visual de procedimiento o resultado de la investigación, facilitando así la comunicación de una futura conclusión.
- Es un atractivo visual para la audiencia y lectores, ya que mantiene así la atención de los lectores.

Tablas

- Las tablas ayudan a organizar los datos obtenidos en el proceso de la elaboración de la tesis. Estas tablas permiten que la información que se quiera brindar sea mas rápida.
- Simplifican gran cantidad de datos, brindando un resumen de toda la información recolectada.
- Facilitan la comparación de dos o más variables o categorías.



 Facilitan la interpretación con más claridad, muestran transparencia en estudios cuantitativos, ya que permiten mostrar detalles sobre muestras, variables y métodos de análisis utilizados.

Diagramas de Barras

- Permiten la identificación de tendencias a lo largo del tiempo.
- Los diagramas de barras tienen respaldo de datos que son clave para la investigación.
- Se utiliza como una herramienta de evidencia grafica para los argumentos y conclusiones, dando credibilidad a lo investigado.



CAPÍTULO IV

RESULTADOS Y DISCUSIÓN



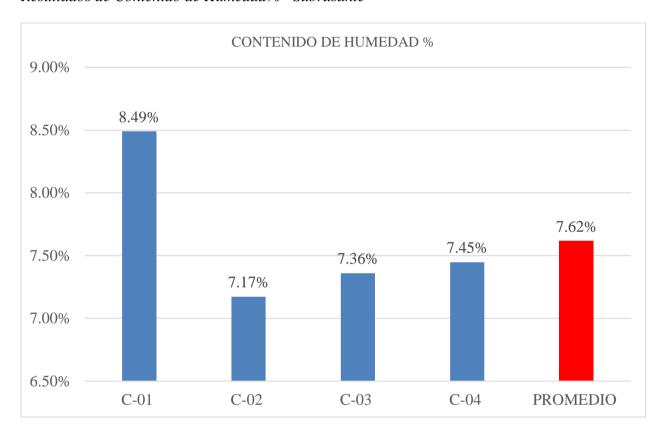
4. CAPITULO IV: RESULTADOS Y DISCUSIÓN

4.1. Resultados

4.1.1. Propiedades físicas y mecánicas de la subrasante

a) Contenido de humedad - MTC E108

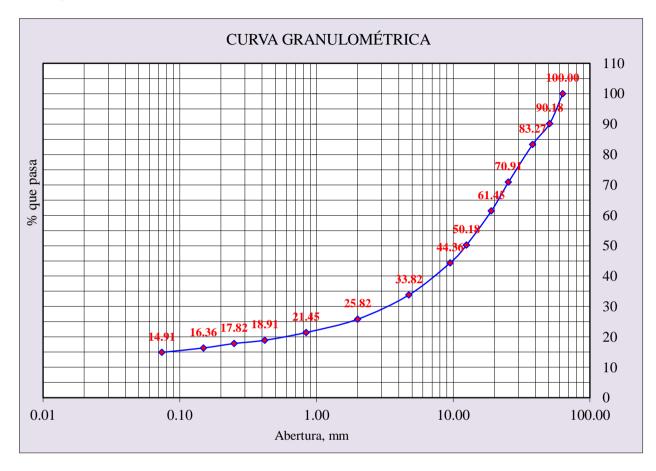
Figura 11. Resultados de Contenido de Humedad% - Subrasante



Interpretación: En la figura 11 se estableció el contenido de humedad de la muestra de subrasante de la carretera de acceso a San Blas, obteniendo un valor promedio de 7.62%. Esta figura indica que la calicata N°01 presenta el mayor porcentaje de contenido de humedad, mientras que la calicata N°02 muestra el menor. Un alto contenido de humedad influye y afecta el comportamiento y la estabilidad de la subrasante.

b) Análisis granulométrico por tamizado – (NTP 339,128)

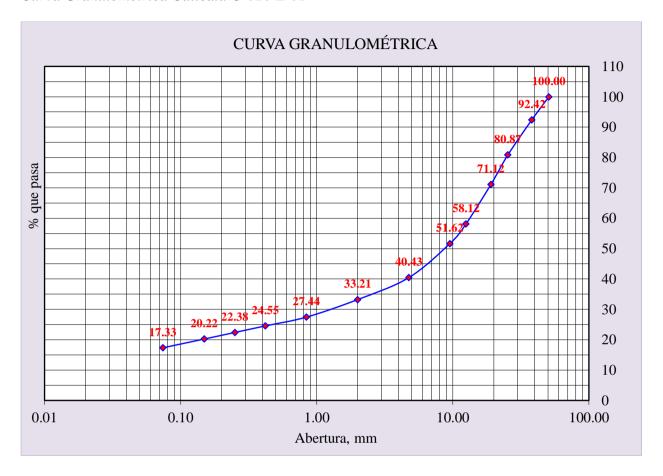
Figura 12.Curva granulométrica Calicata N°01



Interpretación: En la figura 12 se presenta la curva granulométrica de la subrasante de la calicata N°01, donde se encontró que la muestra contiene 66.18% de grava, 18.91% de arena y 14.91% de finos. Al graficar la curva, se observa que el porcentaje de finos que pasa por la malla #200 es inferior al 35%, lo que indica que se trata de una muestra granular. Aunque se determinan D60 y D30, no se encuentra D10, por lo que no es posible calcular el Coeficiente de Uniformidad (Cu) ni el Coeficiente de Curvatura (Cc), lo que impide evaluar la uniformidad de la composición de la muestra de suelo y determinar si está bien o mal gradada, o si todas las partículas son del mismo tamaño.

Figura 13.

Curva Granulométrica Calicata C-02 / E-01



Nota: Calicata C-02, estrato N°01 de 0.00 m a -0.85 m

Interpretación: En la figura 13 se muestra la curva granulométrica de la subrasante de la calicata N°02/E-01, donde la muestra presentó un 59.57% de grava, 23.10% de arena y 17.33% de finos. Al graficar la curva, se observa que el porcentaje de finos que pasa por la malla #200 es inferior al 35%, lo que indica que se trata de una muestra granular. La muestra tiene valores de D60 y D30, pero no presenta D10; por lo tanto, no se puede calcular el Coeficiente de Uniformidad (Cu) ni el Coeficiente de Curvatura (Cc), lo que significa que no es posible determinar la uniformidad de la composición de la muestra de suelo ni si está bien gradada, mal gradada o si todas las partículas son del mismo tamaño.

Figura 14.

Curva Granulométrica Calicata C-02 / E-02

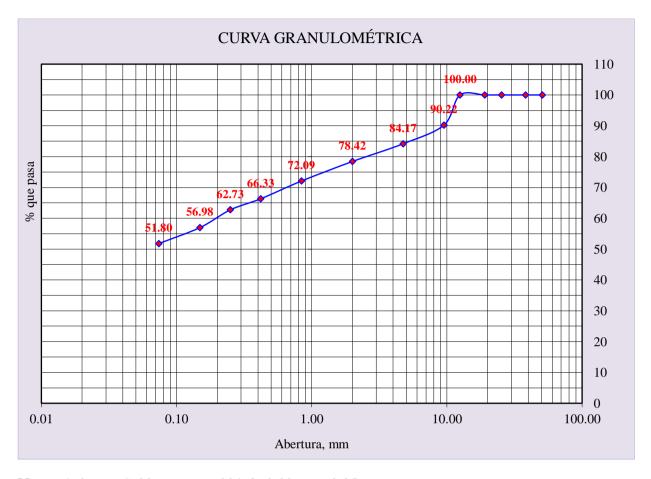


Nota: Calicata C-02, estrato $N^{\circ}02$ de -0.85 m a -1.50 m

Interpretación: En la figura 14 se presenta la curva granulométrica de la subrasante de la calicata N°02/E-02, donde la muestra mostró un 58.05% de grava, 24.94% de arena y 17.01% de finos. Al graficar la curva granulométrica, se observa que el porcentaje de finos que pasa por la malla #200 es inferior al 35%, lo que indica que se trata de una muestra granular. La muestra de suelo incluye D60 y D30, pero no se encuentra D10, por lo que no es posible calcular el Coeficiente de Uniformidad (Cu) ni el Coeficiente de Curvatura (Cc). Esto significa que no se puede determinar la uniformidad de la composición de la muestra de suelo, ni si está bien o mal gradada, o si todas las partículas son del mismo tamaño.

Figura 15.

Curva Granulométrica Calicata C-03 / E-01



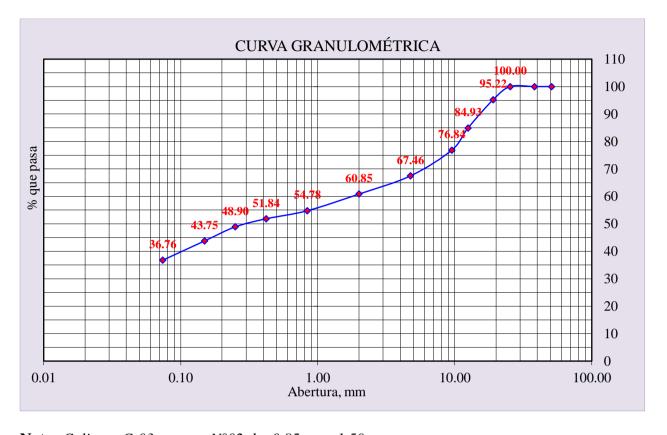
Nota: Calicata C-03, estrato $N^{\circ}01$ de 0.00 m a -0.85 m

Interpretación: En la figura 15 se presenta la curva granulométrica de la subrasante de la calicata N°03/E-01, donde la muestra mostró un 15.83% de grava, 32.37% de arena y 51.80% de finos. Al graficar la curva, se observa que el porcentaje de finos que pasa por la malla #200 es superior al 35%, lo que indica que se trata de una muestra limo-arcillosa. Aunque la muestra incluye D60 y D30, no se encuentra D10, por lo que no es posible calcular el Coeficiente de Uniformidad (Cu) ni el Coeficiente de Curvatura (Cc). Esto significa que no se puede determinar la uniformidad de la composición de la muestra de suelo, ni si está bien o mal gradada, o si todas las partículas son del mismo tamaño.



Figura 16.

Curva Granulométrica Calicata C-03 / E-02

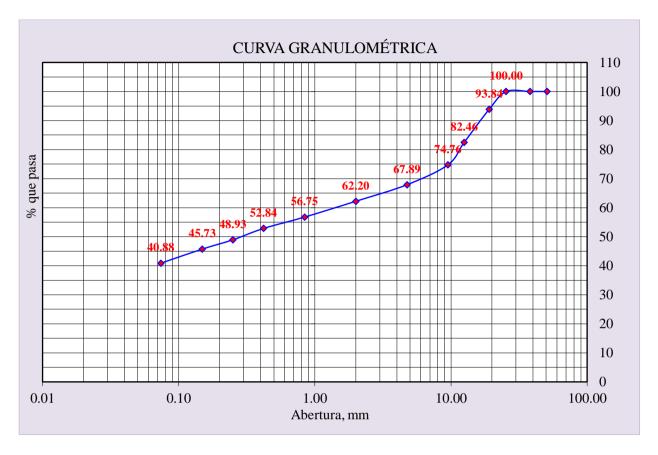


Nota: Calicata C-03, estrato N°02 de -0.85 m a -1.50 m

Interpretación: En la figura 16 se muestra la curva granulométrica de la subrasante de la calicata N°03/E-02, donde la muestra presentó un 32.54% de grava, 30.70% de arena y 36.76% de finos. Al graficar la curva, se observa que el porcentaje de finos que pasa por la malla #200 es superior al 35%, lo que indica que se trata de una muestra limo-arcillosa. Aunque la muestra incluye D60 y D30, no se encuentra D10, lo que impide calcular el Coeficiente de Uniformidad (Cu) y el Coeficiente de Curvatura (Cc). Esto significa que no se puede determinar la uniformidad de la composición de la muestra de suelo, ni si está bien o mal gradada, o si todas las partículas son del mismo tamaño.

Figura 17.

Curva Granulométrica Calicata C-04 / E-01



Interpretación: En la figura 17 se muestra la curva granulométrica de la subrasante de la calicata N°04, donde la muestra mostró un 32.11% de grava, 27.01% de arena y 40.88% de finos. Al graficar la curva, se observa que el porcentaje de finos que pasa por la malla #200 es superior al 35%, indicando que se trata de una muestra limo-arcillosa. Aunque la muestra incluye D60 y D30, no se encuentra D10, lo que impide calcular el Coeficiente de Uniformidad (Cu) y el Coeficiente de Curvatura (Cc). Esto significa que no se puede determinar la uniformidad de la composición de la muestra de suelo, ni si está bien o mal gradada, o si todas las partículas son del mismo tamaño.

c) Límite liquido (LL%) – NTP 339,129

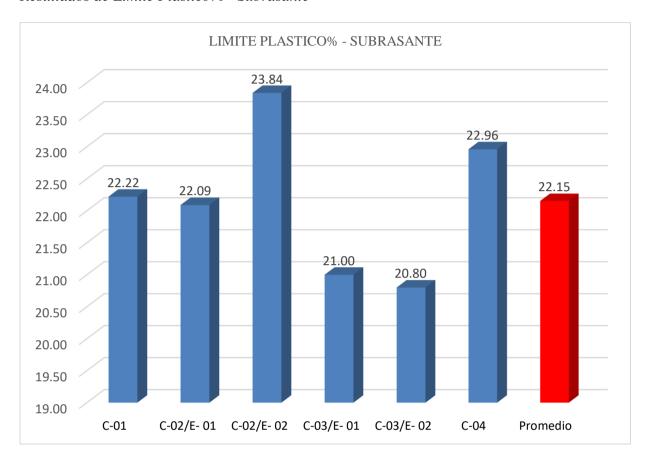
Figura 18.Resultados de Limite Liquido% - Subrasante



Interpretación: En la figura 18 se determinó el límite líquido de la muestra de subrasante de la carretera de acceso a San Blas, obteniendo un valor promedio de 32.72%. Los resultados del límite líquido indican que la C-04 presenta el mayor porcentaje de contenido de humedad, mientras que la C-02 (E-01) muestra el menor. Esto afecta los resultados del índice plástico, ya que un límite líquido más bajo se traduce en un mejor índice plástico.

d) Límite plástico (LP%) – NTP 339,129

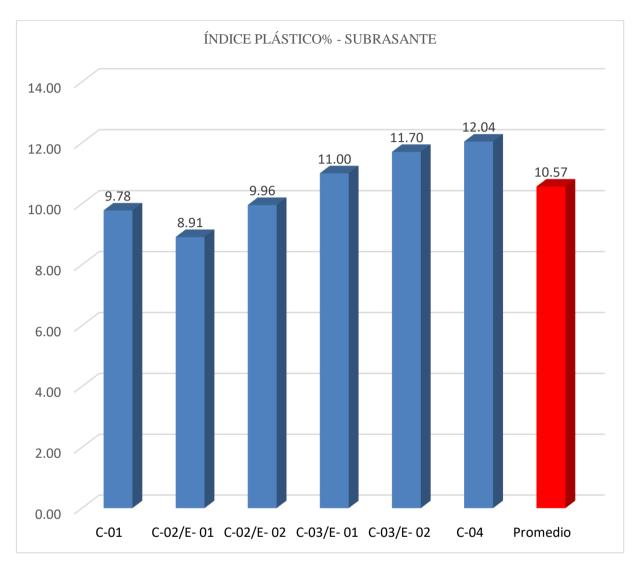
Figura 19.Resultados de Limite Plástico% - Subrasante



Interpretación: En la figura 19 se determinó el límite plástico de la muestra de subrasante de la carretera de acceso a San Blas, con un valor promedio de 22.15%. Los resultados del límite plástico indican que la C-02 (E-01) presenta el mayor porcentaje, mientras que la C-03 (E-02) tiene el menor. Estos resultados afectan el índice plástico, ya que este porcentaje representa el contenido de humedad en el que el suelo transita de una consistencia plástica a una semisólida al disminuir su humedad.

e) Índice de plasticidad (IP%) – NTP 339,129

Figura 20.Resultados del Índice de Plasticidad% - Subrasante



Interpretación: En la figura 20 se calculó el índice de plasticidad de la muestra de suelo en su estado natural de la carretera de acceso a San Blas, obteniendo un valor promedio de 10.57%. Los resultados del índice de plasticidad de la muestra de suelo natural indican valores de IP > $7 \text{ y IP} \leq 20$, lo que sugiere que se trata de un suelo arcilloso con características plásticas.

f) Clasificación de la subrasante según SUCS y AASHTO

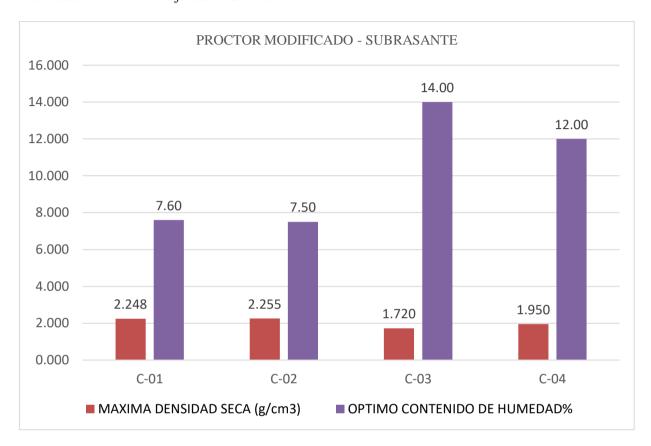
Tabla 34.Resultados Clasificación SUCS y AASHTO

| Calicatas | Clasificación SUCS | | Clasificación AASHTO | |
|-----------|--------------------|------------------------------|----------------------|-------------------------|
| | Grupo | Descripción | Grupo | Descripción |
| | | | | Grava y arena limosas o |
| C-01 | GC | Grava Arcillosa | a-2-4 (0) | arcillosas |
| | | | | (Excelente a Bueno) |
| | | | | Grava y arena limosas o |
| C-02 | GC | Grava Arcillosa | a-2-4 (0) | arcillosas |
| | | | | (Excelente a Bueno) |
| C-03 | CL | Arcillas Inorgánicas de | A-6 (4) | Suelos Arcillosos |
| | | Plasticidad Media | | (Regular a Malo) |
| C-04 | SC | Arenas Arcillosa, con Gravas | A-6 (2) | Suelos Arcillosos |
| | | | | (Regular a Malo) |

Interpretación: En la tabla 34 se determinó, de acuerdo con la clasificación SUCS y AASHTO, que el tramo estudiado de la carretera San Blas, desde el km 0+00 hasta el 1+500 en el distrito de Macate, está compuesto por gravas y arenas limosas o arcillosas, así como por suelos arcillosos. Los resultados de la clasificación de la subrasante según SUCS y AASHTO indican que la C-03 presenta las propiedades menos favorables para la estabilidad del suelo, ya que está compuesta por suelos arcillosos A-6(4), caracterizados por tener partículas muy finas que retienen una gran cantidad de líquido, lo que los hace propensos a la erosión.

g) Proctor modificado – MTC E 115

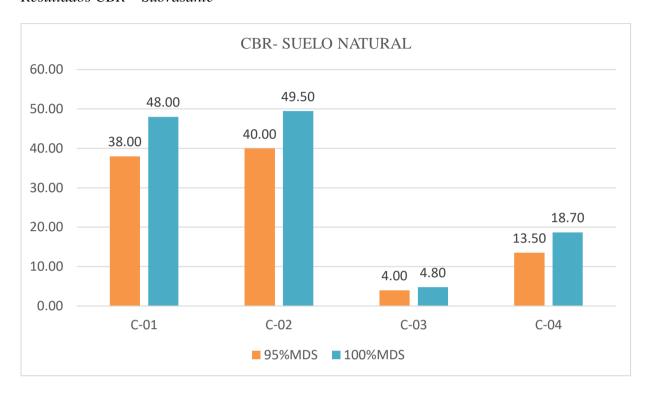
Figura 21.Resultados Proctor Modificado - Subrasante



Interpretación: En la figura 21 se determinaron la Máxima Densidad Seca y el Óptimo Contenido de Humedad de las muestras de subrasante, con mejores resultados obtenidos en la C-02, que presentó una MDS de 2.255 g/cm³ y un OCH de 7.50%. Los resultados muestran que las calicatas C-01 y C-02 no requieren altos porcentajes para alcanzar las mejores MDS, mientras que las C-03 y C-04, al ser sometidas a una energía de compactación específica, necesitan porcentajes más altos de OCH (14% y 12%) para lograr una MDS de 1.72 g/cm³ y 1.95 g/cm³, respectivamente, lo que representa densidades más bajas en comparación con las demás muestras. El aumento en la densidad del suelo afecta su capacidad de carga.

h) Ensayo california bearing ratio C.B.R. – ASTM D-1883

Figura 22.Resultados CBR – Subrasante

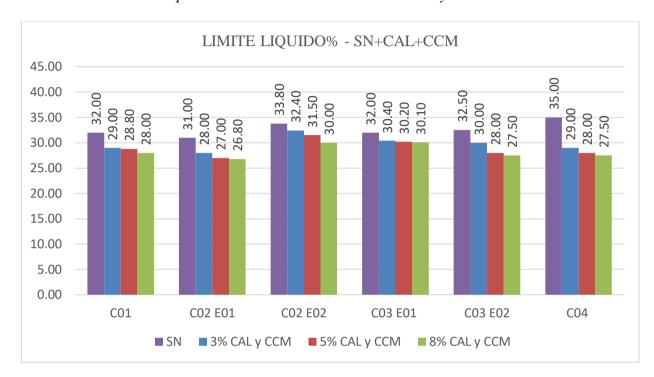


Interpretación: En la figura 22 se determinó el CBR de las muestras de subrasante del tramo estudiado de la carretera San Blas, desde el km 0+00 hasta el 1+500 en el distrito de Macate, obteniendo porcentajes superiores al 10% en las calicatas C01, C02 y C04, lo que indica que la subrasante es adecuada en esos tramos. Sin embargo, la C03 presentó un CBR de 4.00% al 95% MDS y 4.80% al 100% MDS, lo que evidencia una subrasante deficiente. Los resultados muestran que la C03 tiene porcentajes de CBR inferiores al 6%, indicando una subrasante pobre, lo que afecta su capacidad de resistencia. Por esta razón, se planea estabilizar la subrasante con cal y ceniza de coronta de maíz en este tramo.

- 4.1.2. Propiedades físicas y mecánicas de la subrasante al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz en los porcentajes de 3%, 5% y 8%.
- a) Limite liquido (LL%) NTP 339,129

Figura 23.

Resultados del Limite Liquido% adicionando a la subrasante Cal y CCM



Interpretación: En la figura 23 se determinó el límite líquido de la subrasante al añadir 3%, 5% y 8% de cal y ceniza de coronta de maíz, obteniendo un 26.8% en la combinación SN + 8% de cal y CCM de la C02-E01, que representa el menor porcentaje. La reducción en los valores de límite líquido (LL) influye positivamente en las propiedades de una subrasante óptima y estable. Los resultados indican que el LL disminuye con la adición de los estabilizantes, lo cual es un signo de mejora, ya que un LL elevado afecta negativamente las características de una subrasante adecuada. La combinación que mostró el mejor desempeño fue la de SN + 8% de cal y CCM, que presentó el menor LL en todas las calicatas analizadas. En la calicata C-04, este mejoramiento se evidencia al observar que el LL de la subrasante es

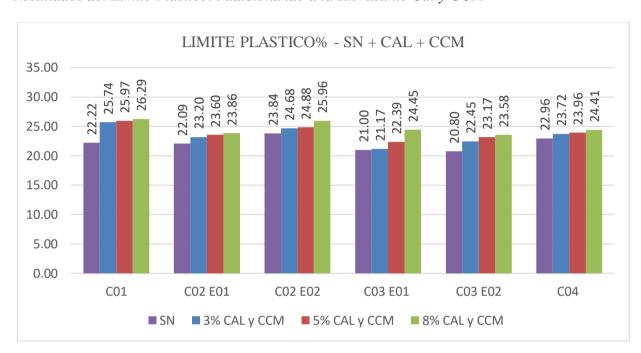


del 35%, y se reduce en un 27.5% al añadir 8% de cal y CCM, lo que equivale a una disminución de 7.50%.

b) Limite plástico (LP%) – NTP 339,129

Figura 24.

Resultados del Limite Plástico% adicionando a la subrasante Cal y CCM

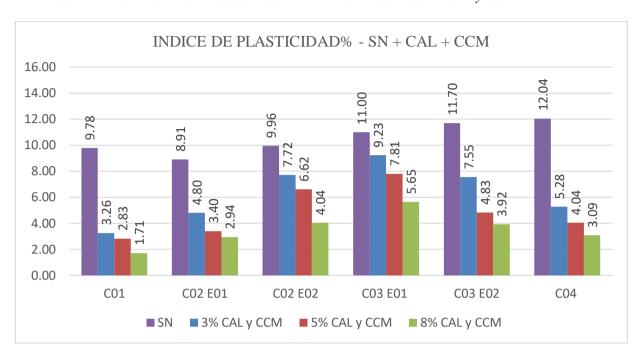


Interpretación: En la figura 24 se determinó el límite plástico de la subrasante al añadir 3%, 5% y 8% de cal y ceniza de coronta de maíz, obteniendo un LP de 26.29% en la combinación SN + 8% de cal y CCM de la C01, que representa el mayor porcentaje de LP. A medida que aumentan los porcentajes de LP, esto influye positivamente en los resultados del Índice de Plasticidad. Los resultados indican que el porcentaje de límite plástico se incrementa al añadir los estabilizantes de cal y ceniza de coronta de maíz. La combinación que mostró el mejor desempeño fue SN + 8% de cal y CCM, ya que esta muestra tiene el LP más alto de todas las calicatas analizadas. En la muestra de la C-01, este mejoramiento es evidente, ya que el LP de la subrasante es de 22.22% y se incrementa en un 26.29% al añadir 8% de cal y CCM, lo que equivale a un aumento de 4.07%.

c) Índice de plasticidad (IP%) – NTP 339,129

Figura 25.

Resultados del Índice de Plasticidad% adicionando a la subrasante Cal y CCM



Interpretación: En la Figura 25, se determinó el índice de plasticidad de la subrasante adicionando 3%, 5% y 8% de cal y ceniza de coronta de maíz, obteniendo un IP de 1.7% en la combinación SN + 8% de Cal y CCM de la C01, siendo este el menor porcentaje de IP. Al disminuir los porcentajes de IP, este tendrá una influencia positiva en las características de la subrasante, ya que a menor IP tendremos una subrasante pobremente arcillosa. De los resultados se muestra que el índice de plasticidad reduce significativamente en todas las calicatas, esto es un indicativo positivo de mejora en su capacidad portante. La combinación que mejor se comporta es SN + 8% de Cal y CCM, esta muestra tiene el menor IP en todas las calicatas estudiadas. En la muestra de la C-04 se refleja este mejoramiento, ya que el IP de la subrasante es de 12.04% y al agregar los aditivos estabilizantes, su IP es de 3.09%, es decir disminuye en un 8.95%.

Con los resultados obtenidos podemos darnos cuenta que al agregar 3%, 5% y 8% de aditivo de cal y ceniza de coronta de maíz estos mejoran progresivamente sus límites de consistencia,

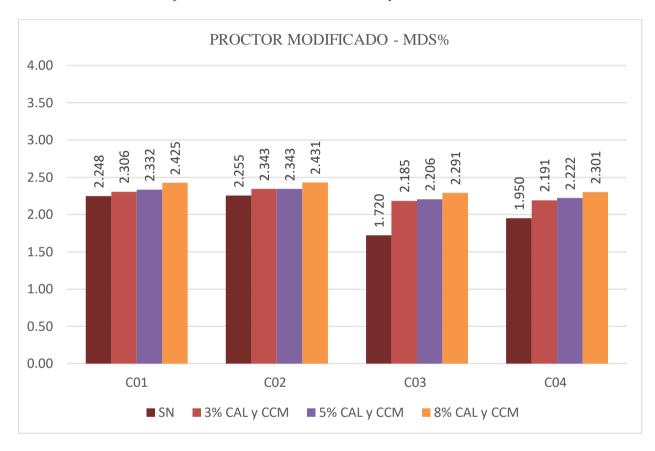


por ende, mejoran sus propiedades para una adecuada subrasante. La combinación que tiene mejores resultados es SN + 8% de Cal y CCM ya que presenta un Índice Plástico menor a todos los suelos estudiados. Cabe resaltar que los resultados obtenidos en el SN + 3% de Cal y CCM y SN+ 5% de Cal y CCM, son favorables para una subrasante de buena calidad.

d) Proctor modificado - MTC E 115

Figura 26.

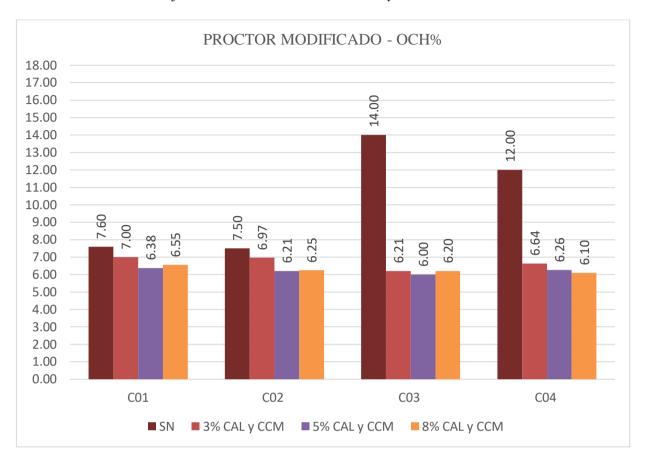
Resultados Proctor Modificado - MDS% al adicionar Cal y CCM



Interpretación: En la figura 26 se determinó la Máxima Densidad Seca de las muestras de subrasante al añadir 3%, 5% y 8% de cal y ceniza de coronta de maíz, obteniendo porcentajes de MDS más elevados en comparación con los resultados previos de la subrasante. El resultado más alto, de 2.431%, se registró en la C-02 con la combinación SN + 8% de cal y CCM. El aumento en la densidad del suelo afecta positivamente su capacidad portante.

Figura 27.

Resultados Proctor Modificado - OCH% al adicionar Cal y CCM

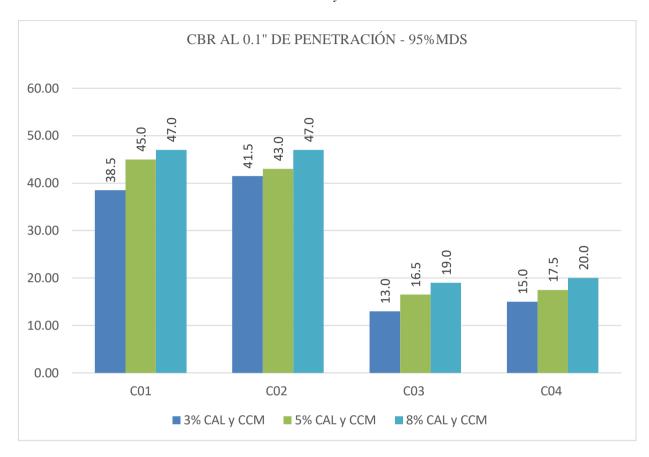


Interpretación: En la figura 27 se determinó el Óptimo Contenido de Humedad de la subrasante al añadir 3%, 5% y 8% de cal y ceniza de coronta de maíz, obteniendo porcentajes de OCH más bajos que los de la subrasante original. El resultado más bajo fue de 6.00% en la C-03 con la combinación SN + 5% de cal y CCM. Esta reducción del OCH se atribuye al incremento de finos en las muestras, lo que indica que al agregar cal y CCM a la subrasante se requieren menores porcentajes de humedad para alcanzar la máxima densidad seca o una adecuada compactación.

e) Ensayo california Bearing ratio C.B.R. – ASTM D-1883

Figura 28.

Resultados de CBR al 95%MDS al adicionar Cal y CCM



Interpretación: En la figura 28 se evaluó el CBR de las muestras de subrasante al añadir 3%, 5% y 8% de cal y ceniza de coronta de maíz, obteniendo el valor más alto de 47% de CBR al 95% MDS en las muestras C02 y C01 con la combinación SN + 8% de cal y CCM, lo que indica una subrasante excepcional. Por otro lado, el menor valor de 13% de CBR al 95% MDS se registró en la C03 con la combinación SN + 3% de cal y CCM, resultando en una subrasante buena. El aumento del porcentaje de CBR tiene un efecto positivo en la capacidad portante del suelo.

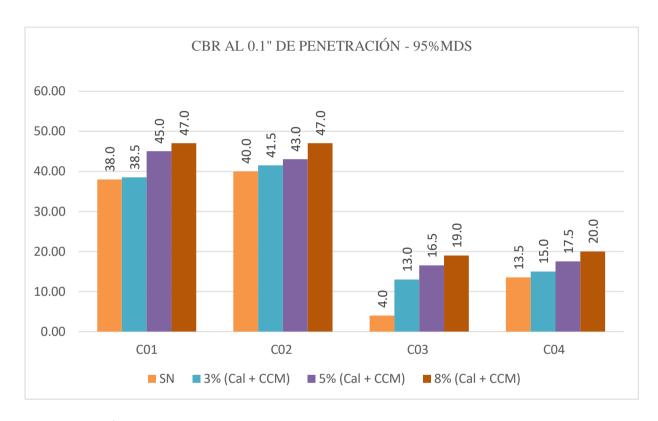
Los resultados muestran que el CBR al 95% de MDS mejora significativamente en todas las calicatas estudiadas, alcanzando valores superiores al 30% en las C01 y C02, lo que indica que estas subrasantes son extraordinarias. En cambio, la C03 y C04 presentaron porcentajes entre



13% y 20%, evidenciando subrasantes de buena calidad. La combinación más efectiva es la de SN + 8% de cal y CCM, que arroja los resultados más altos de CBR; sin embargo, las combinaciones SN + 3% y SN + 5% de cal y CCM también son adecuadas para una subrasante de buena calidad.

4.1.3. Variación entre el índice CBR de la subrasante con y sin adición de cal y CCM Figura 29.

Variación del CBR al 95%MDS de la subrasante con y sin adición de Cal y CCM



Interpretación: En la figura 29 se analizó la variación del CBR al 95% MDS de la subrasante, tanto con y sin la adición de cal y CCM. Se observó una mejora en todas las calicatas estudiadas, con variaciones del 9.00%, 7.00%, 15.00% y 6.50% en las C01, C02, C03 y C04, respectivamente. Este aumento en el CBR contribuye positivamente a la capacidad de soporte del suelo, transformando una subrasante pobre en una de muy buena calidad.

Los resultados indican que al añadir cal y CCM en porcentajes de 3%, 5% y 8%, el CBR de la subrasante mejora significativamente en todas las calicatas. La combinación más efectiva fue

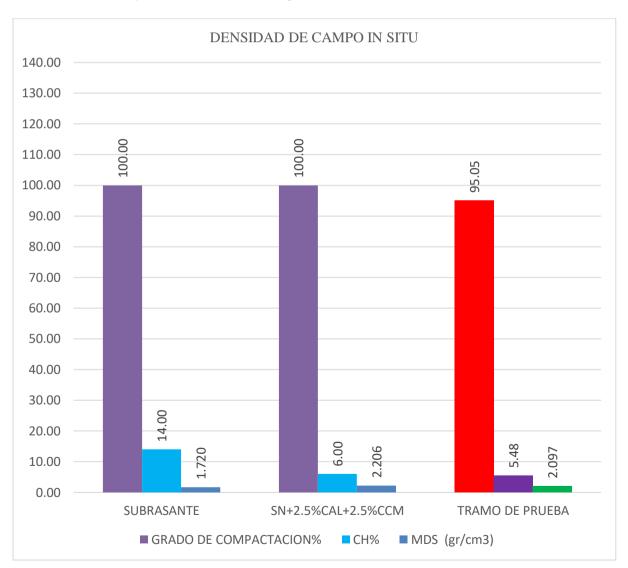


SN + 8% de cal y CCM, alcanzando el mejor resultado de CBR al 95% MDS en la C03, donde el CBR pasó de 4.00% a 19.00% con la adición del 8%. Además, las combinaciones SN + 3% y SN + 5% de cal y CCM también mostraron resultados favorables para una subrasante adecuada. Por lo tanto, se optará por la dosificación de SN + 5% de cal y CCM para el tramo de prueba, ya que es más económica.

4.1.4. Comportamiento del tramo de prueba

a) Densidad de Campo In situ – Método Cono de Arena - ASTM D -1556 Figura 30.





Nota: Esta prueba se realizó en la C03 con una dosificación de SN + 5% Cal y CCM.

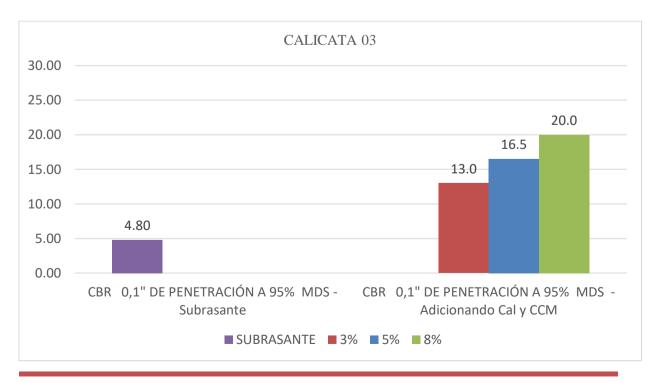
Interpretación: En la figura 30, se llevó a cabo el ensayo de "Densidad de Campo" utilizando el método de cono de arena para determinar el grado de compactación del tramo de prueba, obteniendo un resultado favorable del 95.05%. Este resultado es relevante para el comportamiento de la subrasante, ya que un porcentaje superior al 95% indica una buena compactación, lo que a su vez implica una disminución en el esponjamiento y la contracción del suelo.

b) Evolución del tramo de prueba por 15 días

Se observó y evaluó el tramo de prueba 15 días después de aplicar el mejoramiento con cal y ceniza de coronta de maíz, observando una superficie regular y sin hundimientos ni deflexiones que afecten el tránsito vehicular. Además, se notó que el espesor del tramo se mantuvo sin disminuciones. También se confirmó que el tramo seguía compactado y firme después de dos semanas, lo que indica que el comportamiento del tramo tras la adición de cal y ceniza es positivo, mejorando así las propiedades y resistencia del suelo.

4.1.5. Contraste de hipótesis

Figura 31.Resultados de CBR al 95% MDS en la C-03





Interpretación: En la Figura 31, se pueden observar dos varianzas desiguales. Para validad la hipótesis general del proyecto, procederemos a realizar la prueba de hipótesis usando el Método T de Student.

Tabla 35.Varianzas Desiguales en la Prueba de Hipótesis

| VARIANZAS DESIGUALES | | | | |
|----------------------|--|-------------------------------|--|--|
| HIPÓTESIS | H0: Al adicionar cal y ceniza de | P > α: Se acepta la hipótesis | | |
| NULA | coronta de maíz en porcentaje de 3%, | Nula. | | |
| | 5% y 8% en la subrasante de la zona de | | | |
| | estudio, el comportamiento de sus | | | |
| | propiedades físicas y mecánicas no | | | |
| | mejoran. | | | |
| HIPÓTESIS | H1: Las propiedades físicas y | P < α: Se acepta la hipótesis | | |
| ALTERNATIVA | mecánicas de la subrasante en estudio, | Alternativa. | | |
| | mejoran al adicionar cal y ceniza de | | | |
| | coronta de maíz en porcentaje de 3%, | | | |
| | 5% y 8%. | | | |

Tabla 36.Resultados de la Prueba t Student para Dos muestras Suponiendo Varianzas Desiguales

| | CBR 0,1" DE | CBR 0,1" DE |
|------------------------------|----------------------|-------------------------|
| | PENETRACIÓN A | PENETRACIÓN A 95% MDS |
| | 95% MDS - Subrasante | - Adicionando Cal y CCM |
| Media | 4.8 | 16.5 |
| Varianza | 7.68 | 12.25 |
| Observaciones | 1 | 3 |
| Diferencia hipotética de las | | |
| medias | 0 | |
| Grados de libertad | 2 | |
| Estadístico t | -5.780870577 | |
| | | |



| P(T<=t) una cola | 0.002223935 |
|--------------------------------|-------------|
| Valor crítico de t (una cola) | 2.131846786 |
| P(T<=t) dos colas | 0.004447871 |
| Valor crítico de t (dos colas) | 2.776445105 |

Interpretación: En la Tabla 36, se obtuvo un valor de $P(T \le t)$ dos colas menores a α (alfa), esto significa que se acepta la hipótesis alternativa H1.

Tras realizar la verificación de la hipótesis, se concluye que la investigación fue exitosa, ya que la adición de cal y ceniza de coronta de maíz a la subrasante mejora sus propiedades físicas y mecánicas.

4.2. Discusiones

- En esta investigación se observó que los resultados obtenidos son consistentes con otros estudios sobre la estabilización de suelos utilizando cal y cenizas volátiles. Varios estudios han demostrado que la combinación de cenizas volátiles con cal mejora las propiedades físicas y mecánicas del suelo. La ceniza de coronta de maíz, al ser producida, presenta una composición mineralógica similar a la de las cenizas volantes, destacándose por su bajo contenido de cal y alto contenido de sílice. Esto, al combinarse con cal, promueve la formación de cristales de silicato de calcio hidratado, lo que contribuye a la estabilización del suelo y mejora su capacidad de soporte.

Cortes & Rincón (2020) llevaron a cabo un análisis sobre el impacto de diferentes mezclas de suelo natural con la adición de cal y ceniza de bagazo de caña de azúcar. Encontraron un notable aumento en el CBR, que pasó de 23% (suelo natural) a 87% con la mezcla que incluía 12% de ceniza de bagazo de caña y 5% de cal, lo que representa una mejora del 33.4%. Esta combinación no solo incrementa la resistencia y la capacidad de soporte del suelo, sino que también reduce la expansión. Estos hallazgos son consistentes con los resultados de la presente investigación, donde la adición de cal y ceniza de coronta de maíz a la subrasante en la zona de estudio también mejora el



comportamiento del suelo en su estado natural. La mezcla más efectiva fue la del suelo natural SN con 4% de cal y 4% de ceniza de coronta, que elevó el CBR de 4% (SN) a 19% (con 8% de cal y CCM), además de mejorar las características de los límites de consistencia. Esto demuestra que las cenizas volantes actúan como estabilizadores y la cal como un agente activador, siendo su combinación el complemento ideal para estabilizar suelos y aumentar su resistencia CBR, además de reducir la expansión en suelos arcillosos. Es importante considerar que factores como las condiciones geológicas de la zona, el tipo de maíz utilizado o las condiciones del ensayo pueden causar variaciones en los resultados.

La hipótesis inicial propuso que la incorporación de ceniza de coronta de maíz y cal en proporciones de 3%, 5% y 8% en la subrasante de la zona de estudio mejoraría significativamente sus propiedades. Esta hipótesis se verificó, ya que los resultados evidencian una mejora en el comportamiento del suelo analizado.

El método empleado para el análisis de datos de laboratorio fue el adecuado para alcanzar los objetivos planteados. Las técnicas utilizadas y la metodología de los ensayos permitieron obtener resultados específicos y precisos. No obstante, es importante considerar que pueden existir ciertas limitaciones, como el hecho de que las condiciones controladas en el laboratorio no siempre reflejan las características del suelo in situ en la zona de estudio. Además, es relevante señalar que esta investigación no abordó el tema de la durabilidad del tratamiento con la adición de ceniza de coronta de maíz y cal.

Mediante la presente investigación se obtuvo que el más grande aporte es la prueba de la eficacia de la mezcla de CCM y cal como agente estabilizador del suelo. Los resultados ofrecen una alternativa sostenible y viable para mejorar los suelos en futuros proyectos viales en la zona, lo que también ayuda a reducir costos. Además, el estudio



detalla de forma práctica y comprensible cómo aplicar estos materiales. Se resalta el uso de ceniza de coronta de maíz, la cual a menudo se desperdicia en la región, y se explora su reutilización como una solución ecológica para la estabilización del suelo, gestionando eficazmente estos residuos y contribuyendo a la sostenibilidad.

- Los resultados de la investigación sobre las propiedades físico-mecánicas de la subrasante de la carretera San Blas son consistentes con estudios previos. Se aplicaron metodologías estandarizadas para los ensayos y pruebas de laboratorio. Además, se observó que la reducción de la plasticidad y el contenido de humedad, así como el aumento del CBR, coinciden con hallazgos anteriores que demuestran que la cal y las cenizas volátiles son efectivas en la estabilización de suelos. La hipótesis inicial planteaba que la adición de ceniza de coronta de maíz y cal mejora las propiedades de la subrasante, lo cual fue respaldado por los resultados, que mostraron un incremento significativo en el CBR y una disminución en la plasticidad.
 - Delgado y Mormontoy (2021) llevaron a cabo un estudio sobre el efecto de la adición de ceniza de coronta de maíz y cal en suelos arcillosos, determinando que la mejor combinación era suelo natural + 5% de cal + 3% de ceniza. Esta mezcla reduce el índice de plasticidad, lo que a su vez disminuye significativamente la compresibilidad del suelo en comparación con el estado natural, haciendo que sea adecuado para subrasantes gracias a su baja compresibilidad, lo que le permite soportar las cargas mínimas requeridas. Además, la adición de cal y ceniza de maíz mejoró la capacidad de soporte CBR, incrementando el valor de 4.02% (suelo natural) a 12.84% (suelo + 5% cal + 3% ceniza), lo que indica una mejora considerable en su capacidad para soportar cargas sin asentamientos significativos. Al comparar esta información con la presente investigación, se observa que al añadir cal y ceniza de coronta/mazorca de maíz al suelo natural, se reduce el índice de plasticidad de 11.70% (suelo natural) a 3.92% (suelo +



4% cal + 4% ceniza), además de mejorar la capacidad de soporte CBR de 4% a 19%. Esto demuestra una mejora progresiva en las propiedades del suelo con el aumento de la ceniza de coronta de maíz y cal, destacando el potencial de estos aditivos estabilizadores como una solución viable para estabilizar suelos de baja calidad en subrasantes, evitando la necesidad de materiales de préstamo. Sin embargo, es importante considerar que pueden surgir discrepancias en los resultados debido a las diferencias en las características del suelo o las condiciones climáticas del área de estudio, ya que estas condiciones no pueden replicarse completamente en un entorno de laboratorio.

A través de los ensayos de laboratorio realizados, se identificaron las características físico-mecánicas de la subrasante de la carretera San Blas. Las muestras analizadas, según la clasificación SUCS y AASHTO, clasificaron el suelo como arenas arcillosas, gravas arcillosas y arcillas inorgánicas. Se determinó que el suelo menos adecuado pertenece a la calicata N°03 (arcillas inorgánicas), que presentó un CBR de 4%, lo que indica una baja capacidad de soporte en su estado natural.

Capuñay y Pastor (2020), a través de análisis y ensayos, investigaron la influencia de la ceniza de bagazo de caña de azúcar en la estabilización de suelos. Determinaron que una proporción del 45% de ceniza en suelos clasificados como "arena mal graduada" según SUCS y AASHTO como A-1-b, mejora notablemente las propiedades mecánicas, especialmente el valor CBR, que aumentó de 8.84% (suelo sin estabilizar) a 15.80% (suelo estabilizado), lo que representa un incremento de 6.96% gracias a las propiedades de la ceniza. En comparación con la presente investigación, se observa que la combinación de cal y ceniza volátil genera un mayor aumento del CBR, con mejores resultados que al estabilizar solo con ceniza. Esto se debe a que la cal y la ceniza producen reacciones químicas puzolánicas que otorgan características cementosas,



logrando un incremento del 15% en el CBR para suelos arcillosos al añadir 4% de cal y 4% de ceniza de coronta de maíz. Aunque en la investigación de Capuñay y Pastor se utilizó un 45% de ceniza, en ambos casos se demuestra una mejora en las propiedades físico-mecánicas del suelo, siendo más efectiva la estabilización de suelos arcillosos que de arenas mal graduada.

El principal aporte en la investigación fue demostrar la eficacia de la adición de la cal con la ceniza de coronta de maíz como agentes estabilizadores del suelo, proporcionando así una alternativa viable.

Los resultados de la investigación de las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante del suelo al adicionar la cal y CCM coinciden con resultados de estudios e investigaciones anteriores en las cuales se muestra la mejora del índice CBR, la reducción del índice de plasticidad y variación en la MDS observados son consistentes con estudios anteriores que investigaron el uso de estos agentes. Cabe señalar que pueden suceder ciertas discrepancias en resultados debido posiblemente a factores como la variación en la composición química de la cal o la ceniza de coronta de maíz, en lo que respecta al procedimiento no se presentaron errores significativos que expliquen estas posibles diferencias.

La hipótesis inicial fue que la adición de cal y CCM en porcentajes de 3%, 5% y 8% de la mezcla mejora el comportamiento de la subrasante, esta teoría fue confirmada por los datos obtenidos en laboratorio, puesto que se ve el incremento del índice CBR y la disminución de la plasticidad del suelo. El método utilizado para evaluar las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la carretera San Blas fueron estandarizados y de acuerdo a normativas como clasificación de suelos, evaluación de límites de consistencia, Proctor Modificado, CBR. Si bien es cierto a pesar de que el enfoque sea el más adecuado para el cumplimiento de los objetivos planteados para el



estudio, podrían presentarse ciertas limitaciones ya sea porque los materiales no son del mismo lote o porque las condiciones controladas en laboratorio no reflejan exactamente las condiciones reales de campo.

Ccansaya & Tello (2022), realizaron un análisis comparativo entre métodos de mejora tanto mecánica como química para tratar estos suelos y aumentar sus propiedades de resistencia, trabajabilidad y durabilidad, demostrándose que la estabilización mecánica por sustitución mediante la adición de cal de obra incrementa el CBR del suelo modificando la clasificación de la subrasante del suelo estudiado, convirtiendo esta capa inicialmente clasificada como pobre (S1, C.B.R de 3.5%) en una buena (S3, C.B.R entre 12% y 15%, siendo este tipo de estabilización una estrategia viable para lograr mejoras significativas en las propiedades del suelo, lo que puede tener un impacto positivo en la construcción de carreteras con pavimento flexible. Contrastando dicha información con nuestra investigación, tenemos que el CBR del suelo natural estudiado aumenta de un 4% (S1, subrasante pobre) a un 13% (S3, Subrasante buena) adicionando 3% (Cal+CCM), 16.50% (S3, Subrasante buena) si se adiciona 5%(Cal+CCM) y aumenta a 19% (S3, Subrasante buena) si se adiciona 8%(Cal+CCM) respectivamente. Respecto a lo estudiado comprobamos que la estabilización mecánica mejora las propiedades de la subrasante de suelo modificando así su clasificación observándose que inicialmente la subrasante estaba clasificada como S1 es decir subrasante pobre y mejoró sus propiedades al ser estabilizado con cal en diversos porcentajes, clasificándose como S3 es decir una subrasante buena conforme a lo indicado en la Norma de Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos del MTC.

Los resultados demuestran que las combinaciones de CCM y cal en diversas dosificaciones mejoran en gran medida el comportamiento de la subrasante, proporcionando una solución efectiva para la estabilización del suelo de la zona en



estudio. Además, en la presente investigación se muestra el procedimiento detallado, así como la dosificación optima de la mezcla, basada en una sólida base experimental. Este estudio puede aplicarse en regiones o zonas que tengan condiciones geológicas similares al distrito de San Blas.

Los resultados obtenidos al evaluar el comportamiento del tramo de prueba utilizando la combinación óptima de cal y CCM muestran que el suelo logra estabilizarse con la adición, y estudios anteriores también demostraron que el uso de estos agentes estabilizadores mejora el comportamiento del suelo. Mediante el ensayo de densidad de campo realizado en el tramo de prueba se evaluó el tramo de prueba por un periodo de 15 días luego de realizada la estabilización del suelo natural con adición de 5% (Cal+CCM), se observó una buena regularidad superficial, ya que no se notó hundimientos ni deflexiones que perjudiquen el tránsito de los vehículos, asimismo verificamos que no hubo reducción respecto al espesor del tramo de prueba. El método utilizado para evaluar el tramo de pruebas fue el adecuado y preciso, si bien es cierto pueden presentarse algunas limitaciones dado que el tramo de prueba fue realizado en una dimensión no muy grande, por lo cual podría no capturar completamente el comportamiento del suelo a grandes escales. Además, se debe considerar las condiciones climáticas durante el periodo de prueba ya que pueden influir en los resultados, así como las variaciones en la homogeneidad del suelo a lo largo del tramo podría afectar en cierta manera los resultados. El principal aporte en este estudio fue la validación de las condiciones reales in situ de la mezcla de CCM y cal para la estabilización de la subrasante de la carretera San Blas en una sección de prueba. Se puede demostrar que efectivamente la mezcla de CCM y cal mejoran el comportamiento de la subrasante, ofreciendo así una opción sostenible como método de estabilización. Mediante el estudio realizado podemos brindar una base sólida para



que el método y los materiales empleados puedan ser considerados en proyectos de infraestructura vial especialmente en la zona de estudio o en lugares con condiciones climáticas y geológicas similares.





CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES



5. CAPITULO V: CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

5.1. Conclusiones

- Se concluye que la hipótesis es válida puesto que la investigación demuestra que la adición de cal y ceniza de coronta de maíz en porcentajes de 3%,5% y 8% a la subrasante de la zona de estudio mejora el comportamiento del suelo en estado natural.
- Se determinó mediante los ensayos realizados a las muestras de suelo natural obtenidas en la zona de estudio que la subrasante de la carretera era pobre e inadecuada, además se determinaron los tipos de suelos de acuerdo a la clasificación SUCS y AASTHO, teniéndose arenas arcillosas, gravas arcillosas, arcillas inorgánicas, determinándose que el suelo menos adecuado es el perteneciente a la calicata N °03 (arcillas inorgánicas).
- en estudio mejoran al adicionar Cal y Ceniza de coronta de maíz en los porcentajes de 3%, 5% y 8%. Asimismo el comportamiento de la subrasante de la carretera San Blas, al ser estabilizado con cal y ceniza de coronta de maíz en diferentes porcentajes de 3%, 5% y 8%, tuvo una mejora significativamente en todas las combinaciones estudiadas, viéndose reflejada en las propiedades físicas y mecánicas del suelo estabilizado, obteniéndose que el CBR del SN aumenta de un 4% a un 13% adicionando 3%(Cal+CCM), 16.50% si se adiciona 5%(Cal+CCM) y aumenta a 19% si se adiciona 8%(Cal+CCM) respectivamente.
- Se concluye que el comportamiento de la subrasante al adicionar un porcentaje óptimo de la mezcla de cal y ceniza de coronta de maíz incrementa el valor de su capacidad de soporte CBR, para determinar este comportamiento se profundizo el análisis en la C-03 ya que fue la única muestra de suelo donde se obtuvo resultados de CBR menor a 10%, al estabilizar la C-03 su CBR de 4% que se obtuvo en el suelo natural aumentó hasta en 19%, es decir que con la adición de cal como agente estabilizador principal y



ceniza de coronta de maíz como agente secundario el comportamiento del CBR del suelo natural tiene un incremento mayor al 5%.

- Se evaluó el tramo de prueba por un periodo de 15 días luego de realizada la estabilización del suelo natural con adición de 5% (Cal+CCM), observándose una regularidad superficial buena, ya que no se notó hundimientos ni deflexiones que perjudiquen el tránsito de los vehículos, asimismo verificamos que no hubo reducción respecto al espesor del tramo de prueba.

5.2. Recomendaciones

- La presente investigación se hizo utilizando las corontas de maíz de un tipo y obtenido de la zona de estudio, por lo cual se recomienda a los estudiantes de la carrera o nuevos investigadores realizar estudios con otras variaciones del maíz y obtenidos de otros lugares para que puedan obtener resultados que puedan aportar o complementar a la investigación.
- Se recomienda a los nuevos investigadores, aplicar las dosificaciones que se han empleado en la presente tesis en otros tipos de suelos diferente al estudiado para que puedan evaluar su comportamiento y analizar los resultados ya que podrían obtener mejores resultados de los ya obtenidos.
- Se recomienda a los investigadores usar un porcentaje de cal dentro del rango de 2% a 8% de acuerdo a lo indicado en la norma CE.020 ESTABILIZACION DE SUELOS Y TALUDES, puesto que presenta las condiciones más óptimas para la estabilización.
- Se recomienda a los investigadores, realizar como un complemento para investigación futura un análisis de costos entre los materiales utilizados y otro tipo de estabilizadores para ver la viabilidad del proyecto.
- Como se ha demostrado en la presente tesis la estabilización de la subrasante de la carretera San Blas Macate, si es posible utilizando 5% de la combinación de cal y ceniza



de coronta de maíz, es por ello que se recomienda a la Municipalidad de Macate usar como precedente este estudio para poder estabilizar zonas de la carretera que no cumplan con el CBR adecuado, puesto que se muestran resultados favorables.





REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS



6. CAPÍTULO VI: REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- Capuñay Aguirre, E., & Pastor Olascuaga, C. (2020). "Estabilización de suelos con ceniza de bagazo de caña de azúcar para su uso como subrasante mejorada en los pavimentos de Chimbote". Nuevo Chimbote: (Tesis de pregrado) Universidad Nacional del Santa. Obtenido de https://repositorioslatinoamericanos.uchile.cl/handle/2250/6567562
- Angulo Roldan, M., & Zavaleta Papa, C. N. (2020). Estabilización de suelos arcillosos con cal para el mejoramiento de las propiedades fisico-mecanicas como capa de rodadura en la prolongación Navarro Cauper, Distrito San Juan Maynas Iquitos, 2019". Iquitos: (Tesis de pregrado) Universidad Cientifica del Perú UCP.
- Besoain Eduardo. (1985). *Mineralogía de Arcillas de Suelos*. San José: Instituto Interamericano de Coperación para la Agricultura.
- Borja Suarez, M. (2016). *Metodología de la Investigación Científica para ingenieros*. Chiclayo.
- Boza, A. G. (2015). *Universidad de Piura*. Obtenido de https://www.udep.edu.pe/hoy/2015/12/la-red-vial-es-imprescindible-para-el-desarrollo-y-crecimiento-de-un-pais/
- Ccansaya Maldonado, R. (2022). "Análisis comparativo entre los métodos de estabilización por sustitución y por adición de cal de obra, para el mejoramiento de una subrasante arcillosa en la carretera Canta Huayllay km 57-59". Lima: (Tesis de pregrado). Pontificia Universidad Catolica del Perú. Obtenido de https://tesis.pucp.edu.pe/repositorio/handle/20.500.12404/23352
- Centroamericana, U. (2022). *Laboratorio de: MATERIALES DE CONSTRUCCION*. El salvador: "JOSE SIMEON CAÑAS", UCA.
- Claveria Vásquez, P., Triana Mendoza, D., & Varon Ospina, Y. (2018). Caracterización del comportamiento geotécnico de los suelos de origen volcánico estabilizado con ceniza de arroz y bagazo de caña como material para subrasante. Ibagué: (Tesis de pregrado) Universidad Cooperativa de Colombia.
- Colomé Delia. (2018). *Metodologá de Investigación para Cursos de Posgrado en.* San Juan: UNSJ CONICET.
- Crespo Villalaz, C. (2004). *Mecánica de suelos y cimentaciones* (Quinta ed.). México: LIMUSA. Recuperado el 15 de Noviembre de 2023
- *CSR Laboratorio*. (s.f.). Obtenido de https://csrlaboratorio.es/suelos/horizontes-estructura-clasificacion/
- Cuadros Surichaqui, C. M. (2016). Mejoramiento de las propiedades físico -mecánicas de la subrasante en una vía afirmada de la red vial departamental de la región Junín mediante la estabilización química con óxido de calcio. Junin: Universidad Peruana Los Andes (UPLA).



- DAS, B. M. (2013). Fundamentos de ingeniería geotécnicacuarta edición. En B. M. DAS, Fundamentos de ingeniería geotécnicacuarta edición (pág. 1). México: CENGAGE.
- Del Aguila Sanchez, K. C., & Garcia Uriarte, A. E. (2023). *Influencia de adición de ceniza volante de mazorca de maíz en*. Tarapoto.
- Delgado Rivera, C. A., & Mormontoy Peñalba, V. D. (2021). *Estabilizacion de Suelos Arcillosos con Adicion de Ceniza de Mazorca de Maiz y Cal*". Cusco: (Tesis de pregrado) Universidad Andina del Cusco. Obtenido de https://revistas.unsaac.edu.pe/index.php/ACS/article/view/808
- Dirección General de Caminos y Ferrocarriles. (2013). Manual de Carreteras. Lima.
- Domingo, A. M. (2011). Apuntes de Mecánica de Fluidos. España: Creative Commons.
- Duque Escobar, G., & Duque Escobar, C. E. (2016). Geomecánica. En G. Duque Escobar, & C. E. Duque Escobar, *Geomecánica* (pág. 9). Colombia: Universidad Nacional de Colombia.
- Elizondo Arrieta, F., Navas Carro, A., & Sibaja Obando, D. (2010). *Efecto de la cal en la estabilizacion de subrasantes*. San José, Costa Rica: Ingeniería 20 (1 y 2): 93-108, ISSN: 1409-2441; 2010.
- Escobar Sulca, J. J., & Quispe Sánchez, G. D. (2020). *ESTABILIZACIÓN DE UNA SUBRASANTE ARCILLOSA DE BAJA*. Lima.
- Gerardo, P. G. (2018). *Estabilizacion de un Suelo con Cal y Ceniza Volante*. Colombia, Bogota: (Tesis de pregrado) Univerdad Catolica de Colombia.
- Graux Daniel. (1975). Fundamento de Mecánica de Suelos Proyecto de Muros y Cimentaciones (Segunda Edicion). Barcelona: Barcelona: Editores Técnicos y Asociados.
- Guamán Iler, I. I. (2016). Estudio del comportamiento de un suelo arcilloso estabilizado por dos métodos químicos (cal y cloruro de sodio). Ambato-Ecuador: (Tesis de pregrado). Universidad Técnica de Ambato. Facultad de Ingeniería Civil y Mecánica. Carrera de Ingeniería Civil.
- Guzman Polo, M., & Lopez Garcia, J. (2023). Estabilización con cenizas de coronta de maíz y su influencia en la capacidad portante del suelo arcilloso tramo Carracmaca-Surual, Huamachuco. Universidad Cesar Vallejo, La Libertad. Trujillo: Tesis de pregado. Obtenido de https://repositorio.ucv.edu.pe/handle/20.500.12692/138955?show=full&locale-attribute=en
- Hernández Sampieri, R., Fernández Collado , C., & Baptista Lucio, P. (2014). Metodologia de la Investigacion. Mexico: McGRAW-HILL / INTERAMERICANA EDITORES, S.A. DE C.V.
- Hidalgo Ramírez, F., & Saavedra Salazar, J. A. (2020). *Análisis de la adición de cáscara de arroz y bagazo de Análisis de la adición de cáscara de arroz y bagazo de*



- estabilización de suelos arcillosos en el departamento de San Martin. Lima: (Tesis de pregrado) Universidad Peruana de Ciencias Aplicadas.
- Huerta, L. A. (2018). *Determinación de la porosidad*. España: UNIVERSIDAD POLITECNICA DE VALENCIA. Recuperado el 20 de Agosto de 2024, de https://riunet.upv.es/bitstream/handle/10251/52102/20.%20Art%C3%ADculo%20doc ente.%20Determinaci%C3%B3n%20de%20la%20porosidad.pdf?sequence=1
- Huezo Maldonado, H., & Orellana Martinez, A. (2009). Guía básica para estabilización de suelos con cal en caminos de baja intensidad vehicular en estabilización de suelos con cal en caminos de baja intensidad vehicular en estabilización de suelos con cal en caminos de baja intensidad vehicular en El Salvado. El Salvador: (Tesis de pregrado) Universidad de El Salvador, Escuela de Ingeniería Civil.
- Ibáñez, J. J. (2006). *Materiales del Suelo: Composición Mineralógica de la Roca Madre*. Obtenido de https://www.madrimasd.org/blogs/universo/2006/02/20/14048
- Ipince Cuevas, H. A. (2020). *Mejoramiento de la subrasante agregando ceniza de tusa de maíz en la calle 12 del distrito de Víctor Larco Herrera, Trujillo 2019.* Lima: (Tesis de pregrado) Universidad César Vallejo.
- Jara Anyaypoma, R. (2014). *Efecto de la cal como estabilizante de una subrasante de suelo arcilloso*. Cajamarca: (Tesis de pregrado) Universidad Nacional de Cajamarca.
- Jhonathan, R. (2020). Estabilización química de suelos Materiales convencionales y activados alcalinamente. Obtenido de https://www.studocu.com/pe/document/universidad-autonoma-de-occidente/ingenieria-industrial/dialnet-estabilizacion-quimica-de-suelos-materiales-convenciona-7590766/68498067
- López Curay, O. M., & Zapata Fassio, J. C. (2020). *Análisis de trabajos previos de la estabilización de un suelousando cal a nivel de subrasante. Piura. 2021.* Piura: (Tesis de pregrado) Universidad César Vallejo.
- Maldonado, G. L. (2019). *Ensayos de compactación en*. España: Universitat Politècnica de València.
- Mamani Barriga, L. E., & Yataco Quispe, A. J. (2017). Estabilización de suelos arcillosos aplicando ceniza de madera de fondo, producto de ladrilleras artesanales en el departamento de Ayacucho. Lima: (Tesis de pregrado) Universidad San Martin de Porres.
- Mera Ruiz, C. A., & Saavedra Murrieta, S. (2021). Uso de la ceniza de coronta de maíz como alternativa sostenible para elevar la resistencia a la compresión delconcreto simple, Bellavista 2020. Tarapoto: (Tesis de pregrado) Universidad César Vallejo.
- Ministerio de Economía y Finanzas. (2013). Manual de la Construccion. Lima.
- Ministerio de Economia y Finanzas. (2015). Pautas metodológicas para el desarrollo de alternativas de pavimmentos en la formulacion y evaluacion social de proyectos de inversión publica de carreteras. Lima.



- Ministerio de Transportes y Comunicaciones. (2008). Manual de diseño de Carreteras. Lima.
- Ministerio de Transportes y Comunicaciones. (2013). Manual de Carreteras.
- Ministerio de Transportes y Comunicaciones. (2014). Manual de Carreteras. Lima.
- Ministerio de Transportes y Comunicaciones. (2016). *Manual de Ensayo de Materiales*. Lima.
- Ministerio del Ambiente. (2018). Línea de base de la diversidad genética del maíz peruano con fines de bioseguridad. Lima: GRUPO RASO.
- Moale Quispe, A. B., & Rivera Justo, E. J. (2019). Estabilización química de suelos arcillosos con cal para su uso como subrasante en vías terrestres de la localidad de Villa Rica. Lima: (Tesis de pregrado) Universidad Peruana de Ciencias Aplicadas.
- MTC. (2013). Glosario de términos de uso frecuente en proyectos de infraestructura vial.
- MTC. (2018). Glosario de términos de uso frecuente en proyectos de infraestructura vial. PDF, Lima. Recuperado el 15 de Noviembre de 2023, de http://transparencia.mtc.gob.pe/idm_docs/normas_legales/1_0_1556.pdf
- Ramon, H. M. (2016). *LA ESTRUCTURA DE UN SUELO*. UNIVERSIDAD POLITECNICA DE VALENCIA. Obtenido de https://riunet.upv.es/bitstream/handle/10251/8010/estructura.pdf
- Ramos Hinojosa, G. P. (2014). Mejoramiento de subrasantes de baja capacidad portante mediante el uso de polímeros reciclados en carreteras, Paucará Huancavelica 2014, en la ciudad de Huancayo Perú. Huancayo: (Tesis de pregrado) Universida Nacional del Centro del Perú.
- Rincón Hernández, L., & Cortes Roa, A. (2020). "Análisis de la resistencia a la compresión inconfinada y CBR de un afirmado estabilizado con ceniza de bagazo de caña de azúcar y cal.". Bogotá: (Tesis de pregrado) Universidad de La Salle. Obtenido de https://ciencia.lasalle.edu.co/ing_civil/887/
- Romero, R. (2019). Obtenido de Estabilización físicomecánica del suelo: https://es.scribd.com/document/412601688/Estabilizacion-Fisico-Mecanica-de-Suelos-Pavimento
- ROQUE, H. U. (2019). Relación entre el tipo de suelo (SUCS y AASHTO) y el. Cerro de Pasco.
- Suarez, J. (2021). *Deslizamientos: analisis geotecnico*. Obtenido de https://www.academia.edu/8095293/Cap%C3%ADtulo_10_Suelos_Residuales
- Toledo, M. (2021). Obtenido de Determinación del contenido de humedad: https://www.mt.com/mx/es/home/applications/Laboratory_weighing/moisture-content-determination.html
- Torres, N. A. (2010). Geología y Geotecnia. Universidad Nacional de Rosario.



Valles Ríos, P., & Vela Vázquez, F. J. (2021). "Diseño de un adoquín de concreto con ceniza de coronta de maíz amarillo para mejorar su resistencia a la compresión, Tarapoto-2021". Tarapoto: (Tesis de pregrado) Universidad César Vallejo.

Zapata, R. (2018). Geología y Geotecnia. Universidad Nacional de Rosario.



7. CAPÍTULO VII: ANEXOS



ANEXOS



ANEXO 1

MATRIZ DE CONSISTENCIA

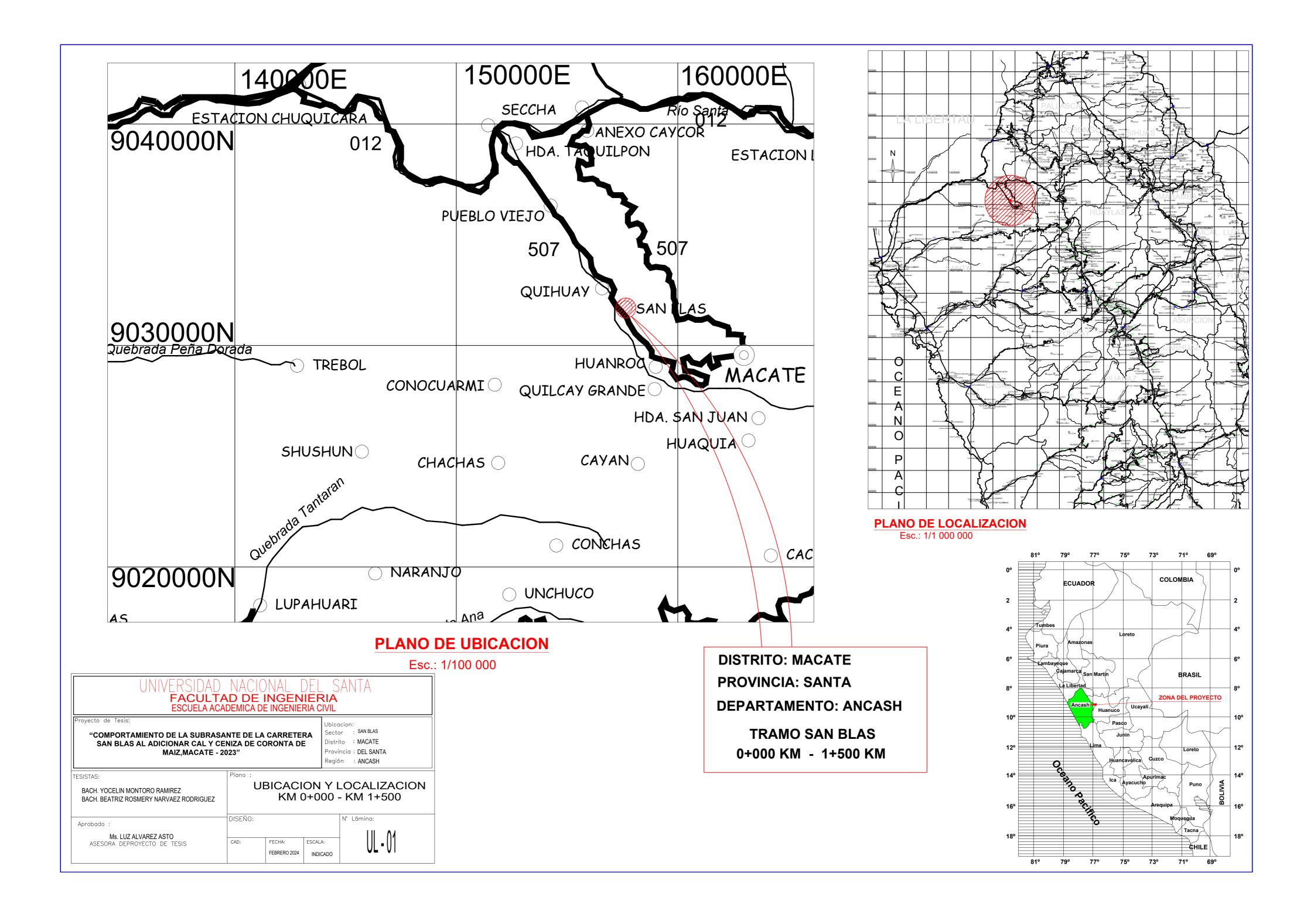


| TA DE | FORMULACIÓN DEL PROBLEMA | OBJETIVOS DE LA INVESTIGACION | SISTEMA DE HIPÓTESIS |
|---|---|---|--|
| ORON | PROBLEMA GENERAL | OBJETIVO GENERAL | HIPÓTESIS GENERAL |
| AIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL Y CENIZA DE CORONTA DE MAÍZ, MACATE -2023" | ¿Cuál es el comportamiento de la subrasante de la carretera San Blas al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz? | Evaluar el comportamiento de la subrasante de la carretera San Blas, al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz, Macate-2023. | Al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz en la subrasante de la zona de estudio, el comportamiento es bueno ya que mejora la calidad en sus propiedades considerablemente. |
| | PROBLEMAS ESPECÍFICOS | OBJETIVOS ESPECÍFICOS | HIPÓTESIS ESPECÍFICOS |
| | físicas y mecánicas de la subrasante de la carretera de acceso San Blas, Distrito de | Determinar las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la carretera de acceso San Blas, Distrito de Macate, Provincia del Santa, departamento de Ancash. | Las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante son pobres e inadecuadas. |
| | físicas y mecánicas de la subrasante de la zona en estudio, al adicionar Cal y Ceniza de coronta de maíz en | Determinar las propiedades físicas y mecánicas de la subrasante de la zona de estudio, al adicionar Cal y Ceniza de coronta de maíz en los porcentajes de 3%, 5% y 8%. | mecánicas de la subrasante del suelo en estudio mejoran al adicionar Cal y Ceniza de coronta de maíz |
| | índice CBR de la subrasante de la zona en estudio, con y sin | Evaluar la variación entre el índice CBR de la subrasante de la zona en estudio, con y sin adición de Cal y Ceniza de coronta de maíz | La variación del índice CBR de la subrasante de la zona en estudio tiene un incremento mayor al 5% al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz. |
| " COMPORTAMIENTO DE | ¿Cómo se comporta la subrasante del tramo de prueba realizado al adicionar cal y ceniza de coronta de maíz? | _ | de coronta de maíz mejora el comportamiento de la |



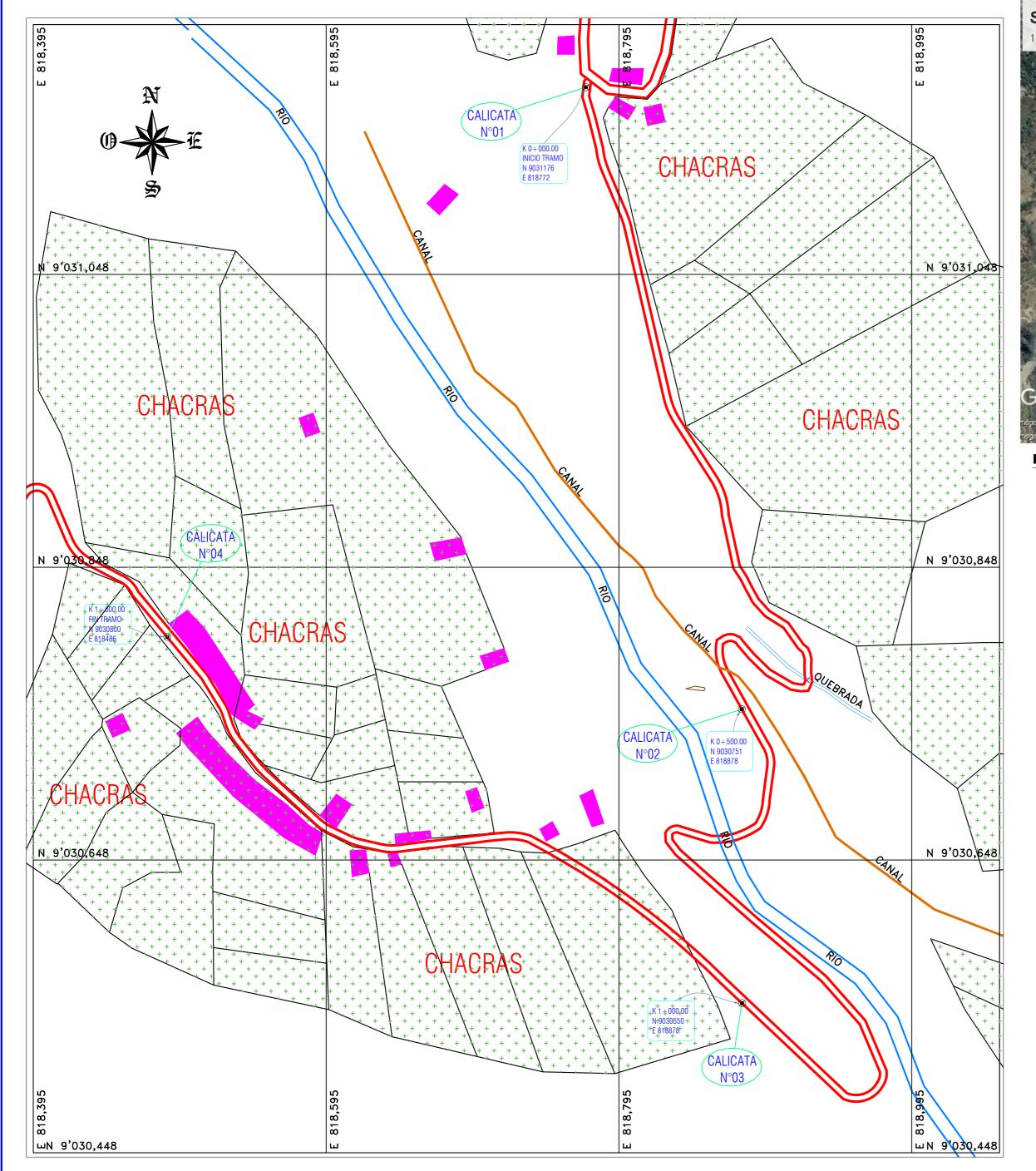
ANEXO 2

PLANO DE UBICACIÓN DE LA ZONA EN ESTUDIO





ANEXO 3 PLANO TOPOGRÁFICO 0+000KM A 1+500KM



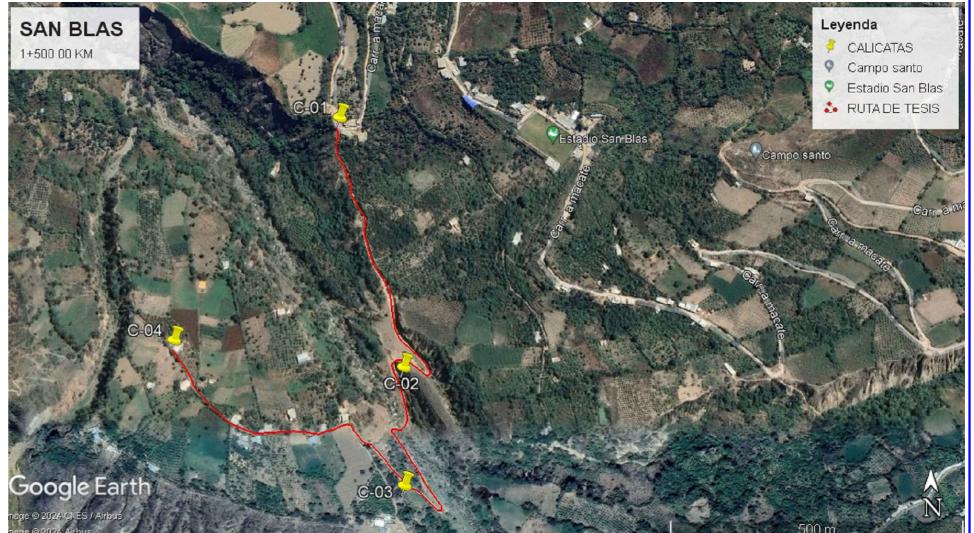


IMAGEN DE UBICACION

| SIMBOLOGIA | | | | | |
|------------------|--|--|--|--|--|
| VIVIENDAS | | | | | |
| DEMOLICION | THE THE PARTY OF T | | | | |
| PUNTOS CALICATAS | | | | | |
| RIO | Automorphis | | | | |
| CANAL | | | | | |
| CHACRAS | + | | | | |

| CUADRO DE COORDENADAS UTM | | | | | | |
|---------------------------|-------------|-------------|------------|---------------|--|--|
| CALICATA | TRAMO | NORTE | ESTE | COTA m.s.n.m. | | |
| C-01 | KM 0+000.00 | 9031176.000 | 818772.000 | 1648.00 | | |
| C-02 | KM 0+500.00 | 9030751.151 | 818878.515 | 1615.50 | | |
| C-03 | KM 1+000.00 | 9030550.319 | 818878.657 | 1638.50 | | |
| C-04 | KM 1+500.00 | 9030800.625 | 818486.083 | 1625.50 | | |

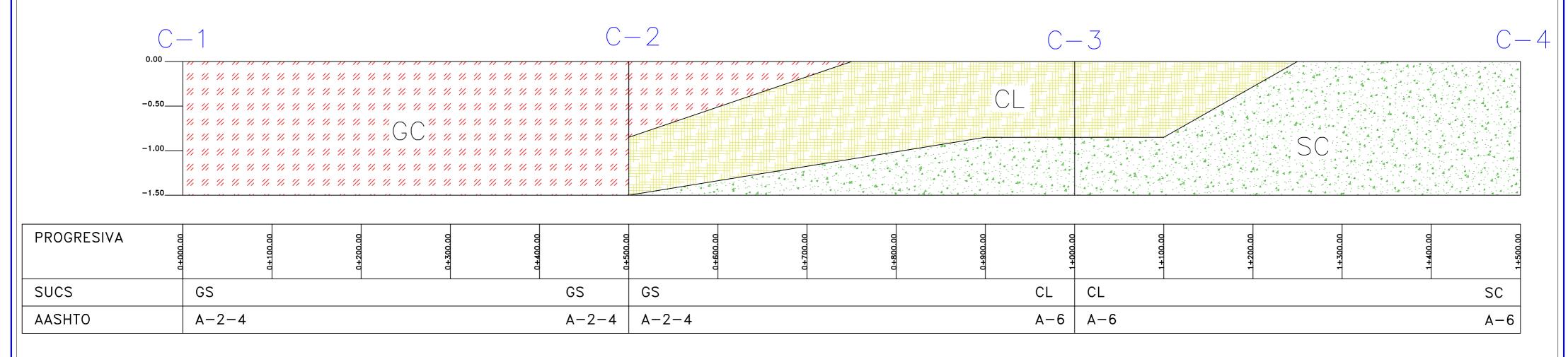




ANEXO 4 PERFIL ESTATIGRÁFICO

PERFIL ESTATIGRAFICO

VÍA SAN BLAS - MACATE



| CUADRO DE COORDENADAS UTM | | | | | | | |
|---------------------------|-------------|-------------|------------|--|--|--|--|
| CALICATA | TRAMO | NORTE | ESTE | | | | |
| C-01 | KM 0+000.00 | 9031176.000 | 818772.000 | | | | |
| C-02 | KM 0+500.00 | 9030751.151 | 818878.515 | | | | |
| C-03 | KM 1+000.00 | 9030550.319 | 818878.657 | | | | |
| C-04 | KM 1+500.00 | 9030800.625 | 818486.083 | | | | |

| CLASIFICACION | | | | | | |
|---------------|--------|---------|--|--|--|--|
| SUCS | AASHTO | SIMBOLO | | | | |
| GS | A-2-4 | | | | | |
| CL | A-6 | | | | | |
| SC | A-6 | | | | | |





TESIS: COMPORTAMIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL Y

CENIZA DE CORONTA DE MAIZ, MACATE - 2023

FECHA: MARZO 2024.

CALICATA : C-1

TESISTAS : BACH. MONTORO RAMIREZ, YOCELIN.

BACH. NARVAEZ RODRIGUEZ, BEATRIZ ROSMERY.

PROFUNDIDAD : 0.00 m. -1.50 m NIVEL FREÁTICO : NO ENCONTRADO.

| PROFUND | PROFUNDIDAD : 0.00 m1.50 m NIVEL FREATICO: NO ENCONTRADO | | | | | | | |
|------------------|--|-----|---------|--|------|------------|------|--------|
| Tipo Excavac. | Excavac aaa Mue | | Símbolo | Características del Material | | sificación | | situ |
| LACAVAC. | (mts.) | | | | SUCS | AASHTO | w % | gr/cm3 |
| | 0.00 | | | SUELO CONFORMADO POR GRAVAS ARCILLOSAS, CON | | | | |
| | | | | CONTENIDOS DE GRAVAS HASTA | | | | |
| OT | | | | EN UN 66.18 %, DE TAMAÑOS DE | | | | |
| A CIELO ABIERTO | | E-1 | | HASTA 2", CON CONTENIDOS DE | GC | A-2-4 | 8.49 | 2.05 |
| A | | | | ARENAS FINAS DE HASTA 18.91% Y | | | | |
| | | | | FINOS DE MEDIA PLASTICIDAD EN | | | | |
| | | | | UN 14.91%, EN ESTADO | | | | |
| | -1.20 | | | MEDIANAMENTE DENSO. | | | | |



TESIS: COMPORTAMIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL Y CENIZA DE

CORONTA DE MAIZ, MACATE - 2023

FECHA: MARZO 2024.

CALICATA : C-2

TESISTAS : BACH. MONTORO RAMIREZ , YOCELIN. PROFUNDIDAD : 0.00 m. -1.50 m

BACH. NARVAEZ RODRIGUEZ, BEATRIZ ROSMERY. NIVEL FREÁTICO: NO ENCONTRADO.

| Tipo | Profundi dad | Muestra | Símbolo | Características del Material | Clasificación | | Caracteristicas In situ | |
|-----------------|-----------------|---------|---------|--|---------------|--------|----------------------------|--------|
| Excavac. | (mts.) | | | | SUCS | AASHTO | w % | gr/cm3 |
| A CIELO ABIERTO | 0.00 | E-1 | | SUELO CONFORMADO POR GRAVAS ARCILLOSAS, CON CONTENIDOS DE GRAVAS HASTA EN UN 59.57 %, DE TAMAÑOS DE HASTA 2", CON CONTENIDOS DE ARENAS FINAS DE HASTA 23.1% Y FINOS DE MEDIA PLASTICIDAD EN UN 17.33%, EN ESTADO MEDIANAMENTE DENSO. | GC | A-2-4 | 5.602 | 2.05 |
| |] -1.20 | E-2 | | SUELO CONFORMADO POR GRAVAS ARCILLOSAS, CON CONTENIDOS DE GRAVAS HASTA EN UN 59.05 %, DE TAMAÑOS DE HASTA 2", CON CONTENIDOS DE ARENAS FINAS DE HASTA 23.94% Y FINOS DE MEDIA PLASTICIDAD EN UN 17.01%, EN ESTADO MEDIANAMENTE DENSO. | GC | A-2-4 | 8.745 | 2.05 |



TESIS: COMPORTAMIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL Y CENIZA

DE CORONTA DE MAIZ, MACATE - 2023

FECHA: MARZO 2024.

CALICATA : C-3

TESISTAS : BACH. MONTORO RAMIREZ , YOCELIN. PROFUNDIDAD : 0.00 m. -1.50 m

BACH. NARVAEZ RODRIGUEZ, BEATRIZ ROSMERY. NIVEL FREÁTICO: NO ENCONTRADO.

| Tipo | Profundi dad | Muestra | Símbolo | Características del Material | Clasificación | | Caracteristicas In situ | |
|-----------------|-----------------|---------|---------|--|---------------|--------|----------------------------|--------|
| Excavac. | (mts.) | | | | SUCS | AASHTO | w % | gr/cm3 |
| A CIELO ABIERTO | 0.00 | E-1 | | SUELOS CONFORMADOS POR SUELOS FINOS, ARCILLOSOS DE MEDIA PLASTICIDAD CON CONTENIDOS DE GRAVA DE HASTA 3/8" EN UN 15.83%, ARENAS FINAS EN UN 32.37% Y ARCILLAS INORGANICAS DE MEDIA PLASTICIDAD EN | CL | A-6 | 6.297 | 1.72 |
| | -0.85 | E-2 | | UN 51.80% ESTRATO CONFORMADO POR ARENAS ARCILLOSAS DE MEDIA PLASTICIDAD, CONTENIDO DE FINOS PLASTICOS EN UN 36.76%, ARENAS FINAS EN UN 30.70% Y GRAVAS DE HASTA 3/4" EN | sc | A-6 | 8.421 | 1.85 |
| | -1.20 | | | UN 32.54% | | | | |



TESIS: COMPORTAMIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL Y CENIZA DE CORONTA DE MAIZ, MACATE - 2023

FECHA : MARZO 2024.

CALICATA : C-4

TESISTAS : BACH. MONTORO RAMIREZ , YOCELIN. PROFUNDIDAD : 0.00 m. -1.50 m

BACH. NARVAEZ RODRIGUEZ, BEATRIZ ROSMERY. NIVEL FREÁTICO : NO ENCONTRADO.

Profundi Caracteristicas Tipo Clasificación dad Muestra Símbolo Características del Material In situ Excavac. SUCS AASHTO w % gr/cm3 (mts.) 0.00 **SUELOS CONFORMADOS POR** ARENAS FINAS CON GRAVAS DE HASTA 3/4", CON **CONTENIDO BASTANTE** APRECIABLE DE GRAVAS EN A CIELO ABIERTO E-1 UN 32.11%, ARENAS FINAS EN SC A-6 7.447 1.80 **UN 27.01% Y PARTICULAS** FINAS DE MEDIA PLASTICIDAD EN UN 40.88%, **DE NATURALEZA**

ALUVIONAL.

-1.20



ANEXO 4

ENSAYOS DE LABORATORIO



ENSAYO QUIMICO DE LA CENIZA DE CORONTA DE MAIZ



LABORATORIO DE ANALISIS QUIMICOS

Análisis de minerales, Calicatas, Estudios Geotécnicos, Carbón, etc.
Control de procesos de cianuración aurífera, control de maduración de caña de azúcar y
Ensayos de Control de calidad.

INFORME

Solicitante

: MONTORO RAMIREZ, YOCELIN

NARVAEZ RODRIGUEZ, BEATRIZ ROSMERY

Tesis

: "COMPORTAMIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL

Y CENIZA DE CORONTA DE MAÍZ, MACATE - 2023"

Muestra

: CENIZA DE CORONTA DE MAIZ

Fecha

: 15 de Marzo del 2024

Ensayos por Determinación de Pesos y Calcinación

Resultados Químicos:

| ESPEC. | DETERMINACIÓN | ELEMENTO | DETERMINACIÓN MUESTRA 01 (%) |
|--------|---------------------|--------------------------------|------------------------------|
| N° | Descripción | Símbolo | |
| 1 | Humedad | H ₂ O | 1.40 |
| 2 | Ceniza | Cz | 0.0024 |
| 3 | Hierro | Fe | 2.70 |
| 4 | Materia Volatil | M.V. | 12.70 |
| 5 | carbonato de calcio | CaCO | 0.62 |
| 6 | Oxido de Silicio | SiO ₂ | 47.85 |
| 7 | Oxido de Aluminio | Al ₂ O ₃ | 8.14 |
| 8 | Oxido de Magnesio | MgO | 0.34 |
| 9 | Oxido Ferrico | Fe ₂ O ₃ | 0.50 |
| 10 | Oxido de Sodio | Na ₂ O | 0.32 |
| 11 | Oxido de Potasio | K ₂ O | 2.07 |

NOTA: Las muestras fueron traidas por el Solicitante.

Nelson Lugo Ramnez Siche INGENIERO QUÍMICO C.I P 23051

Dirección : Garcilazo de la Vega #781 - El Progreso ATENCION DE LUNES A SABADO CEL. : 973779619 - 939890745 CHIMBOTE - PERU



ENSAYO REALIZADO AL SUELO NATURAL, CENIZAS DE CORONTA DE MAIZ Y CAL



GRANULOMETRÍA



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA

FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Dosificacion: Suelo Natural

Proyecto

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra

: Calicata N°01 - Estrato 01 de 0.00 m a -1.50 m

Tesistas

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Satura 2024

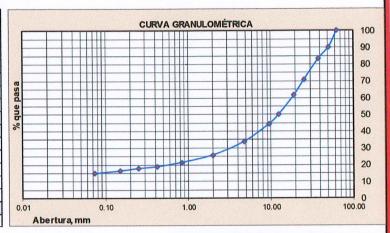
Fecha: Febrero 2024

1. ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO (NTP 339.128)

Peso Inicial Seco, [gr]

2750.000

| 10-11 | Abertura | Peso retenido | 0/ |
|----------|----------|---------------|--------|
| Mallas | [mm] | [grs] | % pasa |
| 2.5 | 63.30 | 0.00 | 100.00 |
| 2" | 50.800 | 270.000 | 90.18 |
| 11/2" | 38.100 | 190.000 | 83.27 |
| 1" | 25.400 | 340.000 | 70.91 |
| 3/4" | 19.050 | 260.000 | 61.45 |
| 1/2" | 12.500 | 310.000 | 50.18 |
| 3/8" | 9.500 | 160.000 | 44.36 |
| N° 04 | 4.750 | 290.00 | 33.82 |
| N° 10 | 2.000 | 220.00 | 25.82 |
| N° 20 | 0.840 | 120.00 | 21.45 |
| Nº 40 | 0.420 | 70.00 | 18.91 |
| N° 60 | 0.250 | 30.00 | 17.82 |
| N° 100 | 0.149 | 40.00 | 16.36 |
| N° 200 | 0.074 | 40.00 | 14.91 |
| < N° 200 | - | 410.00 | - |



2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A LÍMITE LÍQUIDO

| Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-------------|--|---|
| 35 | 28 | 14 |
| 25.366 | 24.746 | 26.341 |
| 73.824 | 77.260 | 72.361 |
| 63.525 | 64.974 | 60.025 |
| 10.299 | 12.286 | 12.336 |
| 38.159 | 40.228 | 33.684 |
| 26.990 | 30.541 | 36.623 |
| | 35 25.366 73.824 63.525 10.299 38.159 | 25,366 24,746 73,824 77,260 63,525 64,974 10,299 12,286 38,159 40,228 |

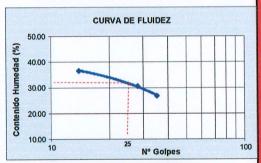
B. LÍMITE PLÁSTICO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.360 | 25.110 | 25.187 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 31.410 | 30.741 | 30.661 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 30.295 | 29.722 | 29.675 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.115 | 1.019 | 0.986 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 4.935 | 4.612 | 4.488 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 22.594 | 22.095 | 21.970 |

3. CONTENIDO DE HUMEDAD (MTC E108)

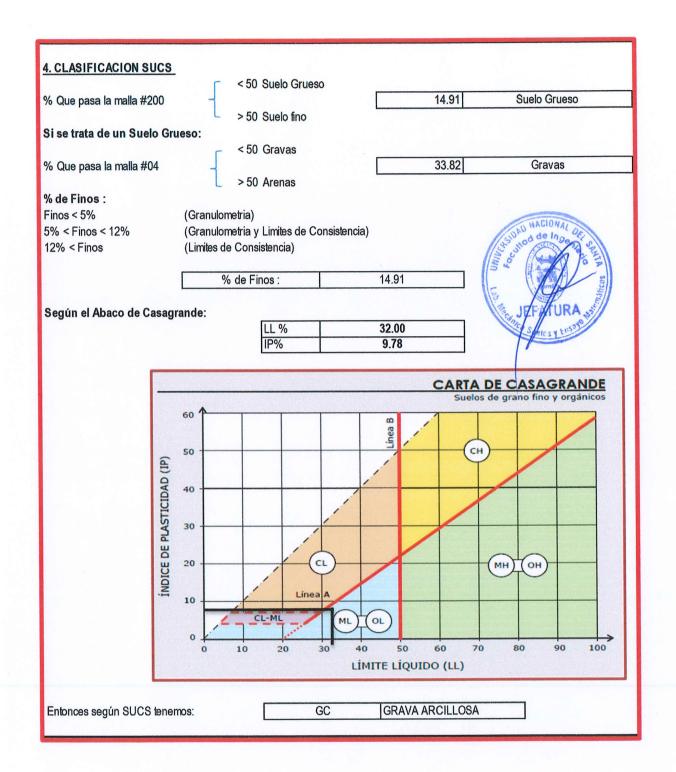
| Procedimiento | Tara No |
|-----------------------------------|---------|
| 1. Peso Tara, [gr] | 26.540 |
| 2. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 129.410 |
| 3. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 121.360 |
| 4. Peso Agua, [gr] | 8.050 |
| 5. Peso Suelo Seco, [gr] | 94.820 |
| 6. Contenido de Humedad, [%] | 8.490 |

GRAVAS ARCILLOSAS



| Límite Líquido % | 32.00 |
|----------------------|-----------|
| Límite Plástico % | 22.22 |
| Indice Plasticidad % | 9.78 |
| De los datos: | |
| Grava% | 66.18 |
| Arena% | 18.91 |
| Finos% | 14.91 |
| Pasa #10 | 25.82 |
| Pasa #40 | 18.91 |
| Pasa #200 | 14.91 |
| Clasif SUCS | GC |
| Clasif. AASHTO | A-2-4 (0) |
| Indice de Grupo | 0 |

NACIONAL





| Pasa #10 | 25.82 | | | Límite Líquido % | % op | 32.00 | | | | | |
|----------------------------------|---|-----------------------------------|---------------|---|----------------------------|---------|---------|-----------------|--|---------------------|--------------------|
| Pasa #40 | 18.91 | | | Indice Plasticidad % | dad % | 9.78 | - | | | | |
| Pasa #200 | 14.91 | | | Indice de Grupo | odn | 0 | | | | | |
| DIVISIÓN | Wat | Materiales granulares (pasa menos | ares (pasa m | enos del 35% por | del 35% por el tamiz #200) | | Mate | riales Limo-arc | Materiales Limo-arcillosos(mas del 35% pasa el tamiz #200) | % pasa el tamiz | #200) |
| GRIED | A-1 | | | | A-2 | | | | | A-7 | 2 |
| Subarupo | A-1-a A-1-b | ¥3 | A-2-4 | A-2-5 | A-2-6 | A-2-7 | A-4 | A-5 | A-6 | A-7-5 | A-7-6 |
| NALISIS GRA | ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO | | | | | | | | | | |
| N°10 | > 50 | | | | | | | | | | |
| N°40 | ≥30 ≥50 | ≥ 51 | | | | | | | | | |
| N°200 | ≤ 15 ≤ 25 | ≥ 10 | ≥ 35 | ≥ 35 | ≥ 35 | ≥ 35 | ≥ 36 | ≥ 36 | > 36 | > 36 | > 36 |
| STADO DE CC | ESTADO DE CONSISTENCIA (de la fraccion de suelo que pasa por el tamiz ASTM #40) | on de suelo que | pasa por el t | amiz ASTM #40) | | | | | | | |
| Limite Liquido | : | i | ≥ 40 | ≥ 40 | ≥ 40 | > 40 | ≥ 40 | >41 | ≥ 40 | > 41 (IP≤ LL-30) | > 41 (IP>LL-30) |
| Indice de plasticidad | 9 VI | Ν | ≤ 10 | ≥ 10 | ≥ 11 | ≥ 11 | ≥ 10 | ≥ 10 | ۷ 1 | \ 11 \ | VI 1 |
| INDICE DE GRUPO | 0 | 0 | | 0 | | s 4 | 8 VI | s 12 | ≥ 20 | > 20 | 50 |
| TIPOLOGIA | Fragmentos de piedra, grava y arena | ARENA | | Grava y arena limosas o arcillosas | a limosas o arc | illosas | Snelos | Suelos limosos | O, | Suelos arcillosos | |
| CALIDAD | | EXCELENTE A BUENA | BUENA | | | | æ | REGULAR A MALO | 0- | Caloba de Ing. | 000 |
| | OF I O A | L | < | (U) V C V | | | | | | | ANTA |
| Enionces sedun AASH I O Tenemos: | AAVI C TELETICS. | | - | 1 | | | | | | | |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL

LABORATORIO DEMECANICA DE SUELOS



Dosificacion: Suelo Natural

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023" Proyecto

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

: Calicata N°02 - Estrato 01 de -0.00 m a -0.85 m Muestra

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

: Febrero 2024 Fecha

1. ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO (NTP 339.128)

Peso Inicial Seco, [gr]

2770.000

| Mallas | Abertura | Peso retenido | % pasa |
|----------|----------|---------------|---------|
| Manas | [mm] | [grs] | 70 pasa |
| 2" | 50.800 | 0.000 | 100.00 |
| 11/2" | 38.100 | 210.000 | 92.42 |
| 1" | 25.400 | 320.000 | 80.87 |
| 3/4" | 19.050 | 270.000 | 71.12 |
| 1/2" | 12.500 | 360.000 | 58.12 |
| 3/8" | 9.500 | 180.000 | 51.62 |
| Nº 04 | 4.750 | 310.00 | 40.43 |
| Nº 10 | 2.000 | 200.00 | 33.21 |
| N° 20 | 0.840 | 160.00 | 27.44 |
| Nº 40 | 0.420 | 80.00 | 24.55 |
| N° 60 | 0.250 | 60.00 | 22.38 |
| N° 100 | 0.149 | 60.00 | 20.22 |
| N° 200 | 0.074 | 80.00 | 17.33 |
| < N° 200 | | 480.00 | - |



2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| No de Golpes | 33 | 26 | 16 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 26.214 | 25.310 | 25.770 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 73.024 | 71.312 | 66.410 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 63.744 | 61.004 | 55.477 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 9.280 | 10.308 | 10.933 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 37.530 | 35.694 | 29.707 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 24.727 | 28.879 | 36.803 |

B. LIMITE PLASTICO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No.03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|------------|
| 1. No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 26.300 | 25.360 | 25.880 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 31.660 | 30.450 | 30.630 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 30.695 | 29.525 | 29.770 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 0.965 | 0.925 | 0.860 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 4.395 | 4.165 | 3.890 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 21.957 | 22.209 | 22.108 |

3. CONTENIDO DE HUMEDAD (MTC E108)

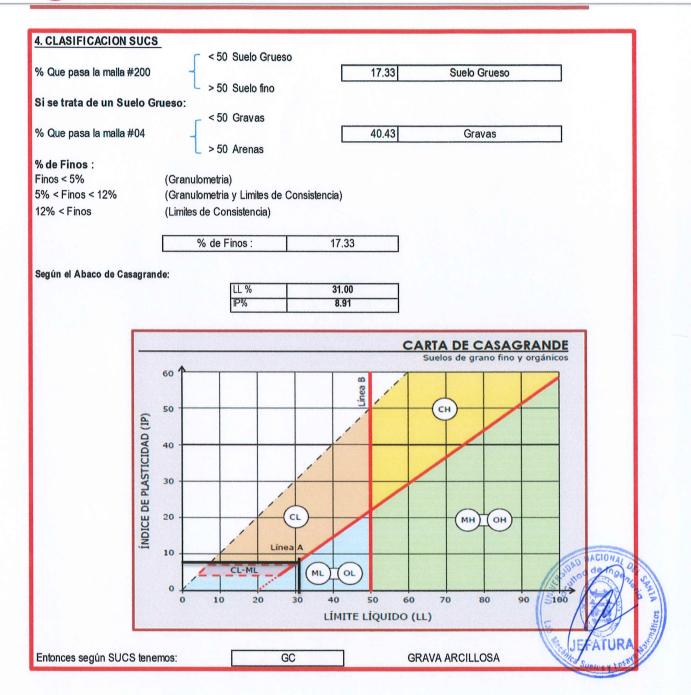
| Procedimiento | Tara No |
|-----------------------------------|---------|
| 1. Peso Tara, [gr] | 27.600 |
| 2. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 127.140 |
| 3. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 121.860 |
| 4. Peso Agua, [gr] | 5.280 |
| 5. Peso Suelo Seco, [gr] | 94.260 |
| 6. Contenido de Humedad, [%] | 5.602 |



| | | CUR | VA DE | FLUIDEZ | | |
|-----------------------|-------|-----|-------|---------|---|-----|
| • | 50.00 | | | 1 | T | |
| Contenido Humedad (%) | 40.00 | | | | | |
| lo Hum | 30.00 | | | | | |
| ontenid | 20.00 | | | | | |
| ŏ | 10.00 | | 25 | Nº Golj | | 100 |

| Limite Liquido % | 31.00 |
|----------------------|-----------|
| Límite Plástico % | 22.09 |
| Indice Plasticidad % | 8.91 |
| De los datos: | |
| Grava% | 59.57 |
| Arena% | 23.10 |
| Finos% | 17.33 |
| Pasa #10 | 33.21 |
| Pasa #40 | 24.55 |
| Pasa #200 | 17.33 |
| Clasif, SUCS | GC |
| Clasif AASHTO | A-2-4 (0) |
| Indice de Grupo | 0 |







| 5. CLASIFICACION AASTHO | CION AASTH | 0 | | | | | | | | | |
|--|------------|--|--------------------------------|-------------|--------------------|------------------------------------|------------|----------------|-----------------|--|--------------------|
| | | | | | | | | | | | |
| Pasa #10 | | 33.21 | | | Límite L | Límite Líquido % | 31.00 | | | | |
| Pasa #40 | | 24.55 | | | Indice Pla | Indice Plasticidad % | 8.91 | | | | |
| Pasa #200 | | 17.33 | | | Indice d | Indice de Grupo | 0 | | | | |
| DIVISIÓN | | Material | Materiales granulares (pasa me | s (pasa men | os del 35% | enos del 35% por el tamiz #200) | #200) | Materiales Li | mo-arcillosos(m | Materiales Limo-arcillosos(mas del 35% pasa el tamiz #200) | el tamiz #200) |
| GENERAL | | | | | | 6 4 | | | | Δ-7 | 7 |
| GRUPO | , | A-1 | A-2 | | | A-2 | | A-4 | A-5 | | 1 |
| Subgrupo | A-1-a | A-1-b | i k | A-2-4 | A-2-5 | A-2-6 | A-2-7 | | | A-7-5 | A-7-6 |
| ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO | ANULOMÉTR | 100 | | | | | | | | | |
| N°10 | ≥ 50 | | | | | | | | | | |
| N°40 | > 30 | ≥ 50 | ≥51 | | | | | | | | |
| N°200 | ≤ 15 | < 25 | ≥ 10 | ≥ 35 | ≥ 35 | ≥ 35 | ≥ 35 | ≥ 36 | > 36 | > 36 | > 36 |
| ESTADO DE CONSISTENCIA (de la fraccion de suelo que pasa por | ONSISTENC | IA (de la fraccic | on de suelo qu | 100 | el tamiz ASTM #40) | / #40) | | | | | |
| Limite Liquido | | | : | ≥ 40 | > 40 | ≥ 40 | > 40 | ≥ 40 | >41 | > 41 (IP≤ LL-30) | > 41 (IP>LL-30) |
| Indice de plasticidad | VI | 9 > | ₽. | ≥ 10 | ≥ 10 | > 11 | > 11 | ≥ 10 | ≥ 10 | ≥ 11 | 11 |
| INDICE DE GRUPO | | 0 | 0 | | 0 | | N 4 | ⊗ VI | < 12 | ≥ 20 | 50 |
| TIPOLOGIA | Fragment | Fragmentos de piedra, grava y arena | ARENA Fina | | Grava y ar | Grava y arena limosas o arcillosas | arcillosas | Suelos | Suelos limosos | Suelos arcillosos | rcillosos |
| CALIDAD | | EXCE | EXCELENTE A BUENA | ENA | | | | REGULAR A MALO | A MALO | | OND MACIONAL O |
| Enipnces según AASHTO tenemos: | AASHTO ten | emos: | | A-2- | A-2-4 (0) | | | | | 2015 | |
| | | | | | | | | | | | |





UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA

FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Dosificacion: Suelo Natural

Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata №02 - Estrato 02 de -0.85 m a -1.50 m

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

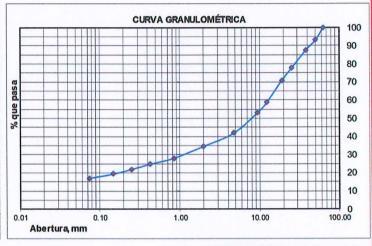
Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha : Febrero 2024

1. ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO (NTP 339.128)

Peso Inicial Seco, [gr] 2963.000

| Mallas | Abertura [mm] | Peso retenido [grs] | % pasa |
|----------|------------------|---------------------------|--------|
| 2.5" | 63.3 | 0 | 100 |
| 2" | 50.800 | 200.000 | 93.25 |
| 11/2" | 38.100 | 166.000 | 87.65 |
| 1" | 25.400 | 288.000 | 77.93 |
| 3/4" | 19.050 | 208.000 | 70.91 |
| 1/2" | 12.500 | 354.000 | 58.96 |
| 3/8" | 9.500 | 169.000 | 53.26 |
| Nº 04 | 4.750 | 335.00 | 41.95 |
| Nº 10 | 2.000 | 215.00 | 34.69 |
| Nº 20 | 0.840 | 196.00 | 28.08 |
| N° 40 | 0.420 | 99.00 | 24.74 |
| N° 60 | 0.250 | 85.00 | 21.87 |
| N° 100 | 0.149 | 75.00 | 19.34 |
| N° 200 | 0.074 | 69.00 | 17.01 |
| < N° 200 | - | 504.00 | - |



2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 34 | 23 | 15 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 26.371 | 25.471 | 25.774 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 69.142 | 68.395 | 66.453 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 59.391 | 57.335 | 55.000 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 9.751 | 11.060 | 11.453 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 33.020 | 31.864 | 29.226 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 29.531 | 34.710 | 39.188 |
| | | | |

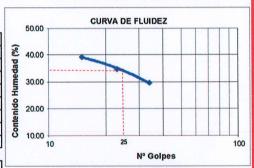
B. LÍMITE PLÁSTICO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|---------------------------------------|-------------|--|
| 1. No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 27.310 | 27.332 | 27.324 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 35.592 | 35.554 | 35.330 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 33.997 | 33.945 | 33.815 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.595 | 1.609 | 1.515 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 6.687 | 6.613 | 6.491 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 23.852 | 24.331 | 23.340 |
| | and the second division in the second | | A STATE OF THE PARTY OF THE PAR |

3. CONTENIDO DE HUMEDAD (MTC E108)

| Procedimiento | Tara No |
|-----------------------------------|---------|
| 1. Peso Tara, [gr] | 29.650 |
| 2. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 133.360 |
| 3. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 125.020 |
| 4. Peso Agua, [gr] | 8.340 |
| 5. Peso Suelo Seco, [gr] | 95.370 |
| 6. Contenido de Humedad, [%] | 8.745 |

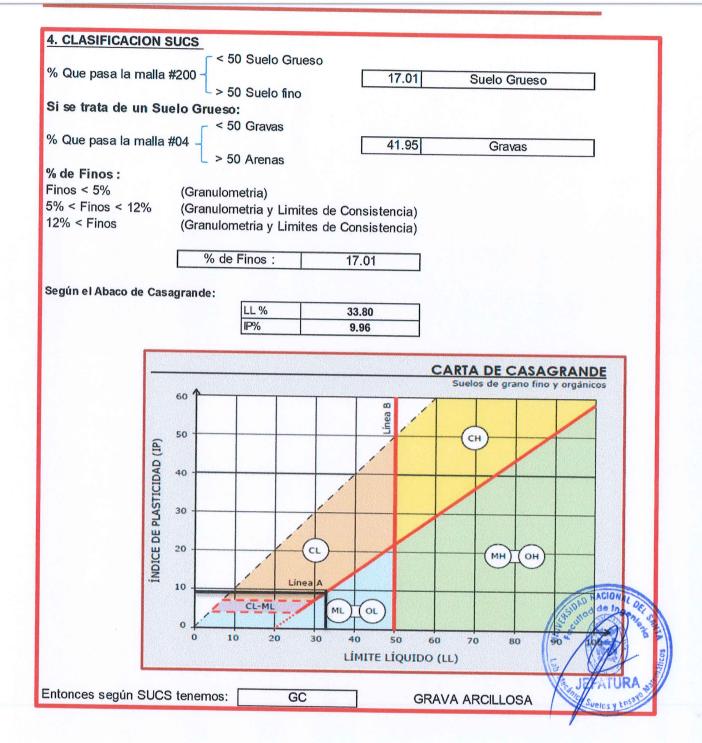
GRAVAS ARCILLOSAS



| Límite Líquido % | 33.80 |
|----------------------|-----------|
| Límite Plástico % | 23.84 |
| Indice Plasticidad % | 9.96 |
| De los datos: | |
| Grava% | 58.05 |
| Arena% | 24.94 |
| Finos% | 17.01 |
| Pasa #10 | 34.69 |
| Pasa #40 | 24.74 |
| Pasa #200 | 17.01 |
| Clasif SUCS | GC |
| Clasif AASHTO | A-2-4 (0) |
| Indice de Grupo | 0 |

AD NACIONAL





| 5. CLASIFICACION AASTHO | SACION A | ASTHO | | | | | | | | | |
|---|-----------------------|--|-----------------------------|-------------|------------------------------------|---------------------|------------|----------------|----------------|---|--------------------|
| Pasa#10 | | 34.69 | | | Límite Lí | Límite Líquido % | 33.80 | _ | | | |
| Pasa #40 | | 24.74 | | | Indice Pla | ndice Plasticidad % | 96.6 | | | | |
| Pasa #200 | | 17.01 | | | Indice de Grupo | e Grupo | 0 | | | | |
| DIVISIÓN GENERAL | | Materiale | Materiales granulares (pasa | es (pasa me | menos del 35% por el tamiz #200) | por el tami | (z #200) | Material | es Limo-arcil | Materiales Limo-arcillosos (mas del 35% pasa el | 5% pasa el |
| GRUPO | A | A -1 | | | | A-2 | | | | taliliz #400) | A-7 |
| Subgrupo | A-1-a | A-1-b | A-3 | A-2-4 | A-2-5 | A-2-6 | A-2-7 | A-4 | A-5 | A-7-5 | 9-7-4 |
| ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO | RANULOM | ÉTRICO | | | | | | | | | |
| Nº10 | < 50 | | | | | | | | | | |
| N°40 | ≥30 | < 50 | ≥51 | | | | | | | | |
| N°200 | < 15 | < 25 | ≤10 | ≥35 | <35 | <35 | <35 | > 36 | > 36 | > 36 | > 36 |
| ESTADO DE CONSISTENCIA (de la fraccion de suelo que pasa por el tamiz ASTM #40) | CONSISTE | NCIA (de la | fraccion de | suelo que r | oasa por el ta | amiz ASTM | | | | | |
| Limite Liquido | | | | < 40 | > 40 | < 40 | > 40 | > 40 | > 41 | >41 (IP | > 41 (IP>LL-30) |
| Indice de plasticidad | VI | 9 > | NP | ≤ 10 | ≥ 10 | > 11 | > 11 | > 10 | ≥ 10 | > 11 | > 11 |
| INDICE DE GRUPO |) | 0 | 0 | | 0 | | 4 >1 | & VI | ≥ 12 | | S 29 CIONAL O |
| TIPOLOGIA | Fragmento: grava J | Fragmentos de piedra, grava y arena | ARENA Fina | | Grava y arena limosas o arcillosas | ia limosas o | arcillosas | Suelos | Suelos limosos | Sueros arcillosos | collosos a series |
| CALIDAD | | EXCEL | EXCELENTE A BUENA | JENA | | | | REGULAR A MALO | A MALO | 1 | \$02 |
| Entonces según AASHTO tenemos: | gún AASH1 | TO tenemos | :4 | | | A-2-4 (0) | (0) | | | AD MELEN | A SOLETION |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUFLOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°03 - Estrato 01 de 0.00 m a -0.85 m

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

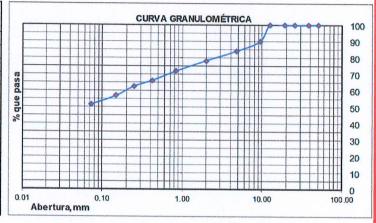
Fecha: Febrero 2024

Dosificacion : Suelo Natural

1. ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO (NTP 339.128)

Peso Inicial Seco, [gr] 695,000

| Mallas | Abertura | Peso retenido | 0/ page |
|----------|----------|---------------|---------|
| Manao | [mm] | [grs] | % pasa |
| 2" | 50.800 | 0.000 | 100.00 |
| 11/2" | 38.100 | 0.000 | 100.00 |
| 1" | 25.400 | 0.000 | 100.00 |
| 3/4" | 19.050 | 0.000 | 100.00 |
| 1/2" | 12.500 | 0.000 | 100.00 |
| 3/8" | 9.500 | 68.000 | 90.22 |
| N° 04 | 4.750 | 42.00 | 84.17 |
| Nº 10 | 2.000 | 40.00 | 78.42 |
| N° 20 | 0.840 | 44.00 | 72.09 |
| N° 40 | 0.420 | 40.00 | 66.33 |
| N° 60 | 0.250 | 25.00 | 62.73 |
| N° 100 | 0.149 | 40.00 | 56,98 |
| N° 200 | 0.074 | 36.00 | 51.80 |
| < N° 200 | - | 360.00 | - |



ARCILLAS INORGANICAS DE PLASTICIDAD MEDIA

2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

| A. LIMITE LIQUIDO | | | |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
| 1. No de Golpes | 33 | 26 | 14 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.741 | 25.140 | 26.334 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 75.301 | 73.471 | 69.341 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 64.134 | 62.234 | 58.005 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 11.167 | 11.237 | 11.336 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 38.393 | 37.094 | 31.671 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 29.086 | 30.293 | 35.793 |
| | | | |

| B. LIMITE PLASTICO | | | |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
| 1. No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 24.668 | 25.741 | 25,698 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 30.410 | 31.241 | 30.641 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 29.425 | 30.285 | 29.775 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 0.985 | 0.956 | 0.866 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 4.757 | 4.544 | 4.077 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 20.706 | 21.039 | 21.241 |

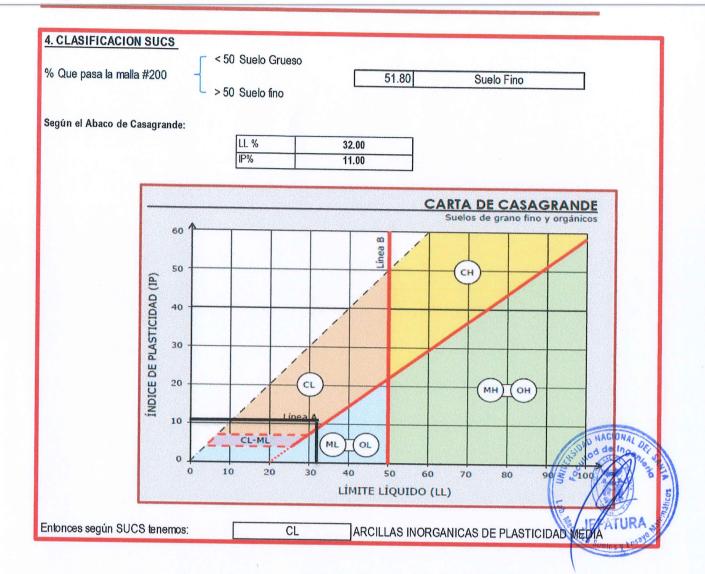
| | | CURVA DE FLUIDEZ | |
|-----------------------|-------|------------------------|-----|
| 9 | 50.00 | | |
| edad (9 | 40.00 | | |
| o Hum | 30.00 | | |
| Contenido Humedad (%) | 20.00 | | |
| ŏ | 10.00 | ²⁵ № Golpes | 100 |

| Límite Líquido % | 32.00 |
|----------------------|---------|
| Límite Plástico % | 21.00 |
| Indice Plasticidad % | 11.00 |
| De los datos: | |
| Grava% | 15.83 |
| Arena% | 32.37 |
| Finos% | 51.80 |
| Pasa #10 | 78.42 |
| Pasa #40 | 66.33 |
| Pasa #200 | 51.80 |
| Clasif SUCS | CL |
| Clasif. AASHTO | A-6 (4) |
| Indice de Grupo | 4 |

NACION

3. CONTENIDO DE HUMEDAD (MTC E108)

| Procedimiento | Tara No |
|-----------------------------------|---------|
| 1. Peso Tara, [gr] | 28.630 |
| 2. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 133.630 |
| 3. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 127.410 |
| 4. Peso Agua, [gr] | 6.220 |
| 5. Peso Suelo Seco, [gr] | 98.780 |
| 6. Contenido de Humedad, [%] | 6.297 |





| Pasa #10 | | 78.42 | | | Limite | Límite Líquido % | 32.00 | | | | | |
|--------------------------|---|--|--------------------------|-------------|----------------|--|------------|----------------|----------------|----------------|--|--------------------|
| Pasa #40 | | 66.33 | | | Indice Pla | Indice Plasticidad % | 11.00 | | | | | |
| Pasa #200 | | 51.80 | | | Indice d | Indice de Grupo | 4 | | | | | |
| DIVISIÓN | | Material | es granulare | ss (pasa me | nos del 35% | Materiales granulares (pasa menos del 35% por el tamiz #200) | #200) | Materiales L | imo-arcillos | os(mas | Materiales Limo-arcillosos(mas del 35% pasa el tamiz #200) | I tamiz #200 |
| GRUPO | A | A-1 | | | | A-2 | | | A 5 | 9 6 | 4 | A-7 |
| Subgrupo | A-1-a | A-1-b | A-3 | A-2-4 | A-2-5 | A-2-6 | A-2-7 | A-4 | A-3 | A-0 | A-7-5 | A-7-6 |
| ANÁLISIS | | | | | | | | | | | | |
| N°10 | ≥ 50 | | | | | | | | | | | |
| N°40 | ≥ 30 | ≥ 50 | > 51 | | | | | | | | | |
| N°200 | ≤ 15 | ≥ 25 | ≥ 10 | ≥ 35 | ≥ 35 | ≥ 35 | ≥ 35 | ≥ 36 | ≥ 36 | ≥ 36 | ≥ 36 | > 36 |
| STADO DE (| ESTADO DE CONSISTENCIA (de la fraccion de suelo que pasa por el famiz ASTM #40) | IA (de la frac | cion de suelo | dne basa bo | or el tamiz AS | TM #40) | | | | | | |
| Limite Liquido | • | | i | > 40 | > 40 | ≥ 40 | ≥ 40 | ≥ 40 | > 41 | ≥ 40 | > 41 (IP≤ LL-30) | > 41 (IP>LL-30) |
| Indice de plasticidad | VI | 9 VI | NP | ≥ 10 | ≥ 10 | > 11 | >11 | ≥ 10 | ≥ 10 | ٧١ <u>۲</u> | ۲۷ 1 | ۲ 1 |
| INDICE DE GRUPO | | 0 | 0 | | 0 | | s 4 | & VI | < 12 | > 20 | VI | < 20 |
| TIPOLOGIA | Fragmento: grava | Fragmentos de piedra, grava y arena | ARENA Fina | | Grava y ar | Grava y arena limosas o arcillosas | arcillosas | Suelos limosos | mosos | | Suelos arcillosos | 1// |
| CALIDAD | | EXCE | EXCELENTE A BUENA | JENA | | | | REGULAI | REGULAR A MALO | | ONO! | de Ino Oc |
| ntonos sadi | Entrace centin AASHTO tenemos: | .somer | | | | (V) 9 V | V | | | | Jan Jan | AHIA |
| うつじゅ のいここ | | | | | | | ì | | | | | |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Dosificacion: Suelo Natural

Proyecto

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra Tesistas

: Calicata $N^{\circ}03$ - Estrato 02 de -0.85 m a -1.50 m : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

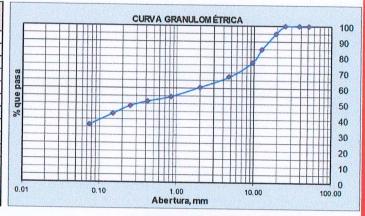
Fecha

1. ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO POR TAMIZADO (NTP 339.128)

Peso Inicial Seco, [gr]

544.000

| Mallas | Abertura | Peso retenido | 0/ 2000 |
|----------|----------|---------------|---------|
| | [mm] | [grs] | % pasa |
| 2" | 50.800 | 0.000 | 100.00 |
| 11/2" | 38.100 | 0.000 | 100.00 |
| 1" | 25.400 | 0.000 | 100.00 |
| 3/4" | 19.050 | 26.000 | 95.22 |
| 1/2" | 12.500 | 56.000 | 84.93 |
| 3/8" | 9.500 | 44.000 | 76.84 |
| Nº 04 | 4.750 | 51.00 | 67.46 |
| Nº 10 | 2.000 | 36.00 | 60.85 |
| N° 20 | 0.840 | 33.00 | 54.78 |
| N° 40 | 0.420 | 16.00 | 51.84 |
| N° 60 | 0.250 | 16.00 | 48.90 |
| N° 100 | 0.149 | 28.00 | 43.75 |
| N° 200 | 0.074 | 38.00 | 36.76 |
| < N° 200 | - | 200.00 | - |



2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 39 | 27 | 16 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 26.431 | 26.558 | 27.041 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 70.147 | 69.930 | 69.120 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 61.035 | 59.866 | 57.896 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 9.112 | 10.064 | 11.224 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 34.604 | 33.308 | 30.855 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 26.332 | 30.215 | 36.377 |
| | | | |

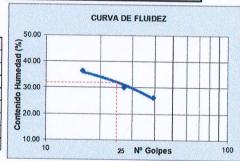
| B. LIMITE PLAS | ì | ı | C | Q |
|----------------|---|---|---|---|
|----------------|---|---|---|---|

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|--------------|
| No de Golpes | | | Turu IIO, 00 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.883 | 26.041 | 26.335 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 28.654 | 28.881 | 28.456 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 28.179 | 28.388 | 28.092 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 0.475 | 0.493 | 0.364 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 2.296 | 2.347 | 1.757 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 20.688 | 21.006 | 20.717 |

3. CONTENIDO DE HUMEDAD (MTC E108)

| Procedimiento | Tara No |
|-----------------------------------|---------|
| 1. Peso Tara, [gr] | 25,360 |
| 2. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 128,360 |
| 3. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 120,360 |
| 4. Peso Agua, [gr] | 8.000 |
| 5. Peso Suelo Seco, [gr] | 95,000 |
| 6. Contenido de Humedad, [%] | 8.421 |

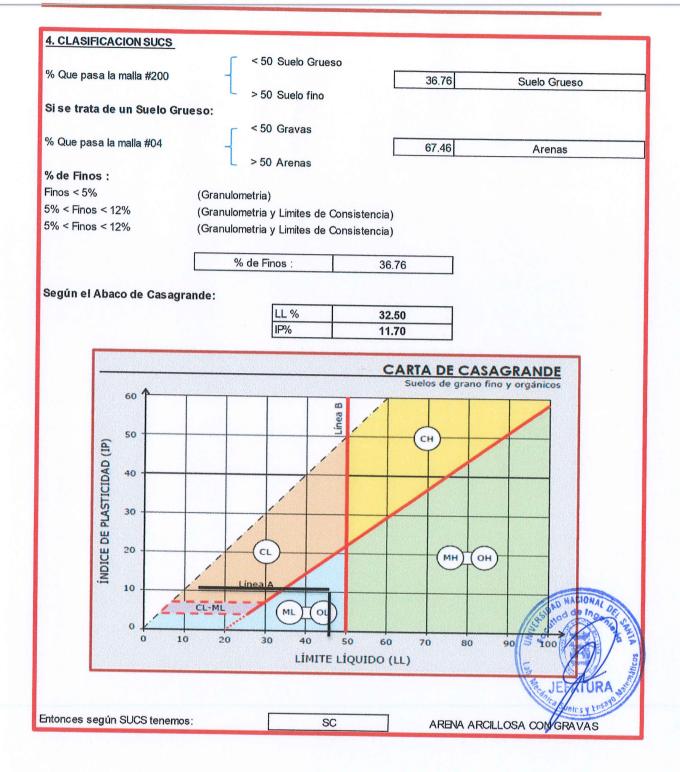
ARENAS ARCILLOSAS, CON GRAVAS



| Limite Liquido % | 32.50 |
|----------------------|---------|
| Límite Plástico % | 20.80 |
| Indice Plasticidad % | 11.70 |
| De los datos: | |
| Grava% | 32.54 |
| Arena% | 30.70 |
| Finos% | 36.76 |
| Pasa #10 | 60.85 |
| Pasa #40 | 51.84 |
| Pasa #200 | 36.76 |
| Clasif, SUCS | SC |
| Clasif AASHTO | A-6 (1) |
| Indice de Grupo | 1 |
| | |

NACIONA







| Materiales granulares (pasa menos del 35% por el tamiz #200) Materiales granulares (pasa menos del 35% por el tamiz #200) Materiales Limo-arcillosos #200 | Pasa #10 | | 60.85 | | | | Límite Líquido % | 32.50 | | | | | |
|---|------------------------|-------------------|--------------------|---------------|-------------|-------------|----------------------------|-------|------------|----------|----------------|----------------------------|--------------|
| Materiales granulares (pasa menos del 35% por el tamiz #200) A-1-b | Pasa #40 | | 51.84 | | | jnd | ice Plasticidad % | 11.70 | | | | | |
| Materiales granulares (pasa menos del 35% por el tamiz #200) A-1-b A-2-4 A-2-5 A-2-6 A-2-7 ≤50 ≥ 51 A-2-4 A-2-5 A-2-6 A-2-7 ≤25 ≤10 ≤35 ≤35 ≤35 ≤35 ≤25 ≤10 ≥ 40 ≥ 40 ≥ 40 m ≤40 ≥ 40 ≥ 40 ≥ 40 m ≤10 ≤10 ≤10 ≥ 11 ≥ 11 m ARENA Fina Grava y arena limosas o arcillosas B EXCELENTE A BUENA R R R | Pasa #200 | | 36.76 | | , | <u>-</u> | ndice de Grupo | 1 | | | | | |
| A-1-b | DIVISIÓN GENERAL | | Materiale | s granulare | s (pasa mer | 10s del 35% | por el tamiz #200) | | Materi | ales Lim | o-arcilloso | s(mas del 35% ₁ | nasa el tami |
| A-1-b | GRUPO | A | 1-1 | × 2 | | | A-2 | | | | 1000 | | A-7 |
| Sign | Subgrupo | A-1-a | A-1-b | C-W | A-2-4 | A-2-5 | A-2-6 | A-2-7 | A-4 | A-5 | 9-V | | 7 L V |
| ≤50 ≥51 Regular Same Sass | TO A NITTO ME | \[- | | | | | | | | | | C-1-W | 0-1-1 |
| ≤50 ≥51 S35 ≤35 ≤35 ≤35 ≤35 ≥36 ≥37 ≥40 <td>01.0</td> <td></td> | 01.0 | | | | | | | | | | | | |
| Solution Solution | 1040 | ≥30 | ≥ 50 | > 51 | | | | | | | | | |
| la fraccion de suelo que pasa por el tamiz ASTM #40) Image: Suelo que pasa por el tamiz ASTM #40) ≤40 ≤40 ≤40 ≥41 ≤40 (240) ≤40 | 1200 | < 15 | ≥25 | ≥10 | <35 | <35 | ≤35 | <35 | >36 | >36 | >36 | >36 | >36 |
| | STADO DEC | ONSISTENCIA | (de la fraccion de | suelo que pas | | iz ASTM #40 | (6) | | | | l | | |
| NP ≤10 ≥11 ≥11 ≤10 ≥11 ≤10 ≥11 Ira, grava y Fina Grava y arena limosas o arcillosas Suelos limosos Suelos limosos Suelos limosos **REGULAR A MALO | imite iquido | • | į | : | < 40 | > 40 | ≥ 40 | > 40 | < 40 | > 41 | <u>< 40</u> | >41 (ID<11.20) | >41 |
| Ira, grava y ARENA Grava y arena limosas o arcillosas \$\leq 4\$ \$\leq 8\$ \$\leq 12\$ \$\leq 20\$ EXCELENTE A BUENA REGULAR A MALO | ndice de lasticidad | VI | 9 | NP | ≥ 10 | ≥ 10 | ≥ 11 | > 11 | ≥ 10 | ≥ 10 | > 11 | (IE ≥ LL-30) ≥ 11 | (IFALL-30) |
| Inational Excelerate A Buena Grava y arena limosas o arcillosas Suelos limosos EXCELENTE A BUENA REGULAR A MALO | NDICE DE | | 0 | 0 | | 0 | \ 4 | | 8 VI | ≥12 | ≥20 | ≤20 | 03 |
| EXCELENTE A BUENA | IPO LO GIA | Fragmentos de are | piedra, grava y | ARENA | | Grava y | arena limosas o arcillosas | | Suelos lii | sosom | | Suelos arcillosos | Sos |
| | ALIDAD | | EXCELE | VTE A BUEN | IA | | | | REGULA | R A MAL | 0 | | 2000 |
| Diricitices seguin AASHI O Tenemos: | ntonces según | ו AASHTO tenem | .su | | | (4) | | | | | | | AT A |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Dosificacion: Suelo Natural

Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate

Localizacio : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°04 - Estrato 01 de 0.00 m a -1.50 m

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

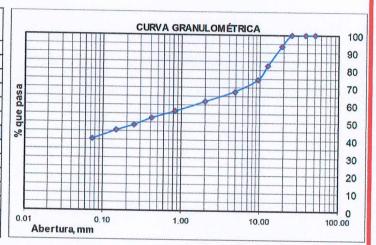
Fecha: Febrero 2024

1. ANÁLISIS GRANULOM ÉTRICO POR TAMIZADO (NTP 339.128)

Peso Inicial Seco, [gr]

844.000

| Mallas | Abertura | Peso retenido | % pasa |
|----------|----------|---------------|---------|
| | [mm] | [grs] | 70 pasa |
| 2" | 50.800 | 0.000 | 100.00 |
| 11/2" | 38.100 | 0.000 | 100.00 |
| 1" | 25.400 | 0.000 | 100.00 |
| 3/4" | 19.050 | 52.000 | 93.84 |
| 1/2" | 12.500 | 96.000 | 82.46 |
| 3/8" | 9.500 | 65.000 | 74.76 |
| Nº 04 | 4.750 | 58.00 | 67.89 |
| Nº 10 | 2.000 | 48.00 | 62.20 |
| Nº 20 | 0.840 | 46.00 | 56.75 |
| Nº 40 | 0.420 | 33.00 | 52.84 |
| N° 60 | 0.250 | 33.00 | 48.93 |
| N° 100 | 0.149 | 27.00 | 45.73 |
| N° 200 | 0.074 | 41.00 | 40.88 |
| < N° 200 | - | 345.00 | - |



2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITELÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 39 | 26 | 17 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 27.501 | 28.544 | 28,498 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 39.906 | 41.531 | 37.555 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 37.109 | 38.102 | 34.989 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 2.797 | 3.429 | 2.566 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 9.608 | 9.558 | 6.491 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 29.111 | 35.876 | 39.532 |
| | | | |

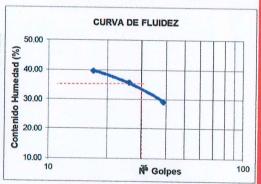
B. LÍMITE PLÁSTICO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 27.303 | 27.453 | 28,201 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 31.573 | 30.694 | 33.418 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 30.765 | 30,090 | 32,455 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 0.808 | 0.604 | 0.963 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 3.462 | 2.637 | 4.254 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 23.339 | 22.905 | 22.638 |

3. CONTENIDO DE HUMEDAD (MTC E108)

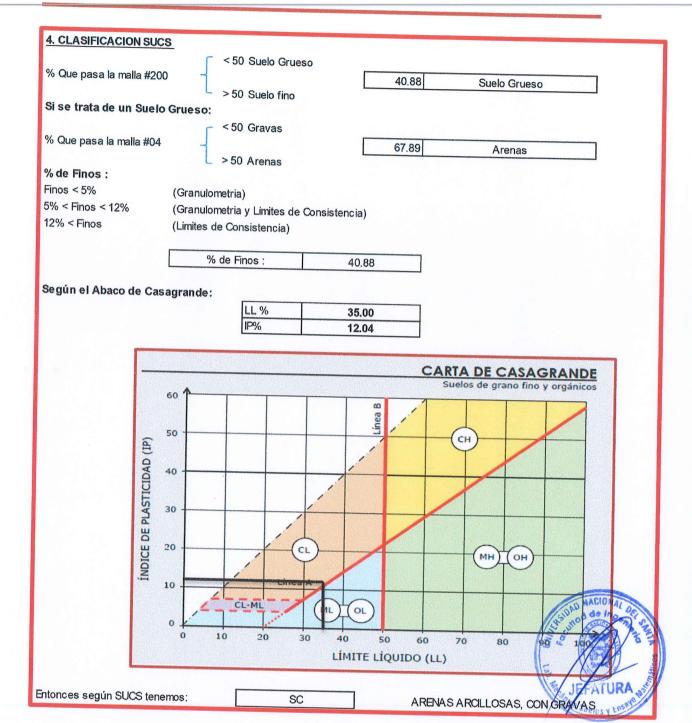
| Procedimiento | Tara No |
|-----------------------------------|---------|
| 1. Peso Tara, [gr] | 32.360 |
| 2. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 133.360 |
| 3. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 126.360 |
| 4. Peso Agua, [gr] | 7.000 |
| 5. Peso Suelo Seco, [gr] | 94,000 |
| 6. Contenido de Humedad, [%] | 7.447 |

ARENAS ARCILLOSAS, CON GRAVAS



| Límite Líquido % | 35.00 |
|----------------------|---------|
| Límite Plástico % | 22.96 |
| Índice Plasticidad % | 12.04 |
| De los datos: | |
| Grava% | 32.11 |
| Arena% | 27.01 |
| Finos% | 40.88 |
| Pasa #10 | 62.20 |
| Pasa #40 | 52.84 |
| Pasa #200 | 40.88 |
| Clasif. SUCS | SC |
| Clasif. AASHTO | A-6 (2) |
| Indice de Grupo | 2 |







| S C ASIEIC | CLITA & MOIONORIA PARTIES | | | | | | | | | | |
|---|--|--|--------------|--------------------|------------------------------------|------------|----------------------|----------------|--------------------|---|-------------|
| 2 | | | | | | | | | | | |
| Pasa #10 | 62.20 | | | Limite L | Limite Liquido % | 35.00 | | | | | |
| Pasa #40 | 52.84 | - | | Índice Pla | Índice Plasticidad % | 12.04 | | | | | |
| Pasa #200 | 40.88 | | | Indice d | Indice de Grupo | 2 | | | | | |
| | | | | | | | , | | | | |
| DIVISIÓ N GENERAL | Mate | Materiales granulares (pasa menos del 35% por el tamiz #200) | es (pasa mer | 10s del 35% | por el tamiz | #200) | Material | es Limo-aı | rcillosos(m. #200) | Materiales Limo-arcillosos(mas del 35% pasa el tamiz #200) | sa el tamiz |
| GRUPO | A -1 | * | | | A-2 | | | | | | A-7 |
| Subgrupo | A-1-a A-1-b | | A-2-4 | A-2-5 | A-2-6 | A-2-7 | A-4 | A-5 | 9-V | A_7_5 | A 7 6 |
| ANALISIS | | | | | | | | | | 2/-47 | 0-/ |
| N°10 | ≥ 50 | | | | | | | | | | |
| N°40 | <pre><30 <50</pre> | ≥ 51 | | | | | | | | | |
| N°200 | ≤15 ≤25 | < 10 | ≥35 | ≤35 | <35 | <35 | >36 | > 36 | > 36 | > 36 | > 36 |
| ESTADO DE | ESTADO DE CONSISTENCIA (de la fraccion de suelo que pasa por | fraccion de suelo | | el tamiz ASTM #40) | M #40) | | | | | 201 | 000 |
| Limite Liquido | : | : | ≥ 40 | > 40 | > 40 | > 40 | \$\rightarrow\$ < 40 | > 41 | <u>< 40</u> | >41 | >41 |
| Indice de plasticidad | 9 > | NP | ≥ 10 | ≤10 | > 11 | > 11 | > 10 | > 10 | > 11 | (IP< LL-30) | (IP>LL-30) |
| INDICE DE GRUPO | 0 | 0 | | 0 | | 4 ≥ 1 | ∞ ∨I | < 12 | ≥20 | | <u> </u> |
| TIPO LO GIA | Fragmentos de piedra, grava y arena | rava ARENA Fina | | Grava y are | Grava y arena limosas o arcillosas | arcillosas | Suelos limosos | sosou | | Suelos arcillosos | So |
| CALIDAD | EX | EXCELENTE A BUENA | ENA | | | | REGULAI | REGULAR A MALO | | OND WACIOUNE | 130 |
| L | | | | | | | | | | | SANT |
| Entonces segu | Entonces segun AASHTO tenemos: | | A-6 | 6 (2) | | | | | # | | IA O |



LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERBERG



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORA FORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°01 - Estrato 01 Dosificacion : Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha: Febrero 2024

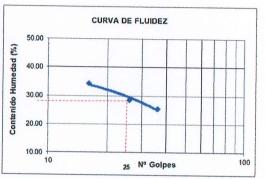
2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LIMITE LIQUIDO

| Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-------------|--|--|
| 36 | 26 | 16 |
| 26.251 | 25.855 | 26.368 |
| 77.524 | 78.254 | 77.365 |
| 67.123 | 66.600 | 64.336 |
| 10.401 | 11.654 | 13.029 |
| 40.872 | 40.745 | 37.968 |
| 25.448 | 28.602 | 34.316 |
| | 36 26.251 77.524 67.123 10.401 40.872 | 36 26 26.251 25.855 77.524 78.254 67.123 66.600 10.401 11.654 40.872 40.745 |

B. LÍMITE PLÁSTICO

| D. LIMITE PLASTICO | | | |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
| No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.360 | 25.110 | 25.187 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 33.524 | 35.653 | 35.314 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 31.860 | 33.482 | 33.245 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.664 | 2.171 | 2.069 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 6.500 | 8.372 | 8.058 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 25.600 | 25.932 | 25.676 |



| Límite Líquido % | 29.00 |
|----------------------|-------|
| Límite Plástico % | 25.74 |
| Índice Plasticidad % | 3.26 |

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVII

LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS

Proyecto Localizacion : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Locauzacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra Tesistas : Calicata Nº02 - Estrato 01

Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.
Bach. Narvaez Rodriguez. Beatriz Rosmerv.

Fecha : Febrero 2024

Dosificacion: Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

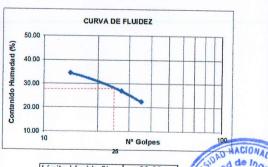
2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| No de Golpes | 35 | 27 | 14 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.471 | 25.639 | 26.332 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 77.452 | 78.457 | 77.326 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 67.940 | 67.245 | 64.254 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 9.512 | 11.212 | 13.072 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 42,469 | 41.606 | 37.922 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 22.398 | 26.948 | 34.471 |
| | | | |

B. LÍMITE PLÁSTICO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 26.300 | 25.360 | 25.880 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 31.660 | 30.450 | 30.630 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 30.578 | 29.525 | 29.770 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.082 | 0.925 | 0.860 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 4.278 | 4.165 | 3,890 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 25.292 | 22.209 | 22.108 |



 Límite Líquido %
 28.00

 Límite Plástico %
 23.20

 Indice Plasticidad %
 4.80



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA





: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra Tesistas : Calicata N°02 - Estrato 02 : Bach, Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

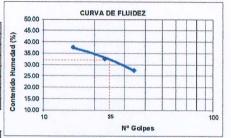
Fecha Febrero 2024

2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

| A LIMITE LIQUIDO Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | T N- 02 |
|--|-------------|-------------|-------------|
| No de Golpes | | | Tara No. 03 |
| | 34 | 23 | 15 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 24.369 | 25.654 | 26.354 |
| Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 75.369 | 76.341 | 74.524 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 64.365 | 63.856 | 61.365 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 11.004 | 12.485 | 13.159 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 39.996 | 38.202 | 35.011 |
| Contenido de Humedad, [%] | 27.513 | 32 682 | 37 585 |



| D. LIMITET EROTION | | | |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| Procedimento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
| 1. No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 27.684 | 27.584 | 26.865 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 35.365 | 36.452 | 36.325 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 33.876 | 34.713 | 34.396 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.489 | 1.739 | 1.929 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 6.192 | 7.129 | 7.531 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 24.047 | 24.393 | 25.614 |



Dosificacion: Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

| 112 11 11 11 11 | |
|----------------------|-------|
| Limite Líquido % | 32.40 |
| Límite Plástico % | 24.68 |
| Indice Plasticidad % | 7.72 |

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL



Proyecto

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra Tesistas : Calicata Nº03 - Estrato 01

Dosificacion: Suelo Natural + 3%(Cal + CCM) : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha

2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No.01 | Tara No.02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|------------|------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 33 | 26 | 14 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.741 | 25.140 | 26.334 |
| 3. Peso Tara + Suelo Hümedo, [gr] | 75.301 | 73.471 | 69.341 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | .64.134 | 62.234 | 58.861 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 11.167 | 11.237 | 10.480 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 38.393 | 37.094 | 32.527 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 29.086 | 30.293 | 32.219 |

| Procedimiento | Tara No.01 | Tara No.02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|------------|------------|-------------|
| No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.668 | 25.741 | 25.698 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 30.750 | 30.641 | 31.041 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 29.853 | 29.813 | 30.087 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 0.897 | 0.828 | 0.954 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 4.185 | 4.072 | 4.389 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 21.434 | 20.334 | 21.736 |





UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL



Proyecto

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra

: Calicata Nº03 - Estrato 02

Tesistas

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Dosificacion: Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

Fecha: Febrero 2024

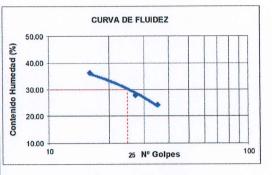
2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No.02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 35 | 27 | 16 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.163 | 25.254 | 25.471 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 75.630 | 75.210 | 75.330 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 65.760 | 64.254 | 62.036 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 9.870 | 10.956 | 13.294 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 40.597 | 39.000 | 36.565 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 24.312 | 28.092 | 36.357 |

B. LÍMITE PLÁSTICO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No.02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|------------|-------------|
| 1. No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 24.774 | 25.634 | 25.641 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 32.361 | 32.145 | 31.421 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 30.982 | 30.954 | 30.350 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.379 | 1.191 | 1.071 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 6.208 | 5.320 | 4.709 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 22.213 | 22.387 | 22.744 |



| Limite Liquido % | 30.00 |
|----------------------|-------|
| Limite Plástico % | 22.45 |
| Indice Plasticidad % | 7.55 |

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS

UNS NACIONAL DEL SANT

Proyecto

: "Comportamiento de la Subras ante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra

: Calicata Nº04 - Estrato 01

Dosificacion: Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

Tesistas

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha

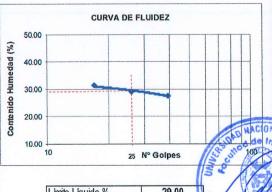
: Febrero 2024

2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 39 | 26 | 17 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.436 | 26.354 | 25.160 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 75.365 | 74.336 | 75.310 |
| 4. Peso Tara + Suelo Se∞, [gr] | 64.562 | 63.569 | 63.365 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 10.803 | 10.767 | 11.945 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 39.126 | 37.215 | 38.205 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 27.611 | 28.932 | 31.266 |

| D. LIMITE LAGINGE | | | |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
| 1. No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 27.456 | 26.368 | 26.154 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 32.336 | 32.942 | 33.040 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 31.406 | 31.693 | 31.700 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 0.930 | 1.249 | 1.340 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 3.950 | 5.325 | 5.546 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 23.544 | 23.455 | 24.162 |



| Límite Líquido % | 29.00 |
|----------------------|-------|
| Límite Plástico % | 23.72 |
| Indice Plasticidad % | 5.28 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUFLOS



: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023" Proyecto

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash Muestra : Calicata Nº01 - Estrato 01

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha : Febrero 2024

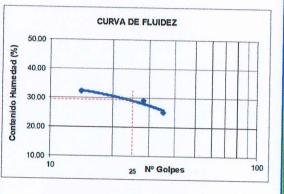
LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 35 | 28 | 14 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.365 | 26.354 | 25.485 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 76.455 | 77.658 | 78.632 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 66.142 | 66.047 | 65.657 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 10.313 | 11.611 | 12.975 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 40.777 | 39,693 | 40.172 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 25.291 | 29.252 | 32.299 |

B. LÍMITE PLÁSTICO

| THE PERIOD OF | | | |
|--|-------------|-------------|--------------|
| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
| 1. No de Golpes | | | 1 414 140.00 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 26.426 | 26,846 | 26.549 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 34.516 | 35.159 | 34.784 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 32.889 | 33.415 | 33.075 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.627 | 1.744 | 1.709 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 6.463 | 6.569 | 6.526 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 25.174 | 26.549 | 26.188 |
| 5. Peso Agua, [gr] 6. Peso Suelo Seco, [gr] 7. Contenido de Humedad, [%] | 6.463 | 6.569 | 6.526 |



Dosificacion: Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

| Límite Líquido % | 28.80 |
|----------------------|-------|
| Límite Plástico % | 25.97 |
| Indice Plasticidad % | 2.83 |

Dosificacion: Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUFLOS



: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023" Proyecto

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata Nº02 - Estrato 01

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

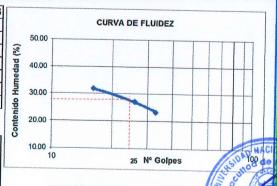
Fecha : Febrero 2024

LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 02 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 33 | 26 | 16 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25,684 | 25.487 | 26.152 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 77.658 | 78.560 | 78.652 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 67.813 | 67.294 | 66.012 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 9.845 | 11.266 | 12.640 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 42.129 | 41.807 | 39.860 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 23.369 | 26.948 | 31.711 |

| Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-------------|--|--|
| | | 1414 140. 00 |
| 25.675 | 25.685 | 25.663 |
| 32.242 | 32,495 | 32.322 |
| 31.004 | 31.157 | 31.072 |
| 1.238 | 1.338 | 1.250 |
| 5.329 | 5.472 | 5.409 |
| 23.231 | 24.452 | 23.110 |
| | 25.675 32.242 31.004 1.238 5.329 | 32.242 32.495 31.004 31.157 1.238 1.338 5.329 5.472 |



| Límite Líquido % | 27.00 |
|----------------------|-------|
| Límite Plástico % | 23.60 |
| Indice Plasticidad % | 3.40 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°02 - Estrato 02 Dosificacion : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha: Febrero 2024

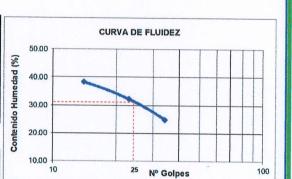
LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 34 | 23 | 14 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 27.445 | 27.365 | 28.320 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 76.930 | 76.885 | 77.821 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 67.065 | 64.820 | 64.136 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 9.865 | 12.065 | 13.685 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 39.620 | 37.455 | 35.816 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 24.899 | 32.212 | 38.209 |

B. LÍMITE PLÁSTICO

| B. LIWITE PLASTICO | | | |
|-----------------------------------|-------------|---|-------------|
| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
| 1. No de Golpes | | *************************************** | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 26.865 | 26.365 | 26.495 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 35.646 | 35.365 | 35.495 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 33.901 | 33.590 | 33.680 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.745 | 1.775 | 1.815 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 7.036 | 7.225 | 7.185 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 24.801 | 24.567 | 25.261 |



| Límite Líquido % | 31.50 |
|----------------------|-------|
| Límite Plástico % | 24.88 |
| Índice Plasticidad % | 6.62 |

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°03 - Estrato 01 Dosificacion : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

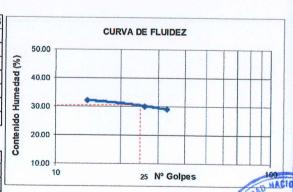
Fecha: Febrero 2024

LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129))

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 33 | 26 | 14 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.378 | 25.524 | 26.774 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 76.365 | 76.854 | 77.252 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 64.863 | 64.965 | 64.942 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 11.502 | 11.889 | 12.310 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 39.485 | 39.441 | 38.168 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 29.130 | 30.144 | 32.252 |

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.778 | 26.325 | 25.845 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 31.684 | 32.653 | 32.452 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 30.623 | 31.484 | 31.234 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.061 | 1.169 | 1.218 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 4.845 | 5.159 | 5.389 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 21.899 | 22.659 | 22.602 |



| Límite Líquido % | 30.20 |
|----------------------|-------|
| Límite Plástico % | 22.39 |
| Indice Plasticidad % | 7.81 |



<u>UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA</u> FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL



Proyecto

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra Tesistas

: Calicata Nº03 - Estrato 02

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha : Febrero 2024

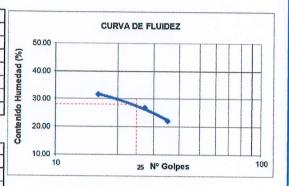
LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Control of the Contro | | | |
|--|-------------|-------------|-------------|
| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
| 1. No de Golpes | 35 | 27 | 16 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.658 | 26.582 | 25.325 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 75.885 | 76.365 | 77.325 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 66.810 | 65.860 | 64.860 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 9.075 | 10.505 | 12.465 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 41.152 | 39.278 | 39.535 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 22.052 | 26.745 | 31.529 |
| | | | |

B. LÍMITE PLÁSTICO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 26.487 | 26.854 | 25.854 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 32.558 | 32.532 | 32.752 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 31.413 | 31.453 | 31.471 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.145 | 1.079 | 1.281 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 4.926 | 4.599 | 5.617 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 23.244 | 23.462 | 22.806 |



Dosificacion: Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

| Límite Líquido % | 28.00 |
|----------------------|-------|
| Límite Plástico % | 23.17 |
| Indice Plasticidad % | 4.83 |

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS

Proyecto

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra

: Calicata Nº04 - Estrato 01 Dosificacion : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Tesistas

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

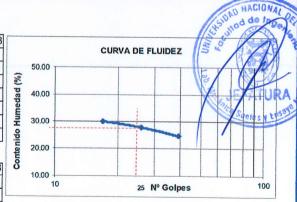
Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha : Febrero 2024

LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129) A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 39 | 26 | 17 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 28.542 | 28,652 | 27.332 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 77.632 | 78.732 | 77.254 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 67.923 | 67.865 | 65.720 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 9.709 | 10.867 | 11.534 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 39.381 | 39.213 | 38.388 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 24.654 | 27.713 | 30.046 |

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.886 | 26.635 | 25.851 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 33.452 | 34.165 | 34.352 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 31.995 | 32.706 | 32.706 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.457 | 1.459 | 1.646 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 6.109 | 6.071 | 6.855 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 23.850 | 24.032 | 24.012 |



| Límite Líquido % | 28.00 |
|----------------------|-------|
| Límite Plástico % | 23.96 |
| Indice Plasticidad % | 4.04 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DEMECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata Nº01 - Estrato 01 Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

: Febrero 2024 Fecha

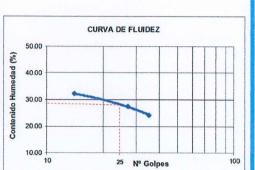
LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LIMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 35 | 27 | 14 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.862 | 26.542 | 25.452 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 76.325 | 76.325 | 75.335 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 66.492 | 65.587 | 63.194 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 9.833 | 10.738 | 12.141 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 40.630 | 39.045 | 37.742 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 24.201 | 27.502 | 32.168 |

B. LÍMITE PLÁSTICO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|---|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | *************************************** | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 27.658 | 27.467 | 27.546 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 36.357 | 36.251 | 36.352 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 34.545 | 34.368 | 34.575 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.812 | 1.883 | 1.777 |
| 6. Peso Suelo Se∞, [gr] | 6.887 | 6.901 | 7.029 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 26.310 | 27.286 | 25.281 |



Dosificacion: Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

| Limite Liquido % | 28.00 |
|----------------------|-------|
| Limite Plástico % | 26.29 |
| Indice Plasticidad % | 1.71 |

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

: Calicata Nº02 - Estrato 01 Muestra Dosificacion: Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

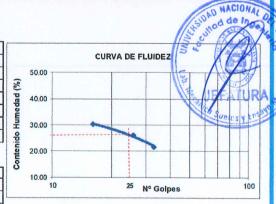
Fecha : Febrero 2024

LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| The second secon | | | |
|--|-------------|-------------|-------------|
| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
| 1. No de Golpes | 33 | 26 | 16 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.136 | 25.365 | 26.152 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 74.253 | 76.210 | 77.954 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 65.513 | 65.632 | 65.923 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 8.740 | 10.578 | 12.031 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 40.377 | 40.267 | 39.771 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 21.646 | 26.270 | 30.251 |

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|--|-------------|-------------|-------------|
| No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.365 | 25.745 | 26.112 |
| Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 31.245 | 32.456 | 32.251 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 30.089 | 31.154 | 31.101 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.156 | 1.302 | 1.150 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 4.724 | 5.409 | 4.989 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 24.471 | 24.071 | 23.051 |



| Límite Líquido % | 26.80 |
|----------------------|-------|
| Límite Plástico % | 23.86 |
| Indice Plasticidad % | 2.94 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°02 - Estrato 02 Dosificacion : Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Febrero 2024

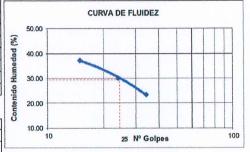
LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 34 | 24 | 15 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 27.045 | 27.330 | 27.314 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 76.458 | 76.165 | 77.671 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 67.062 | 64.865 | 63.980 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 9.396 | 11.300 | 13.691 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 40.017 | 37.535 | 36.666 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 23.480 | 30.105 | 37.340 |



| B. LIMITE PLASTICO | | | |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
| 1. No de Golpes | | | |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.365 | 26.452 | 25.154 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 32.565 | 33.652 | 31.525 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 31.084 | 32.165 | 30.212 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.481 | 1.487 | 1.313 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 5.719 | 5.713 | 5.058 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 25.896 | 26.028 | 25.959 |
| | | | |



| Limite Liquido % | 30.00 |
|----------------------|-------|
| Límite Plástico % | 25.96 |
| Indice Plasticidad % | 4.04 |

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subras ante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°03 - Estrato 01 Dosificación : Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

Tesistas: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

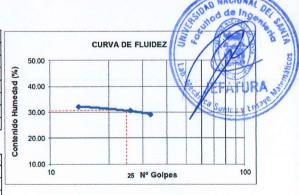
Fecha: Febrero 2024

LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 33 | 26 | 14 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.143 | 26.489 | 26.332 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 76.452 | 76.331 | 77.152 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 64.850 | 64.632 | 64.770 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 11.602 | 11.699 | 12.382 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 39.707 | 38.143 | 38.438 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 29.219 | 30.671 | 32.213 |

| ١ | D. LIMITET LAGITOR | | | |
|---|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| ١ | Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
| ١ | 1. No de Golpes | | | |
| ١ | 2. Peso Tara, [gr] | 25.348 | 26.798 | 26.452 |
| ١ | 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 31.523 | 32.410 | 32.784 |
| ١ | 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 30.312 | 31.305 | 31.540 |
| ١ | 5. Peso Agua, [gr] | 1.211 | 1.105 | 1.244 |
| 1 | 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 4.964 | 4.507 | 5.088 |
| ۱ | 7. Contenido de Humedad, [%] | 24.396 | 24.517 | 24.450 |
| ١ | | | | |



| Limite Liquido % | 30.10 |
|----------------------|-------|
| Limite Plástico % | 24.45 |
| Indice Plasticidad % | 5.65 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DEINGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUFLOS



: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023" Proyecto

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash Localizacion

: Calicata Nº03 - Estrato 02 Muestra

Dosificacion: Suelo Natural + 8%(Cal + CCM) : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha : Febrero 2024

2. LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

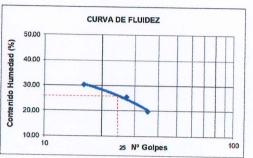
A. LIMITE LIQUIDO

Tesistas

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 35 | 27 | 16 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.451 | 26.435 | 26.130 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 74.320 | 75.850 | 75.250 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 66.210 | 65.765 | 63.856 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 8.110 | 10.085 | 11.394 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 40.759 | 39.330 | 37,726 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 19.897 | 25.642 | 30.202 |

B. LÍMITE PLÁSTICO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | | | 1010110.00 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.654 | 26.452 | 26.882 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 31.103 | 32,520 | 32.470 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 30.050 | 31,356 | 31,423 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 1.053 | 1.164 | 1.047 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 4.396 | 4.904 | 4.541 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 23.954 | 23.736 | 23.057 |



| Limite Líquido % | 27.50 |
|----------------------|-------|
| Límite Plástico % | 23.58 |
| Indice Plasticidad % | 3.92 |

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DEINGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023" Proyecto

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata Nº04 - Estrato 01 Tesistas

Dosificacion : Suelo Natural + 8%(Cal + CCM) : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

: Febrero 2024

LÍMITES DE CONSISTENCIA DE ATTERGBER (NTP 339.129)

A. LÍMITE LÍQUIDO

| Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Tara No. 03 |
|-----------------------------------|-------------|-------------|-------------|
| 1. No de Golpes | 39 | 26 | 17 |
| 2. Peso Tara, [gr] | 25.489 | 25.463 | 25.395 |
| 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 74.536 | 74.336 | 74.452 |
| 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 65.986 | 64.423 | 63,231 |
| 5. Peso Agua, [gr] | 8.550 | 9.913 | 11,221 |
| 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 40.497 | 38.960 | 37.836 |
| 7. Contenido de Humedad, [%] | 21.113 | 25.444 | 29.657 |

B. LÍMITE PLÁSTICO

| | THE PROPERTY OF THE PROPERTY O | | | |
|---|--|-------------|-------------|-----------|
| | Procedimiento | Tara No. 01 | Tara No. 02 | Hara No 0 |
| | 1. No de Golpes | | | |
| | 2. Peso Tara, [gr] | 26.047 | 26.145 | 26.854 |
| ١ | 3. Peso Tara + Suelo Húmedo, [gr] | 34.528 | 34.187 | 34.268 |
| | 4. Peso Tara + Suelo Seco, [gr] | 32.862 | 32.613 | 32.812 |
| ١ | 5. Peso Agua, [gr] | 1.666 | 1.574 | 1.456 |
| I | 6. Peso Suelo Seco, [gr] | 6.815 | 6.468 | 5.958 |
| ı | 7. Contenido de Humedad, [%] | 24.446 | 24.335 | 24.438 |
| | | | | |



25 Nº Golpes

100

| Limite Liquido % | 27.50 |
|----------------------|-------|
| Limite Plástico % | 24.41 |
| Indice Plasticidad % | 3.09 |



ENSAYO PROCTOR MODIFICADO ASTM D-1557



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate -Proyecto

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash Localizacion

Muestra : Calicata Nº01

Dosificacion : Suelo Natural

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin. Tesistas

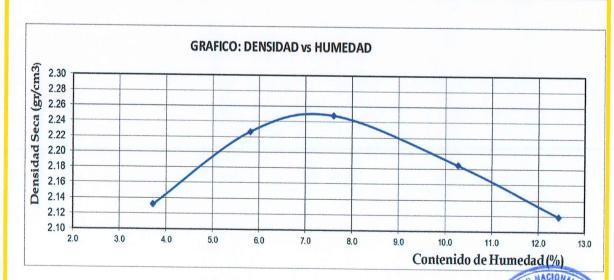
Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha : Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO No. | | T | 11 | T m | n./ | T 16 |
|-----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| | | | II II | III | I IV | V |
| MOLDE No. | | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm ³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 11040.00 | 11350.00 | 11485.00 | 11464.00 | 11407.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4716.60 | 5026.60 | 5161.60 | 5140.60 | 5083.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 2.21 | 2.36 | 2.42 | 2.41 | 2.38 |

| 6 | Peso de la tara (gr) | 25.630 | 25.170 | 25.330 | 28.650 | 25 220 |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | 10 / | | | | | 25.220 |
| | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 131.320 | 129.860 | 130.110 | 129.360 | 136.650 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 127.540 | 124.120 | 122.710 | 119.980 | 124.330 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 3.780 | 5.740 | 7.400 | 9.380 | 12.320 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 101.910 | 98.950 | 97.380 | 91.330 | 99.110 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 3.71 | 5.80 | 7.60 | 10.27 | 12.43 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 2.131 | 2.227 | 2.248 | 2.185 | 2.119 |



| Máxima Densidad Seca : | 2.248 |
|------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad: | 7.60% |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra

: Calicata N°02

Dosificacion

: Suelo Natural

Tesistas

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha

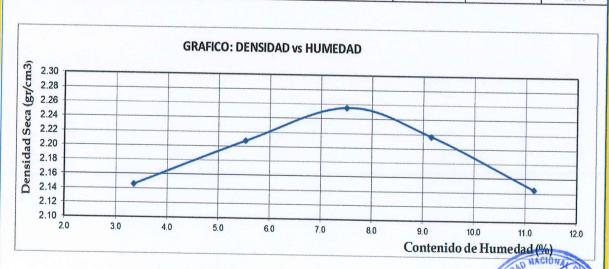
: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO No. | | | l II | III III | IV | T V |
|-----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE No. | | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323,40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 11056.00 | 11294.00 | 11496.00 | 11487.00 | 11412.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4732.60 | 4970.60 | 5172.60 | 5163.60 | 5088.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 2.22 | 2.33 | 2.42 | 2.42 | 2,38 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| 6 | Peso de la tara (gr) | 00.000 | 05.440 | | | |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| | | 26.360 | 25.140 | 25.690 | 26.360 | 25.340 |
| | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 133.630 | 130.690 | 132.300 | 133.140 | 135.320 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 130.150 | 125.160 | 124,860 | 124.180 | 124.260 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 3.480 | 5.530 | 7.440 | 8.960 | 11.060 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 103.790 | 100.020 | 99.170 | 97.820 | |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 3.35 | 5.53 | 7.50 | 97.020 | 98.920 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | | | | | 11.18 |
| | Bensidad seca de la muestra (gi/cm) | 2.146 | 2.207 | 2.255 | 2.217 | 2.145 |



Máxima Densidad Seca 2.255
Optimo Contenido de Humedad: 7.50%

FATURA,



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



: Suelo Natural

Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°03 Dosificación

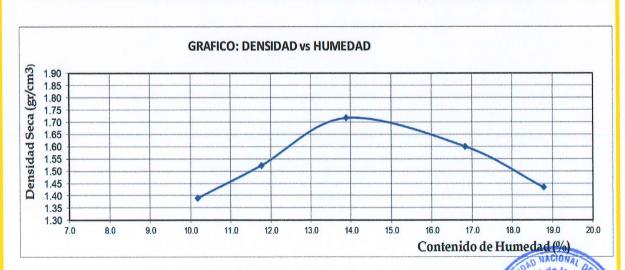
Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO No. | | 1 | | | IV | ٧ |
|-----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE No. | | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2122.80 | 2127.80 | 2328.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6780.00 | 6580.00 | 6004.80 | 6027.40 | 6058.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 10050.00 | 10214.00 | 10154.00 | 10004.00 | 10024.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 3270.00 | 3634.00 | 4149.20 | 3976.60 | 3965.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 1.53 | 1.70 | 1.95 | 1.87 | 1.70 |

| 6 | Peso de la tara (gr) | 25.770 | 25.140 | 27.250 | 27.250 | 25.330 |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 130.320 | 135.650 | 139.025 | 135,960 | 134.360 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 120.660 | 124.010 | 125.400 | 120.300 | 117.120 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 9.660 | 11.640 | 13.625 | 15.660 | 17.240 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 94.890 | 98.870 | 98.150 | 93.050 | 91.790 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 10.18 | 11.77 | 13.88 | 16.83 | 18.78 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 1.391 | 1.524 | 1.716 | 1.600 | 1.434 |



| Máxima Densidad Seca : | 1.720 |
|------------------------------|--------|
| Optimo Contenido de Humedad: | 14.00% |



Tesistas

"COMPORTAMIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL Y CENIZA DE CORONTA DE MAÍZ, MACATE -2023"

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata Nº04

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Dosificacion : Suelo Natural

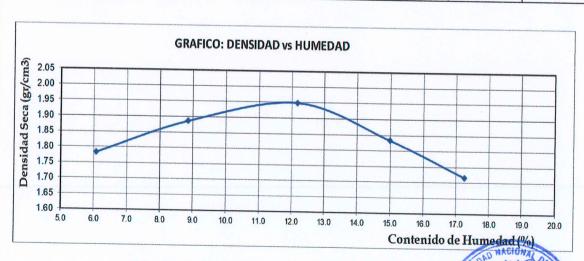
Fecha: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO No. | | 1 | | III | IV | l v |
|-----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| AOLDE No. | | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 10355.00 | 10704.00 | 10990.00 | 10820.00 | 10614.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4031.60 | 4380.60 | 4666.60 | 4496.60 | 4290.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 1.89 | 2.05 | 2.19 | 2.11 | 2.01 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| 6 | Peso de la tara (gr) | 25.960 | 25,660 | 26.360 | 07.200 | 05.440 |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 130.360 | | | 27.360 | 25.140 |
| 0 | 14, | | 134.130 | 134.265 | 136.250 | 133.240 |
| 0 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 124.395 | 125.310 | 122.552 | 122.058 | 117.332 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 5.965 | 8.820 | 11.713 | 14.192 | 15.908 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 98.435 | 99,650 | 96.192 | 94.698 | 92.192 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 6.06 | 8.85 | | | |
| 40 | | 0.00 | 0.00 | 12.18 | 14.99 | 17.26 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 1.781 | 1.886 | 1.950 | 1.833 | 1.715 |



 Máxima Densidad Seca :
 1.95 GR/CM3

 Optimo Contenido de Humedad:
 12.00%



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacio : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata Nº01

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha

Dosificacion: Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

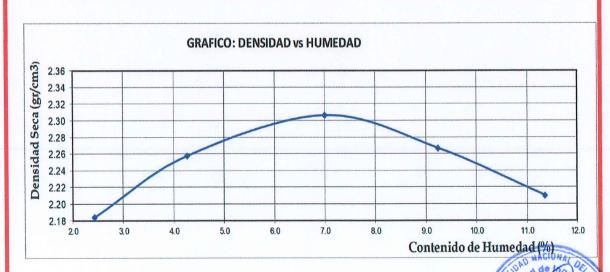
: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO No. | | | | 111 | IV | ٧ |
|-----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE No | • | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 11096.00 | 11345.00 | 11589.00 | 11607.00 | 11574.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4772.60 | 5021.60 | 5265.60 | 5283.60 | 5250.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 2.24 | 2.35 | 2.47 | 2.48 | 2.46 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Peso de la tara (gr) | 26.326 | 26.145 | 25.332 | 26.154 | 25.845 |
|--------------------------------------|--|--|--|--|--|
| Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 127.542 | 127.154 | 126.332 | 126.254 | 126.745 |
| Peso de la tara + suelo seco (gr) | 125.136 | 123.025 | 119.728 | 117.785 | 116.458 |
| Peso del agua (gr) | 2.406 | 4.129 | 6.604 | 8.469 | 10.287 |
| Peso del suelo seco (gr) | 98.810 | 96.880 | 94.396 | 91.631 | 90.613 |
| Contenido de humedad (%) | 2.43 | 4.26 | 7.00 | 9.24 | 11.35 |
| Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 2.183 | 2.257 | 2.306 | 2.267 | 2.210 |
| | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) Peso de la tara + suelo seco (gr) Peso del agua (gr) Peso del suelo seco (gr) Contenido de humedad (%) | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) 127.542 Peso de la tara + suelo seco (gr) 125.136 Peso del agua (gr) 2.406 Peso del suelo seco (gr) 98.810 Contenido de humedad (%) 2.43 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) 127.542 127.154 Peso de la tara + suelo seco (gr) 125.136 123.025 Peso del agua (gr) 2.406 4.129 Peso del suelo seco (gr) 98.810 96.880 Contenido de humedad (%) 2.43 4.26 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) 127.542 127.154 126.332 Peso de la tara + suelo seco (gr) 125.136 123.025 119.728 Peso del agua (gr) 2.406 4.129 6.604 Peso del suelo seco (gr) 98.810 96.880 94.396 Contenido de humedad (%) 2.43 4.26 7.00 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) 127.542 127.154 126.332 126.254 Peso de la tara + suelo seco (gr) 125.136 123.025 119.728 117.785 Peso del agua (gr) 2.406 4.129 6.604 8.469 Peso del suelo seco (gr) 98.810 96.880 94.396 91.631 Contenido de humedad (%) 2.43 4.26 7.00 9.24 |



 Máxima Densidad Seca
 2.306

 Optimo Contenido de Humedad:
 7.00%

JEFATURA.



Muestra

"COMPORTAMIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL Y CENIZA DE CORONTA DE MAÍZ, MACATE -2023"

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023" Proyecto

Localizacio: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

: Calicata Nº02

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

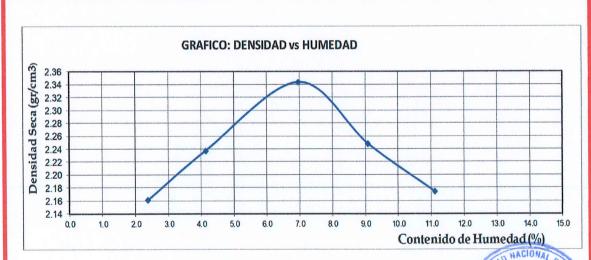
Dosificacion: Suelo Natural + 3%(Cal + CCM) : Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

Fecha

| PUNTO No | | 1 | 11 | 111 | IV | ٧ |
|----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE No |). | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2140.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6168.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 11042.00 | 11294.00 | 11534.00 | 11554.00 | 11476.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4718.60 | 4970.60 | 5365.60 | 5230.60 | 5152.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 2.21 | 2.33 | 2.51 | 2.45 | 2.41 |

| 6 | Peso de la tara (gr) | 25.325 | 26.314 | 26.258 | 26.485 | 26.348 |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 126.458 | 126.336 | 126.985 | 127.365 | 127.325 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 124.125 | 122.362 | 120.420 | 118.963 | 117.240 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 2.333 | 3.974 | 6.565 | 8.402 | 10.085 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 98.800 | 96.048 | 94.162 | 92.478 | 90.892 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 2.36 | 4.14 | 6.97 | 9.09 | 11.10 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 2.160 | 2.237 | 2.343 | 2.247 | 2.174 |



| Máxima Densidad Seca : | 2.343 |
|------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad: | 6.97% |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°03

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha

Dosificacion : Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

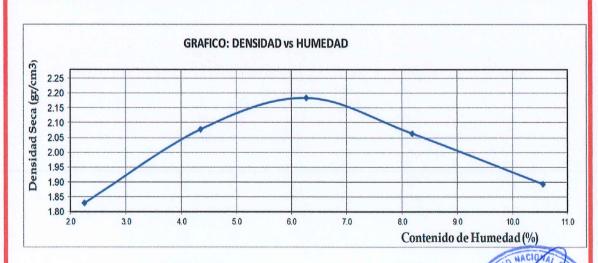
: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO No. | | | 11 | III | IV | ٧ |
|-----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE No. | | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 10313.00 | 10948.00 | 11276.00 | 11087.00 | 10788.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 3989.60 | 4624.60 | 4952.60 | 4763.60 | 4464.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 1.87 | 2.17 | 2.32 | 2.23 | 2.09 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| 6 | Peso de la tara (gr) | 26.568 | 26.336 | 27.145 | 26.368 | 26.745 |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 126.865 | 127.336 | 128.341 | 128.385 | 128.365 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 124.650 | 123.125 | 122.365 | 120.663 | 118.665 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 2.215 | 4.211 | 5.976 | 7.722 | 9.700 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 98.082 | 96.789 | 95.220 | 94.295 | 91.920 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 2.26 | 4.35 | 6.28 | 8.19 | 10.55 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 1.828 | 2.077 | 2.184 | 2.063 | 1.893 |



Máxima Densidad Seca : 2.185
Optimo Contenido de Humedad: 6.21%



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°04 Dosificacion : Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

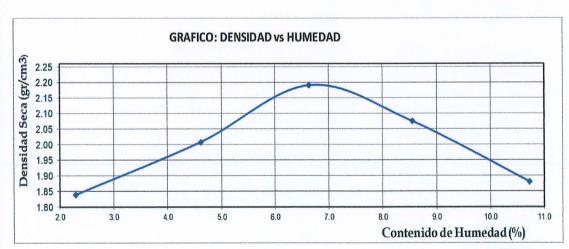
Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO No. | | 1 | | III | IV | V |
|-----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE No. | | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 10338.00 | 10805.00 | 11308.00 | 11128.00 | 10766.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4014.60 | 4481.60 | 4984.60 | 4804.60 | 4442.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 1.88 | 2.10 | 2.34 | 2.25 | 2.08 |

| Peso de la tara (gr) | 27.542 | 26.365 | 25.885 | 24.325 | 25.369 |
|--------------------------------------|--|--|--|--|--|
| Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 128.365 | 129.331 | 130.251 | 128.541 | 128.770 |
| Peso de la tara + suelo seco (gr) | 126.100 | 124.789 | 123.750 | 120.332 | 118.754 |
| Peso del agua (gr) | 2.265 | 4.542 | 6.501 | 8.209 | 10.016 |
| Peso del suelo seco (gr) | 98.558 | 98.424 | 97.865 | 96.007 | 93.385 |
| Contenido de humedad (%) | 2.30 | 4.61 | 6.64 | 8.55 | 10.73 |
| Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 1.839 | 2.008 | 2.191 | 2.074 | 1.880 |
| | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) Peso de la tara + suelo seco (gr) Peso del agua (gr) Peso del suelo seco (gr) Contenido de humedad (%) | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) 128.365 Peso de la tara + suelo seco (gr) 126.100 Peso del agua (gr) 2.265 Peso del suelo seco (gr) 98.558 Contenido de humedad (%) 2.30 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) 128.365 129.331 Peso de la tara + suelo seco (gr) 126.100 124.789 Peso del agua (gr) 2.265 4.542 Peso del suelo seco (gr) 98.558 98.424 Contenido de humedad (%) 2.30 4.61 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) 128.365 129.331 130.251 Peso de la tara + suelo seco (gr) 126.100 124.789 123.750 Peso del agua (gr) 2.265 4.542 6.501 Peso del suelo seco (gr) 98.558 98.424 97.865 Contenido de humedad (%) 2.30 4.61 6.64 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) 128.365 129.331 130.251 128.541 Peso de la tara + suelo seco (gr) 126.100 124.789 123.750 120.332 Peso del agua (gr) 2.265 4.542 6.501 8.209 Peso del suelo seco (gr) 98.558 98.424 97.865 96.007 Contenido de humedad (%) 2.30 4.61 6.64 8.55 |



| Máxima Densidad Seca | 2.191 |
|------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad: | 6.64% |





UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate -

Localizacio : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°01 Dosificacion : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

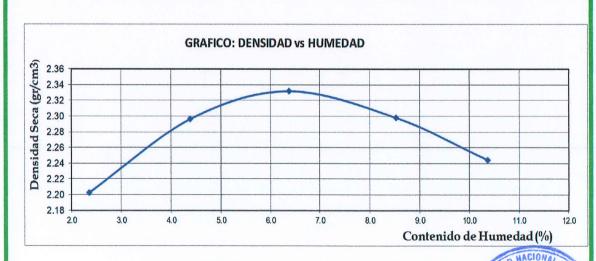
Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO No. | | | II | Ш | IV | ٧ |
|-----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE No | | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 11134.00 | 11439.00 | 11616.00 | 11645.00 | 11609.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4810.60 | 5115.60 | 5292.60 | 5321.60 | 5285.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 2.25 | 2.40 | 2.48 | 2.49 | 2.48 |

| 6 | Peso de la tara (gr) | 25.140 | 26.360 | 25.410 | 25.850 | 26.040 |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 126.451 | 128.354 | 129.140 | 129.152 | 128.365 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 124.124 | 124.063 | 122.923 | 121.035 | 118.756 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 2.327 | 4.291 | 6.217 | 8.117 | 9.609 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 98.984 | 97.703 | 97.513 | 95.185 | 92.716 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 2.35 | 4.39 | 6.38 | 8.53 | 10.36 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 2.203 | 2.297 | 2.332 | 2.298 | 2.244 |
| | | | | | | |



| Máxima Densidad Seca : | 2.332 |
|------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad: | 6.38% |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVII

LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto

: 'Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate -

20221

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra

: Calicata Nº02

Dosificacion: Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Tesistas

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

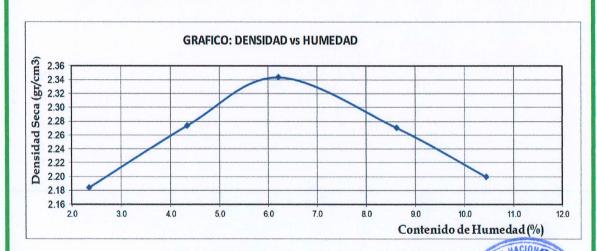
Fecha: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO No. | | 1 | | III | IV | ٧ |
|-----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE No. | | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 11093.00 | 11386.00 | 11634.00 | 11586.00 | 11507.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4769.60 | 5062.60 | 5310.60 | 5262.60 | 5183.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 2.24 | 2.37 | 2.49 | 2.47 | 2.43 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| 6 | Peso de la tara (gr) | 27.324 | 26.148 | 26.269 | 26.314 | 27.024 |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 128.474 | 127.365 | 127.184 | 127.158 | 128.032 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 126.154 | 123.147 | 121.284 | 119.156 | 118.475 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 2.320 | 4.218 | 5.900 | 8.002 | 9.557 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 98.830 | 96.999 | 95.015 | 92.842 | 91.451 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 2.35 | 4.35 | 6.21 | 8.62 | 10.45 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 2.184 | 2.274 | 2.343 | 2.271 | 2.199 |



| Máxima Densidad Seca : | 2.343 |
|------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad: | 6.21% |

JEFATURA SUMMER AND THE SUMER AND THE SUMMER AND THE SU



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS

Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate -

Localizacio : San

ncio : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°03 Dosificacion : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

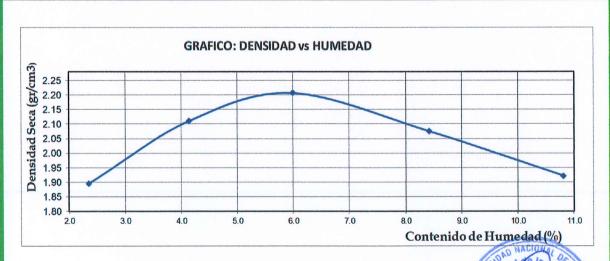
Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO No. | | ı | II | III | IV | V |
|-----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE No. | | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 10463.00 | 11014.00 | 11314.00 | 11124.00 | 10869.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4139.60 | 4690.60 | 4990.60 | 4800.60 | 4545.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 1.94 | 2.20 | 2.34 | 2.25 | 2.13 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| 6 | Peso de la tara (gr) | 27.412 | 25.321 | 26.145 | 25.365 | 24.332 |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 128.214 | 126.145 | 128.365 | 128.322 | 128.145 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 125.895 | 122.132 | 122.581 | 120.321 | 118.014 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 2.319 | 4.013 | 5.784 | 8.001 | 10.131 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 98.483 | 96.811 | 96.436 | 94.956 | 93.682 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 2.35 | 4.15 | 6.00 | 8.43 | 10.81 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 1.895 | 2.111 | 2.206 | 2.075 | 1.922 |



Máxima Densidad Sec: 2.206
Optimo Contenido de Humedad: 6.00%



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°04 Dosificacion : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

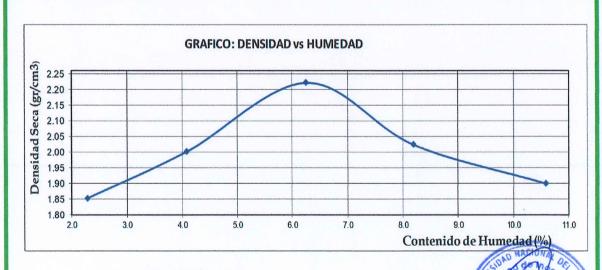
Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO No. | | | ll | III — | IV | ٧ |
|-----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE No. | | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6478.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 10368.00 | 10769.00 | 11361.00 | 11151.00 | 10806.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4044.60 | 4445.60 | 5037.60 | 4672.60 | 4482.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 1.90 | 2.08 | 2.36 | 2.19 | 2.10 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| 6 | Peso de la tara (gr) | 26.145 | 26.314 | 26.478 | 26.369 | 26.187 |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 128.658 | 128.142 | 128.365 | 129.145 | 129.330 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 126.365 | 124.152 | 122.365 | 121.362 | 119.457 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 2.293 | 3.990 | 6.000 | 7.783 | 9.873 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 100.220 | 97.838 | 95.887 | 94.993 | 93.270 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 2.29 | 4.08 | 6.26 | 8.19 | 10.59 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 1.853 | 2.002 | 2.222 | 2.024 | 1.900 |



Máxima Densidad Seca: 2.222
Optimo Contenido de Humedad: 6.26%

SEFATURA



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata Nº01

Dosificacion: Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

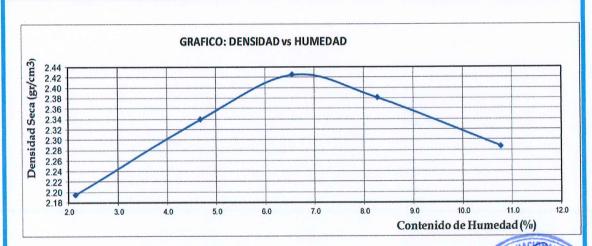
Fecha: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO N | lo. | I | II | III | IV | V |
|---------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE N | lo. | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 11106.00 | 11549.00 | 11837.00 | 11824.00 | 11730.00 |
| . 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4782.60 | 5225.60 | 5513.60 | 5500.60 | 5406.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 2.24 | 2.45 | 2.58 | 2.58 | 2.53 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| 6 | Peso de la tara (gr) | 25.332 | 25.458 | 26.365 | 25.481 | 25.342 |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 125.872 | 126.986 | 127.352 | 126.335 | 126.141 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 123.774 | 122.445 | 121.142 | 118.635 | 116.336 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 2.098 | 4.541 | 6.210 | 7.700 | 9.805 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 98.442 | 96.987 | 94.777 | 93.154 | 90.994 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 2.13 | 4.68 | 6.55 | 8.27 | 10.78 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 2.195 | 2.339 | 2.425 | 2.381 | 2.287 |



| Máxima Densidad Seca : | 2.425 |
|------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad: | 6.55% |

JEFATURA



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°02 Dosificacion : Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

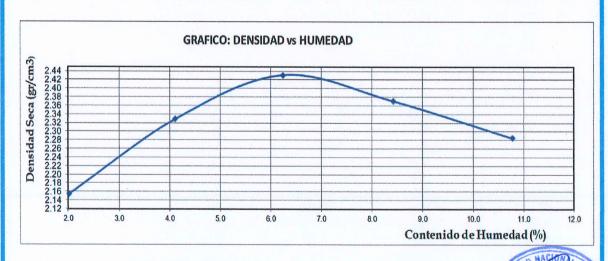
Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO N | lo. | I | II | III | IV | V |
|----------------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE N | Vo. | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 11014.00 | 11496.00 | 11834.00 | 11808.00 | 11724.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4690.60 | 5172.60 | 5510.60 | 5484.60 | 5400.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 2.20 | 2.42 | 2.58 | 2.57 | 2.53 |

| 6 | Peso de la tara (gr) | 26.658 | 26.884 | 25.765 | 26.336 | 27.421 |
|-----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 128.345 | 127.420 | 126.558 | 127.542 | 128.245 |
| - 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 126.336 | 123.452 | 120.632 | 119.685 | 118.430 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 2.009 | 3.968 | 5.926 | 7.857 | 9.815 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 99.678 | 96.568 | 94.867 | 93.349 | 91.009 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 2.02 | 4.11 | 6.25 | 8.42 | 10.78 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 2.155 | 2.328 | 2.431 | 2.371 | 2.285 |



| Máxima Densidad Seca : | 2.431 |
|------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad: | 6.25% |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



: Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°03 Dosificacion

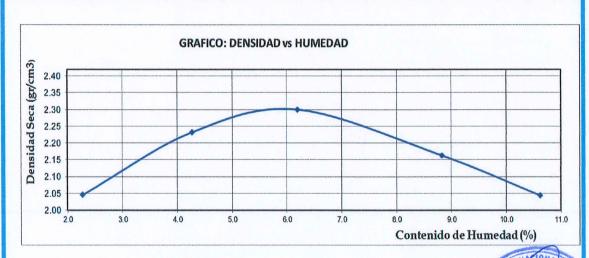
Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO No |). | I | II | III | IV | V |
|----------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE No | 0. | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 10786.00 | 11289.00 | 11534.00 | 11345.00 | 11148.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4462.60 | 4965.60 | 5210.60 | 5021.60 | 4824.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 2.09 | 2.33 | 2.44 | 2.35 | 2.26 |

| 6 | Peso de la tara (gr) | 26.186 | 26.225 | 26.846 | 26.365 | 26.182 |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 126.360 | 128.336 | 128.986 | 128.654 | 128.458 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 124.142 | 124.158 | 123.020 | 120.360 | 118.640 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 2.218 | 4.178 | 5.966 | 8.294 | 9.818 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 97.956 | 97.933 | 96.174 | 93.995 | 92.458 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 2.26 | 4.27 | 6.20 | 8.82 | 10.62 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 2.045 | 2.232 | 2.299 | 2.163 | 2.044 |



| Máxima Densidad Seca : | 2.291 |
|------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad: | 6.20% |





UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023" Proyecto

Localizacio : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

: Calicata Nº04 Muestra Tesistas

Dosificacion: Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

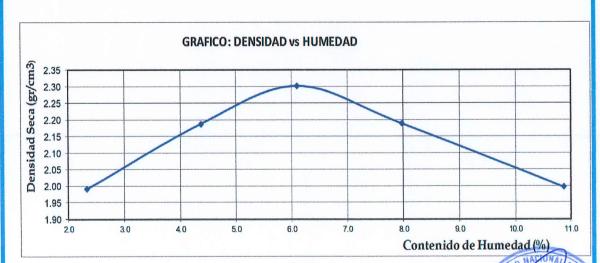
: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha : Marzo 2024

ENSAYO PROCTOR MODIFICADO MTC E 115

| PUNTO N | 0. | I | II | III | IV | V |
|---------|--|----------|----------|----------|----------|----------|
| MOLDE N | 0. | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 |
| 1 | Volumen del molde (cm³) | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 | 2133.80 |
| 2 | Peso del molde (gr) | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 | 6323.40 |
| 3 | Peso del molde + muestra húmeda (gr) | 10674.00 | 11196.00 | 11533.00 | 11366.00 | 11048.00 |
| 4 | Peso de la muestra húmeda (gr) | 4350.60 | 4872.60 | 5209.60 | 5042.60 | 4724.60 |
| 5 | Densidad húmeda de la muestra (gr/cm³) | 2.04 | 2.28 | 2.44 | 2.36 | 2.21 |

| 6 | Peso de la tara (gr) | 27.548 | 26.854 | 26.745 | 27.115 | 27.245 |
|----|--------------------------------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo (gr) | 128.360 | 129.665 | 130.452 | 130.365 | 130.114 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco (gr) | 126.058 | 125.358 | 124.486 | 122.740 | 120.025 |
| 9 | Peso del agua (gr) | 2.302 | 4.307 | 5.966 | 7.625 | 10.089 |
| 10 | Peso del suelo seco (gr) | 98.510 | 98.504 | 97.741 | 95.625 | 92.780 |
| 11 | Contenido de humedad (%) | 2.34 | 4.37 | 6.10 | 7.97 | 10.87 |
| 12 | Densidad seca de la muestra (gr/cm³) | 1.992 | 2.188 | 2.301 | 2.189 | 1.997 |



| Máxima Densidad Seca : | 2.301 |
|------------------------------|-------|
| Ontimo Contenido de Humedad: | 6.10% |



ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO C.B.R. (ASTM D1883)



FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023" Proyecto

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata Nº01 Dosificacion: Suelo Natural

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. : Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.248 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 7.60 |

b) Compactación de los moldes CBR

| Molde N° | | | 1 | | 111 |
|-------------|--|---------|----------|----------|----------|
| N° de capa | 8 | | 5 | 5 | 5 |
| N° de golpe | еѕ рог сара | | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20125.00 | 19895.00 | 19310.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5173.00 | 4674.00 | 4239.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.45 | 2.21 | 2.01 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|--|--------|--------|--------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 25.775 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | inter and have a finer mention and chief and produced by the contract of the contract and produced by the contract of the cont | 65.326 | 66.311 | 70.565 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | | 62.515 | 63.521 | 67.423 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 2.811 | 2.790 | 3.142 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 37.192 | 37.111 | 41.648 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 7.558 | 7.518 | 7.544 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.275 | 2.056 | 1.865 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) = L/3

| Penetración Presión patrón | | Mold | Molde N° I | | Molde N° II | | Molde N° III | |
|----------------------------|------------|---------|------------|---------|-------------|---------|--------------|--|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | |
| 0.025 | | 382.0 | 127 | 212.0 | 71 | 144.0 | 48 | |
| 0.050 | | 789.0 | 263 | 470.0 | 157 | 320.0 | 107 | |
| 0.075 | | 1148.0 | 383 | 730.0 | 243 | 510.0 | 170 | |
| 0.100 | 1000 | 1550.0 | 517 | 915.0 | 305 | 642.0 | 214 | |
| 0.150 | | 2540.0 | 847 | 1510.0 | 503 | 1050.0 | 350 | |
| 0.200 | 1500 | 3622.0 | 1207 | 2160.0 | 720 | 1525.0 | 508 | |
| 0.250 | | 4510.0 | 1503 | 2730.0 | 910 | 1850.0 | 617 | |
| 0.300 | 1900 | 5366.0 | 1789 | 3285.0 | 1095 | 2310.0 | 770 | |
| 0.400 | 2300 | 6970.0 | 2323 | 4210.0 | 1403 | 2905.0 | 968 | |
| 0.500 | 2600 | 8760.0 | 2920 | 5250.0 | 1750 | 3620.0 | 1207 | |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA SCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIV LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra

: Calicata Nº01

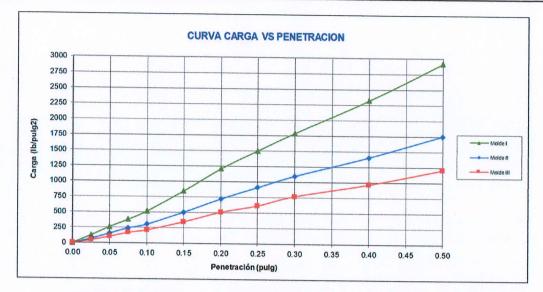
Dosificacion: Suelo Natural

Tesistas

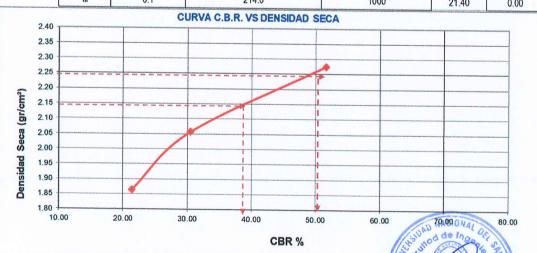
: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

echa : Marzo 2024



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|------------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| 1 | 0.1 | 516.7 | 1000 | 51.67 | 0.00 |
| | 0.1 | 305.0 | 1000 | 30.50 | 0.00 |
| III | 0.1 | 214.0 | 1000 | 21.40 | 0.00 |



| CBR | 0,1" DE PENETRACIÓN A 100% MDS : | 48.00% |
|-----|----------------------------------|--------|
| CBR | 0,1" DE PENETRACIÓN A 95% MDS : | 38.00% |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°02 Dosificacion : Suelo Natural

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

driguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.255 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 7.50 |

b) Compactación de los moldes CBR

| Molde N° | Molde N° | | | 11 | III |
|------------|--|--|----------|----------|----------|
| N° de capa | S | | 5 | 5 | 5 |
| N° de golp | es por capa | | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20285.00 | 19965.00 | 19440.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5333.00 | 4744.00 | 4369.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | anterior in anno familia de indende de la companió de la companió de la companió de enfama a prese de la degua | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.52 | 2.24 | 2.07 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|--|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.362 | 25.485 | 26.445 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | termination of primariles and destination, in technically a production of an invasive state and destination of a validation of a solidation of | 120.652 | 105.956 | 125.421 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | | 114.022 | 100.359 | 118.454 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 6.630 | 5.597 | 6.967 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 88.660 | 74.874 | 92.009 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 7.478 | 7.475 | 7.572 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.347 | 2.088 | 1.921 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg2

Presión (libras/pulg²) = L /3

| Penetración | Presión patrón | Molde N° I | | Molde N° II | | Molde Nº III | |
|-------------|--|------------|---------|-------------|---------|--------------|---------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | . 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | | 429.0 | 143 | 238.0 | 79 | 152.0 | 51 |
| 0.050 | erentak perilangan menjak bidan diannya suh dianan menanganya pila, akia su perilangan sumul dan suhaman | 886.0 | 295 | 532.0 | 177 | 339.0 | 113 |
| 0.075 | | 1288.0 | 429 | 819.0 | 273 | 540.0 | 180 |
| 0.100 | 1000 | 1741.0 | 580 | 1027.0 | 342 | 680.0 | 227 |
| 0.150 | | 2850.0 | 950 | 1696.0 | 565 | 1113.0 | 371 |
| 0.200 | 1500 | 4069.0 | 1356 | 2427.0 | 809 | 1616.0 | 539 |
| 0.250 | | 5066.0 | 1689 | 3068.0 | 1023 | 1961.0 | 654 |
| 0.300 | 1900 | 6028.0 | 2009 | 3695.0 | 1232 | 2448.0 | 816 |
| 0.400 | 2300 | 7831.0 | 2610 | 4736.0 | 1579 | 3080.0 | 1027 |
| 0.500 | 2600 | 9842.0 | 3281 | 5930.0 | 1977 | 3840.0 | 1280 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°02 Dosificacion : Suelo Natural

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|-------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| | 0.1 | 580.3 | 1000 | 58.03 | 0.00 |
| 11 | 0.1 | 342.3 | 1000 | 34.23 | 0.00 |
| III | 0.1 | 226.7 | 1000 | 22.67 | 0.00 |





FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra

: Calicata Nº03

Dosificacion : Suelo Natural

Tesistas

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha

: Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 1.720 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 14.00 |

b) Compactación de los moldes CBR

| | | | 100 | velosy | |
|-------------|--|---|----------|----------|----------|
| Molde N° | | | | II | 111 |
| N° de capas | N° de capas | | 5 | 5 | 5 |
| N° de golpe | s por capa | 56 26 | | 12 | |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 19750.00 | 19420.00 | 18450.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | elikakak firik keduk keringang Mantaposi kelebeng pelikulyang Kisury kerinassahkanan biring da mant | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 4798.00 | 4199.00 | 3379.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | erionia mai saucemanta finapeani protecció estructivo estructivo estructivo de distributario de distributações a manuscular | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.27 | 1.99 | 1.60 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | and another this is a | | 1 | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|---------------|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 24.650 | 24.656 | 25.445 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | | 105.325 | 108.365 | 110.545 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | | 95.440 | 98.102 | 100.101 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 9.885 | 10.263 | 10.444 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 70.790 | 73.446 | 74.656 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 13.964 | 13.974 | 13.989 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 1.992 | 1.743 | 1.402 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) = L/3

| Penetración | Presión patrón | Presión patrón Molde N° I Molde N° II Mo | | Molde N° I Molde N° II | | Molde | Nº III |
|-------------|--|--|---------|------------------------|---------|---------|---------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | | 57.0 | 19 | 36.0 | 12 | 15.0 | 5 |
| 0.050 | tion for the second district the second seco | 123.0 | 41 | 80.0 | 27 | 34.0 | 11 |
| 0.075 | and the figure of the presidence and continues to an early the field of the Albert Angelone (the | 179.0 | 60 | 123.0 | 41 | 54.0 | 18 |
| 0.100 | 1000 | 243.0 | 81 | 153.0 | 51 | 68.0 | 23 |
| 0.150 | | 399.0 | 133 | 255.0 | 85 | 110.0 | 37 |
| 0.200 | 1500 | 568.0 | 189 | 363.0 | 121 | 160.0 | 53 |
| 0.250 | | 708.0 | 236 | 459.0 | 153 | 197.0 | 66 |
| 0.300 | 1900 | 842.0 | 281 | 555.0 | 185 | 245.0 | 82 |
| 0.400 | 2300 | 1096.0 | 365 | 711.0 | 237 | 308.0 | 103 |
| 0.500 | 2600 | 1377.0 | 459 | 889.0 | 296 | 385.0 | 128 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA SCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVII



Proyecto

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra

: Calicata Nº03

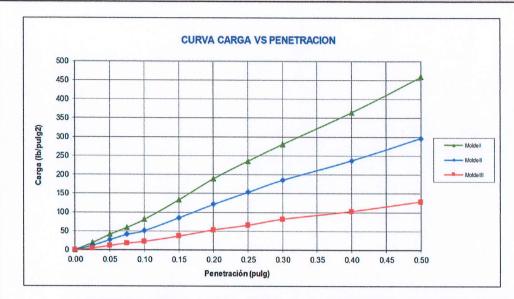
Dosificacion: Suelo Natural

Tesistas

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha: Marzo 2024



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|-------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| 1 | 0.1 | 81.0 | 1000 | 8.10 | 0.00 |
| I | 0.1 | 51.0 | 1000 | 5.10 | 0.00 |
| Ш | 0.1 | 22.7 | 1000 | 2.27 | 0.00 |





UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°04

Dosificacion : Suelo Natural

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

echa Marzo 202

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 1.950 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 12.00 |

b) Compactación de los moldes CBR

| | | | | - Andread - | |
|-------------|--|--|----------|-------------|----------|
| Molde N° | Molde N° | | | 11 | |
| N° de capa | | | 5 | 5 | 5 |
| N° de golpe | s por capa | | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20150.00 | 19950.00 | 18760.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | photology (14 d 30 fell) (3 three end 3 ethers) in 3,4 fell) has 52 ether as also four loss (and Asia have energy beet an four | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5198.00 | 4729.00 | 3689.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.46 | 2.24 | 1.75 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| ara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|--------|---------------------------------------|--|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 24.650 | 24.656 | 25.445 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | | 108.542 | 102.365 | 106.012 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | May device the contract that the contract to t | 99.532 | 93.977 | 108,356 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 9.010 | 8.388 | -2.344 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 74.882 | 69.321 | 82.911 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 12.032 | 12.100 | -2.827 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.195 | 1.996 | 1.796 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) = L/3

| Penetración | Presión patrón | Molde N° I Molde N° II | | Molde N° II | | No III | |
|-------------|--|------------------------|---------|-------------|---------|---------|---------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | | 227.0 | 76 | 110.0 | 37 | 55.0 | 18 |
| 0.050 | | 450.0 | 150 | 290.0 | 97 | 145.0 | 48 |
| 0.075 | 20 of more distribution for the content of more in the article is a more charled activated to the Self-more distribution for a terminal activation of the article is a more charled activated and activated | 715.0 | 238 | 460.0 | 153 | 230.0 | 77 |
| 0.100 | 1000 | 995.0 | 332 | 652.0 | 217 | 325.0 | 108 |
| 0.150 | The second secon | 1495.0 | 498 | 1012.0 | 337 | 505.0 | 168 |
| 0.200 | 1500 | 2045.0 | 682 | 1389.0 | 463 | 689.0 | 230 |
| 0.250 | | 2510.0 | 837 | 1752.0 | 584 | 875.0 | 292 |
| 0.300 | 1900 | 3025.0 | 1008 | 2100.0 | 700 | 1054.0 | 351 |
| 0.400 | 2300 | 3910.0 | 1303 | 2689.0 | 896 | 1349.0 | 450 |
| 0.500 | 2600 | 4605.0 | 1535 | 3190.0 | 1063 | 1655.0 | 552 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



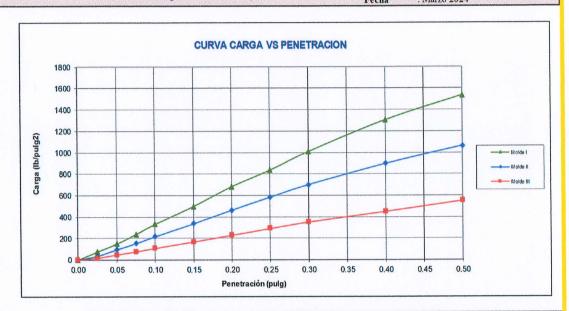
Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

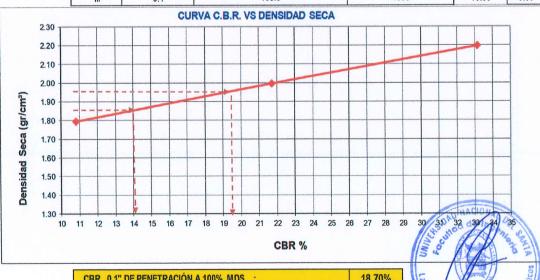
Muestra : Calicata N°04 Dosificacion : Suelo Natural

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin. Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha: Marzo 2024



| Molde | Penetración Presión aplicada (pulg) (lb/pulg²) | | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión | |
|-------|--|-------|------------------------------|---------------|-----------|--|
| I | 0.1 | 331.7 | 1000 | 33.17 | 0.00 | |
| 1 | 0.1 | 217.3 | 1000 | 21.73 | 0.00 | |
| ill | 0.1 | 108.3 | 1000 | 10.83 | 0.00 | |



| CBR | 0,1" DE PENETRACIÓN A 100% MDS : | 18.70% |
|-----|----------------------------------|--------|
| CBR | 0,1" DE PENETRACIÓN A 95% MDS : | 13.50% |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUFLOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°01 Dosificacion : Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.306 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 7.00 |

b) Compactación de los moldes CBR

| Molde N° | | | 1 | 11 | III |
|-------------|--|---------|----------|----------|----------|
| N° de capa | S | | 5 | 5 | 5 |
| N° de golpe | es por capa | | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20202.00 | 19965.00 | 19241.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5250.00 | 4744.00 | 4170.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.48 | 2.24 | 1.97 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|--|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 26.410 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | and a shape with a structure of the control of the control of the structure of the structur | 125.302 | 118.305 | 110.225 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | | 118.752 | 112.290 | 104.722 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 6.550 | 6.015 | 5.503 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 93.429 | 85.880 | 78.312 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 7.011 | 7.004 | 7.027 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.321 | 2.097 | 1.843 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) =(L x 7.36+30.18)/3

| Penetración | Presión patrón | Molde f | No 1 | Molde | Nº II | Mold | e N° III |
|-------------|--|---------|---------|---------|---------|---------|----------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | na, per ganga an ngungkunaga an watanaga ngunan na dalampaka a maha muan na aminabahan sa s | 382.0 | 127 | 212.0 | 71 | 144.0 | 48 |
| 0.050 | Authorit generative for the field with the factory made garden at the free principle of the field and the field an | 789.0 | 263 | 470.0 | 157 | 320.0 | 107 |
| 0.075 | | 1148.0 | 383 | 730.0 | 243 | 510.0 | 170 |
| 0.100 | 1000 | 1550.0 | 517 | 915.0 | 305 | 642.0 | 214 |
| 0.150 | | 2540.0 | 847 | 1510.0 | 503 | 1050.0 | 350 |
| 0.200 | 1500 | 3622.0 | 1207 | 2160.0 | 720 | 1525.0 | 508 |
| 0.250 | | 4510.0 | 1503 | 2730.0 | 910 | 1850.0 | 617 |
| 0.300 | 1900 | 5366.0 | 1789 | 3285.0 | 1095 | 2310.0 | 770 |
| 0.400 | 2300 | 6970.0 | 2323 | 4210.0 | 1403 | 2905.0 | 968 |
| 0.500 | 2600 | 8760.0 | 2920 | 5250.0 | 1750 | 3620.0 | 1207 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023" Proyecto

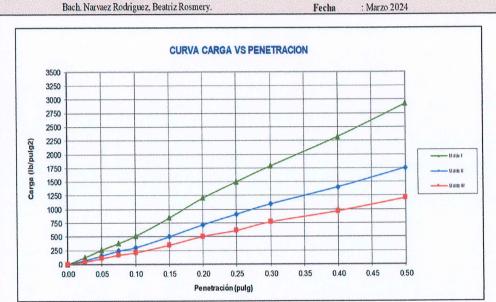
: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash Localizacion

Muestra

Dosificacion: Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|-------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| T | 0.1 | 516.7 | 1000 | 51.67 | 0.00 |
| | 0.1 | 305.0 | 1000 | 30.50 | 0.00 |
| II | 0.1 | 214.0 | 1000 | 21.40 | 0.00 |



38.50% CBR 0,1" DE PENETRACIÓN A 95% MDS



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°02 Dosificacion : Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Fecha: Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.343 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 6.97 |

b) Compactación de los moldes CBR

| Molde N° | | | 1 | 1 | 111 |
|------------|--|---------|----------|----------|----------|
| N° de capa | N° de capas | | 5 | 5 | 5 |
| N° de golp | es por capa | | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20350.00 | 19995.00 | 19410.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5398.00 | 4774.00 | 4339.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.55 | 2.26 | 2.05 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|--|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 26.410 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | | 109.545 | 110.565 | 103.556 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | consider the second | 104.085 | 105.085 | 98.445 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 5.460 | 5.480 | 5.111 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 78.762 | 78.675 | 72.035 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 6.932 | 6.965 | 7.095 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.388 | 2.111 | 1.917 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg2

Presión (libras/pulg²) =(L x 7.36+30.18)/3

| Penetración Presión patrón Molde N | | N° I | ° I Molde N° II | | Molde N° III | | |
|------------------------------------|--|---------|-----------------|---------|--------------|---------|---------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | ula ulfa iya mali gibik unta mbali ulata atrim salayli ng mota indilana italian iam sensoro dhala ulata dhe di | 415.0 | 138 | 230.0 | 77 | 156.0 | 52 |
| 0.050 | | 855.0 | 285 | 510.0 | 170 | 345.0 | 115 |
| 0.075 | And a remarks with a six former claim a local cond. All usus Author conscious contract and are served that is | 1245.0 | 415 | 790.0 | 263 | 550.0 | 183 |
| 0.100 | 1000 | 1680.0 | 560 | 990.0 | 330 | 700.0 | 233 |
| 0.150 | | 2755.0 | 918 | 1640.0 | 547 | 1140.0 | 380 |
| 0.200 | 1500 | 3930.0 | 1310 | 2340.0 | 780 | 1650.0 | 550 |
| 0.250 | | 4795.0 | 1598 | 2960.0 | 987 | 2010.0 | 670 |
| 0.300 | 1900 | 5822.0 | 1941 | 3560.0 | 1187 | 2510.0 | 837 |
| 0.400 | 2300 | 7565.0 | 2522 | 4570.0 | 1523 | 3150.0 | 1050 |
| 0.500 | 2600 | 9504.0 | 3168 | 5695.0 | 1898 | 3930.0 | 1310 |



Tesistas

"COMPORTAMIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL Y CENIZA DE CORONTA DE MAÍZ, MACATE -2023"

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LAPORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



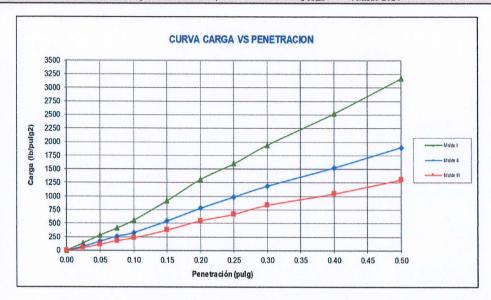
Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Muestra : Calicata Nº 02 Dosificacion : Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|-------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| 1 | 0.1 | 560.0 | 1000 | 56.00 | 0.00 |
| II | 0.1 | 330.0 | 1000 | 33.00 | 0.00 |
| Ш | 0.1 | 233.3 | 1000 | 23.33 | 0.00 |





UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA

FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion

: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra

: Calicata Nº03

Dosificacion: Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

Tesistas

: Bach, Montoro Ramirez, Yocelin. Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha

: Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.185 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 6.21 |

b) Compactación de los moldes CBR

| Molde N° | | | | 11 | 111 |
|-------------|--|---------|----------|----------|----------|
| N° de capas | | | 5 | 5 | 5 |
| N° de golpe | s por capa | | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 19975.00 | 19865.00 | 19368.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5023.00 | 4644.00 | 4297.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.38 | 2.20 | 2.03 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|--|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 26.410 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | urių aras novo kilo, uži mylė skylių inistinatoritė valianistipa i siliana ir intervetetrina ir intervitoritor | 105.230 | 121.452 | 112.454 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | eraja kaman kasa san kendadi kan Pala San Peraka Pera Barria di Kasaran Kelada da Kebua Kebuah Peraka Kelada K | 100.565 | 115.965 | 107.422 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 4.665 | 5.487 | 5.032 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 75.242 | 89.555 | 81.012 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 6.200 | 6.127 | 6.211 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.237 | 2.070 | 1.914 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) = (L x 7.36+30.18)/3

| Penetración | tración Presión patrón | | Molde Nº I | | Molde Nº II | | e N° III |
|-------------|--|---------|------------|---------|-------------|---------|----------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | | 145.0 | 48 | 80.0 | 27 | 40.0 | 13 |
| 0.050 | | 310.0 | 103 | 195.0 | 65 | 85.0 | 28 |
| 0.075 | egypyken ja allamykeit tildeynisia viitionydan, ytää polysia tunumi. Mist peneritiitiin siition | 450.0 | 150 | 290.0 | 97 | 135.0 | 45 |
| 0.100 | 1000 | 610.0 | 203 | 380.0 | 127 | 170.0 | 57 |
| 0.150 | | 1005.0 | 335 | 640.0 | 213 | 275.0 | 92 |
| 0.200 | 1500 | 1420.0 | 473 | 910.0 | 303 | 405.0 | 135 |
| 0.250 | agrand a la la based de based consistencia de la consistencia della consistencia de la consistencia della consistencia della consistencia della consistencia della consistencia della consistencia della co | 1770.0 | 590 | 1150.0 | 383 | 490.0 | 163 |
| 0.300 | 1900 | 2105.0 | 702 | 1390.0 | 463 | 615.0 | 205 |
| 0.400 | 2300 | 2740.0 | 913 | 1780.0 | 593 | 770.0 | 257 |
| 0.500 | 2600 | 3440.0 | 1147 | 2220.0 | 740 | 965.0 | 322 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto

: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023" : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Localizacion Muestra

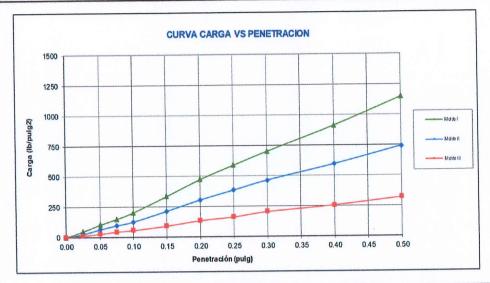
Dosificacion: Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

Tesistas

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

: Marzo 2024 Fecha



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|----------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| <u> </u> | 0.1 | 203.3 | 1000 | 20.33 | 0.00 |
| 1 | 0.1 | 126.7 | 1000 | 12.67 | 0.00 |
| | 0.1 | 56.7 | 1000 | 5.67 | 0.00 |



CBR 0,1" DE PENETRACIÓN A 95% M DS 13.00%



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA

FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVI LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



: Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localización: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°04 Dosificacion

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz

Fecha : Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM Ø-1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.191 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 6.64 |

) 2.191 (%) 6.64

b) Compactación de los moldes CBR

| Molde N° | Molde N° | | | l l | l III |
|-------------|--|---------|----------|----------|----------|
| N° de capa | S | | 5 | 5 | 5 |
| N° de golpe | N° de golpes por capa | | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20010.00 | 19870.00 | 19505.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5058.00 | 4649.00 | 4434.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.39 | 2.20 | 2.10 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|--|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 26,410 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | ta nika sikhani nini mad mata antulah ulian alian alian alian alian alian alian alian da nika nika alian alian | 108.352 | 111.535 | 115.478 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | | 103.233 | 106.210 | 109.895 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 5.119 | 5.325 | 5.583 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 77.910 | 79.800 | 83.485 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 6.570 | 6.673 | 6.687 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.245 | 2.062 | 1.966 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg2

Presión (libras/pulg²) = $(L \times 7.36+30.18)/3$

| Penetración | Presión patrón | Molde N° I | | Molde N° II | | Molde N° III | |
|-------------|--|------------|---------|-------------|---------|--------------|---------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | attro-construction (Autority), and all relates the dispersion of related and related as the construction (Autority). | 165.0 | 55 | 90.0 | 30 | 45.0 | 15 |
| 0.050 | The second secon | 350.0 | 117 | 220.0 | 73 | 95.0 | 32 |
| 0.075 | The state of the s | 510.0 | 170 | 330.0 | 110 | 155.0 | 52 |
| 0.100 | 1000 | 690.0 | 230 | 430.0 | 143 | 190.0 | 63 |
| 0.150 | | 1135.0 | 378 | 725.0 | 242 | 310.0 | 103 |
| 0.200 | 1500 | 1605.0 | 535 | 1030.0 | 343 | 460.0 | 153 |
| 0.250 | | 2000.0 | 667 | 1300.0 | 433 | 555.0 | 185 |
| 0.300 | 1900 | 2380.0 | 793 | 1570.0 | 523 | 695.0 | 232 |
| 0.400 | 2300 | 3100.0 | 1033 | 2010.0 | 670 | 870.0 | 290 |
| 0.500 | 2600 | 3890.0 | 1297 | 2510.0 | 837 | 1090.0 | 363 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA

FACULTAD DE INGENIERIA SCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata

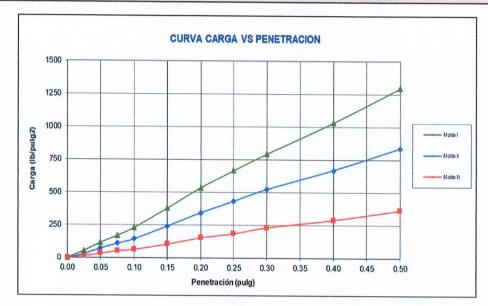
Dosificacion: Suelo Natural + 3%(Cal + CCM)

Tesistas

: Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha: Marzo 2024



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. | Expansión |
|-------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|--------|-----------|
| ı | 0.1 | 230.0 | 1000 | 23.00 | 0.00 |
| 11 | 0.1 | 143.3 | 1000 | 14.33 | 0.00 |
| III | 0.1 | 63.3 | 1000 | 6.33 | 0.00 |



 CBR 0,1" DE PENETRACIÓN A 100% MDS :
 20.50%

 CBR 0,1" DE PENETRACIÓN A 95% MDS :
 15.00%



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL



: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023" Proyecto

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra

: Calicata Nº01 Dosificacion: Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz : Marzo 2024 Fecha

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1683)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.332 | |
|---------------------------------|-------|--|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 6.38 | |

b) Compactación de los moldes CBR

| Molde N° | Molde N° | | 1 | 11 | - 111 | |
|-----------------------|--|---|----------|----------|----------|--|
| N° de capas | | | 5 | 5 | 5 | |
| N° de golpes por capa | | | 56 | 26 | 12 | |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20320.00 | 19950.00 | 19320.00 | |
| 2 | Peso del molde [gr] | odnovi met virk until veller i de gelec der derekt var met technik genomet his met Vert geniuste de | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 | |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5368.00 | 4729.00 | 4249.00 | |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.54 | 2.24 | 2.01 | |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|---------------|--------|--------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 26.410 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | | 95.365 | 89.963 | 103.525 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | | 91.201 | 86.124 | 98.862 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 4.164 | 3.839 | 4.663 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 65.878 | 59.714 | 72.452 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 6.321 | 6.429 | 6.436 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.388 | 2.102 | 1.888 |
| | | | | | |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) =(L x 7.36+30.18)/3

| Penetración | Presión patrón | Molde N° I Molde N° II Molde N | | Molde N° I Molde N° II Mol | | e N° III | |
|-------------|--|--------------------------------|---------|----------------------------|---------|----------|---------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | gene effektivet met servejt van die hir ny met op in de propriet van de konst in de konst vindeliefe ver | 445.0 | 148 | 248.0 | 83 | 170.0 | 57 |
| 0.050 | | 920.0 | 307 | 550.0 | 183 | 375.0 | 125 |
| 0.075 | | 1345.0 | 448 | 855.0 | 285 | 595.0 | 198 |
| 0.100 | 1000 | 1815.0 | 605 | 1070.0 | 357 | 750.0 | 250 |
| 0.150 | | 2970.0 | 990 | 1765.0 | 588 | 1230.0 | 410 |
| 0.200 | 1500 | 4240.0 | 1413 | 2530.0 | 843 | 1785.0 | 595 |
| 0.250 | | 5280.0 | 1760 | 3195.0 | 1065 | 2165.0 | 722 |
| 0.300 | 1900 | 6280.0 | 2093 | 3845.0 | 1282 | 2705.0 | 902 |
| 0.400 | 2300 | 8155.0 | 2718 | 4925.0 | 1642 | 3400.0 | 1133 |
| 0.500 | 2600 | 10250.0 | 3417 | 6145.0 | 2048 | 4235.0 | 1412 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LADORATORIO DE MECANICA DE SUELOS

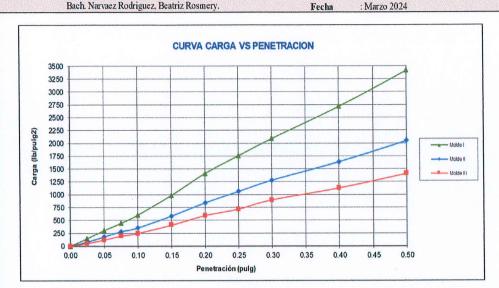


Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata №01 Dosificacion : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.
Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|-------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| 1 | 0.1 | 605.0 | 1000 | 60.50 | 0.00 |
| | 0.1 | 356.7 | 1000 | 35.67 | 0.00 |
| | 0.1 | 250.0 | 1000 | 25.00 | 0.00 |



| CBR 0,1" DE PENETRACIÓN A 100% MDS : | 55.00% |
|--------------------------------------|--------|
| CBR 0,1" DE PENETRACIÓN A 95% MDS : | 45.00% |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LADODATORIO DE MECANICA DE SUELOS



: Marzo 2024

Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°02 Dosificacion : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.343 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 6.21 |

b) Compactación de los moldes CBR

| | | | | appropriate to | |
|-------------|--|--|----------|----------------|----------|
| Molde N° | | | 1 | 11 | III |
| N° de capa | S | | 5 | 5 | 5 |
| N° de golpe | N° de golpes por capa | | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20375.00 | 20040.00 | 19600.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | repair international designation and designation of the contraction of | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5423.00 | 4819.00 | 4529.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | art en fronten de consentrario en en el citabilità distinuario d'use, selli diccise di finizio cirapido estron en decendo el citabilità di finizio cirapido estron en del citabilità di finizio cirapido estron en del citabilità di finizioni | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.57 | 2.28 | 2.14 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|---|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 26.410 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | Steamine in parties of the design of the plant of the parties of the parties of the plant of the parties of the | 103.265 | 111.032 | 117.325 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | rejouhais and demanding this defigure joint proposes and an other Sel must accommunity activated by your sea from the contract of the self-self-self-self-self-self-self-self- | 98.705 | 106.055 | 112.025 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 4.560 | 4.977 | 5.300 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 73.382 | 79.645 | 85.615 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 6.214 | 6.249 | 6.191 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.415 | 2.146 | 2.018 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) = (L x 7.36+30.18)/3

| Penetración | Presión patrón | Molde N | ١, | Molde N° II | | Molde N° III | |
|-------------|----------------|---------|---------|-------------|---------|--------------|---------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | | 455.0 | 152 | 255.0 | 85 | 170.0 | 57 |
| 0.050 | | 940.0 | 313 | 560.0 | 187 | 380.0 | 127 |
| 0.075 | | 1370.0 | 457 | 870.0 | 290 | 605.0 | 202 |
| 0.100 | 1000 | 1850.0 | 617 | 1090.0 | 363 | 770.0 | 257 |
| 0.150 | | 3030.0 | 1010 | 1805.0 | 602 | 1255.0 | 418 |
| 0.200 | 1500 | 4323.0 | 1441 | 2575.0 | 858 | 1815.0 | 605 |
| 0.250 | | 5280.0 | 1760 | 3255.0 | 1085 | 2210.0 | 737 |
| 0.300 | 1900 | 6405.0 | 2135 | 3920.0 | 1307 | 2765.0 | 922 |
| 0.400 | 2300 | 8325.0 | 2775 | 5030.0 | 1677 | 3465.0 | 1155 |
| 0.500 | 2600 | 10454.0 | 3485 | 6265.0 | 2088 | 4825.0 | 1608 |
| 0.500 | 2000 | 10454.0 | 3400 | 0203.0 | 2000 | 4020.0 | 1000 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVII LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

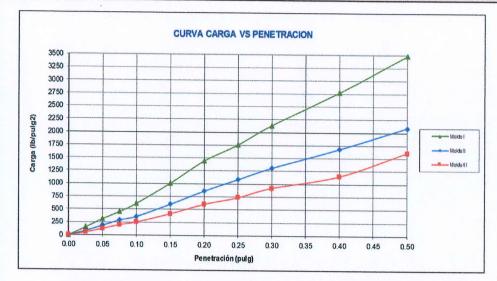
Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°02
Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

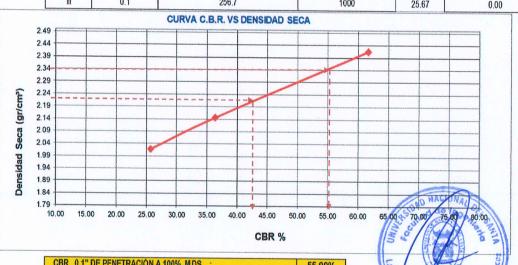
Dosificacion: Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha: Marzo 2024



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|-------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| 1 | 0.1 | 616.7 | 1000 | 61.67 | 0.00 |
| 11 | 0.1 | 363.3 | 1000 | 36.33 | 0.00 |
| 111 | 0.1 | 256.7 | 1000 | 25.67 | 0.00 |



 CBR 0,1" DE PENETRACIÓN A 100% MDS :
 55.00%

 CBR 0,1" DE PENETRACIÓN A 95% MDS :
 43.00%



Tesistas

"COMPORTAMIENTO DE LA SUBRASANTE DE LA CARRETERA SAN BLAS AL ADICIONAR CAL Y CENIZA DE CORONTA DE MAÍZ, MACATE -2023"

UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localización : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

: Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Muestra : Calicata N°03 Dosificacion : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Fecha: Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1893)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.206 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 6.00 |

b) Compactación de los moldes CBR

| | | | TWINING WATER | | |
|-----------------|--|---------|---------------|----------|----------|
| Molde N° | | | 1 | II | III |
| N° de capas | | | 5 | 5 | 5 |
| N° de golpes po | г сара | | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20095.00 | 19865.00 | 19368.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5143.00 | 4644.00 | 4297.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.43 | 2.20 | 2.03 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|---------------|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 26.410 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | | 104.652 | 117.452 | 121.475 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | | 100.121 | 112.285 | 116.085 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 4.531 | 5.167 | 5.390 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 74.798 | 85.875 | 89.675 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 6.058 | 6.017 | 6.011 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.294 | 2.072 | 1.917 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) =(L x 7.36+30.18)/3

| Penetración | Presión patrón | Molde | e Nº I | Molde Nº II | | Molde N° II Molde N° III | | e Nº III |
|-------------|----------------|---------|---------|-------------|---------|--------------------------|---------|----------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | |
| 0.025 | | 165.0 | 55 | 90.0 | 30 | 45.0 | 15 | |
| 0.050 | | 350.0 | 117 | 220.0 | 73 | 95.0 | 32 | |
| 0.075 | | 510.0 | 170 | 330.0 | 110 | 155.0 | 52 | |
| 0.100 | 1000 | 690.0 | 230 | 430.0 | 143 | 190.0 | 63 | |
| 0.150 | | 1135.0 | 378 | 725.0 | 242 | 310.0 | 103 | |
| 0.200 | 1500 | 1605.0 | 535 | 1030.0 | 343 | 460.0 | 153 | |
| 0.250 | | 2000.0 | 667 | 1300.0 | 433 | 555.0 | 185 | |
| 0.300 | 1900 | 2380.0 | 793 | 1570.0 | 523 | 695.0 | 232 | |
| 0.400 | 2300 | 3095.0 | 1032 | 2010.0 | 670 | 870.0 | 290 | |
| 0.500 | 2600 | 3890.0 | 1297 | 2510.0 | 837 | 1090.0 | 363 | |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL



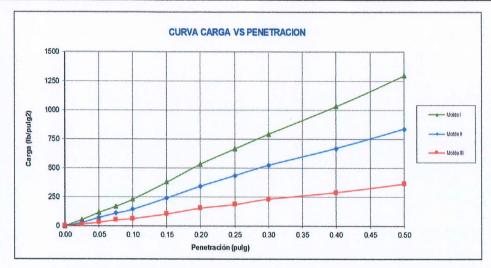
: "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023" Proyecto

Localizacion Muestra : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Denartamento Ancash

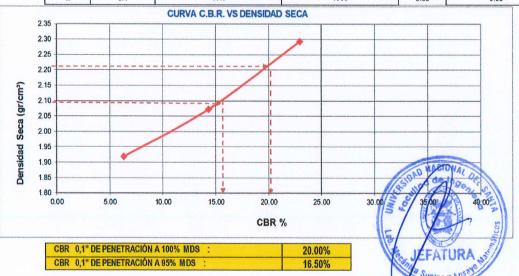
: Calicata Nº03 Dosificacion : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

: Bach. Montoro Ramirez , Yocelin. Tesistas

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. : Marzo 2024 Fecha



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|-------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| ı | 0.1 | 230.0 | 1000 | 23.00 | 0.00 |
| II | 0.1 | 143.3 | 1000 | 14.33 | 0.00 |
| III | 0.1 | 63.3 | 1000 | 6.33 | 0.00 |





UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°04 Dosificacion : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha : Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.222 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 6.26 |

b) Compactación de los moldes CBR

| Molde N° | | | l l | ll ll | III |
|--------------|--|---------|----------|----------|----------|
| N° de capas | | | 5 | 5 | 5 |
| N° de golpes | por capa | | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20102.00 | 19930.00 | 19602.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5150.00 | 4709.00 | 4531.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.44 | 2.23 | 2.14 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|---------------|--------|--------|--------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 26.410 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | | 90.565 | 96.895 | 93.445 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | | 86.721 | 92.722 | 89.566 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 3.844 | 4.173 | 3.879 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 61.398 | 66.312 | 63.156 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 6.261 | 6.293 | 6.142 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.293 | 2.096 | 2.019 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) =(L x 7.36+30.18)/3

| Penetración | n Presión patrón Molde Nº I | | Molde N° II | | Molde N° III | | |
|-------------|--|---------|-------------|---------|--------------|---------|---------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | A STATE OF THE PROPERTY OF THE | 188.0 | 63 | 105.0 | 35 | 51.0 | 17 |
| 0.050 | and word that channel the factory is suitable to the factor of the transfer and the factor of the fa | 400.0 | 133 | 250.0 | 83 | 108.0 | 36 |
| 0.075 | | 585.0 | 195 | 375.0 | 125 | 175.0 | 58 |
| 0.100 | 1000 | 790.0 | 263 | 490.0 | 163 | 215.0 | 72 |
| 0.150 | | 1295.0 | 432 | 830.0 | 277 | 355.0 | 118 |
| 0.200 | 1500 | 1830.0 | 610 | 1175.0 | 392 | 525.0 | 175 |
| 0.250 | | 2280.0 | 760 | 1485.0 | 495 | 635.0 | 212 |
| 0.300 | 1900 | 2715.0 | 905 | 1785.0 | 595 | 795.0 | 265 |
| 0.400 | 2300 | 3535.0 | 1178 | 2295.0 | 765 | 995.0 | 332 |
| 0.500 | 2600 | 4435.0 | 1478 | 2865.0 | 955 | 1245.0 | 415 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



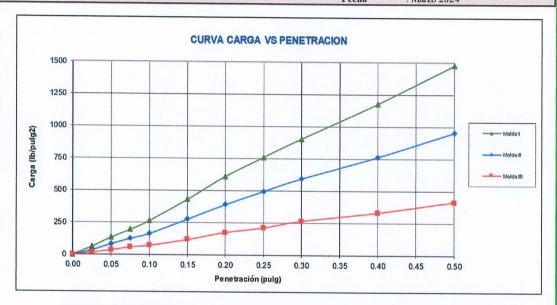
Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

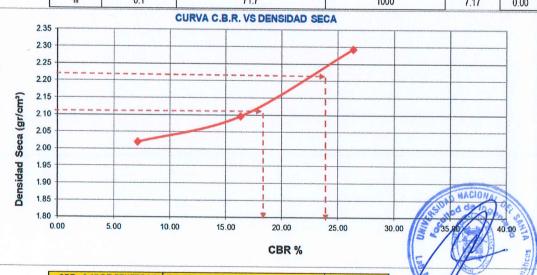
Muestra : Calicata N°04 Dosificación : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024



| Molde Penetración (pulg) | | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión | |
|--------------------------|-----|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|--|
| ı | 0.1 | 263.3 | 1000 | 26.33 | 0.00 | |
| II | 0.1 | 163.3 | 1000 | 16.33 | 0.00 | |
| III | 0.1 | 71.7 | 1000 | 7.17 | 0.00 | |



| CBR 0,1" DE PENETRACIÓN A 100% MDS : | 23.00% |
|--------------------------------------|--------|
| CBR 0,1" DE PENETRACIÓN A 95% MDS : | 17.50% |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion: San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°01 Dosificacion : Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Fecha: Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1883

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.425 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 6.55 |

b) Compactación de los moldes CBR

| Molde N° | | | 1 | II | 111 | | |
|-------------|--|---------|----------|----------|----------|--|--|
| N° de capa | S | | 5 | 5 | 5 | | |
| N° de golpe | es por capa | | 56 | 26 | 12 | | |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20935.00 | 20235.00 | 19765.00 | | |
| 2 | Peso del molde [gr] | | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 | | |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5983.00 | 5014.00 | 4694.00 | | |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | - | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | | |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.83 | 2.37 | 2.22 | | |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | | | 1. | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|---------------|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 26.410 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | | 115.302 | 101.652 | 107.744 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | | 109.688 | 97.044 | 102.813 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 5.614 | 4.608 | 4.931 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 84.365 | 70.634 | 76.403 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 6.654 | 6.524 | 6.454 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.654 | 2.227 | 2.086 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) =(L x 7.36+30.18)/3

| Penetración | Presión patrón | Molde | Nº I | Molde | e Nº II | N° II Molde | |
|-------------|----------------|---------|---------|---------|---------|-------------|---------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | | 520.0 | 173 | 290.0 | 97 | 200.0 | 67 |
| 0.050 | | 1076.0 | 359 | 645.0 | 215 | 440.0 | 147 |
| 0.075 | | 1575.0 | 525 | 1010.0 | 337 | 695.0 | 232 |
| 0.100 | 1000 | 2125.0 | 708 | 1255.0 | 418 | 0.088 | 293 |
| 0.150 | | 3475.0 | 1158 | 2065.0 | 688 | 1440.0 | 480 |
| 0.200 | 1500 | 4960.0 | 1653 | 2960.0 | 987 | 2090.0 | 697 |
| 0.250 | | 6180.0 | 2060 | 3740.0 | 1247 | 2535.0 | 845 |
| 0.300 | 1900 | 7350.0 | 2450 | 4500.0 | 1500 | 3165.0 | 1055 |
| 0.400 | 2300 | 9540.0 | 3180 | 5765.0 | 1922 | 3980.0 | 1327 |
| 0.500 | 2600 | 11995.0 | 3998 | 7190.0 | 2397 | 4955.0 | 1652 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL



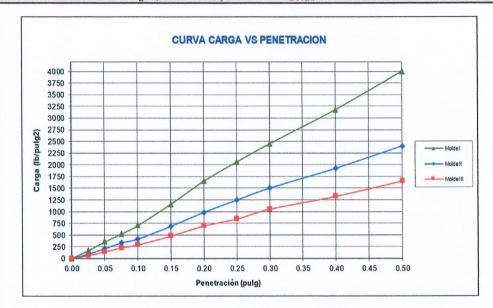
Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°01 Dosificacion : Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|-------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| 1 | 0.1 | 708.3 | 1000 | 70.83 | 0.00 |
| I | 0.1 | 418.3 | 1000 | 41.83 | 0.00 |
| III | 0.1 | 293.3 | 1000 | 29.33 | 0.00 |





UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°02 Dosificacion : Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Fecha: Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.431 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 6.25 |

b) Compactación de los moldes CBR

| | | 1 | 11 | Ш | |
|--|---|---|--|--|--|
| | | 5 | 5 | 5 | |
| s por capa | | 56 | 26 | 12 | |
| Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20650.00 | 20135.00 | 19750.00 | |
| Peso del molde [gr] | | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 | |
| Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5698.00 | 4914.00 | 4679.00 | |
| Volumen de molde [cm3] | -turn underlangen der der Steiner in der vertrecht vertrecht stelle der vertrecht der | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 | |
| Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.70 | 2.32 | 2.21 | |
| | s por capa Peso del molde + suelo compactado [gr] Peso del molde [gr] Peso de suelo compactado [gr] Volumen de molde [cm3] | Peso del molde + suelo compactado [gr] Peso del molde [gr] Peso de suelo compactado [gr] (1)-(2) Volumen de molde [cm3] | Separa S | s por capa 56 26 Peso del molde + suelo compactado [gr] 20650.00 20135.00 Peso del molde [gr] 14952.00 15221.00 Peso de suelo compactado [gr] (1)-(2) 5698.00 4914.00 Volumen de molde [cm3] 2113.95 2113.95 | |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| ara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|--------|---------------------------------------|---------------|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 26.410 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | | 105.245 | 122.215 | 100.445 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | | 100.562 | 116.533 | 96.075 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 4.683 | 5.682 | 4.370 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 75.239 | 90.123 | 69.665 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 6.224 | 6.305 | 6.273 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.537 | 2.187 | 2.083 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) =(L x 7.36+30.18)/3

| Penetración | netración Presión patrón Molde Nº I | | Molde N° II | | Molde N° III | | |
|-------------|--|---------|-------------|---------|--------------|---------|---------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | | 480.0 | 160 | 270.0 | 90 | 180.0 | 60 |
| 0.050 | | 990.0 | 330 | 590.0 | 197 | 400.0 | 133 |
| 0.075 | | 1445.0 | 482 | 920.0 | 307 | 640.0 | 213 |
| 0.100 | 1000 | 1950.0 | 650 | 1150.0 | 383 | 815.0 | 272 |
| 0.150 | -access de marie si militar de la sel del del del del compression de representativa per circle organizativo de demokrativo del | 3195.0 | 1065 | 1905.0 | 635 | 1325.0 | 442 |
| 0.200 | 1500 | 4560.0 | 1520 | 2715.0 | 905 | 1915.0 | 638 |
| 0.250 | | 5570.0 | 1857 | 2435.0 | 812 | 2330.0 | 777 |
| 0.300 | 1900 | 6755.0 | 2252 | 4135.0 | 1378 | 2920.0 | 973 |
| 0.400 | 2300 | 8780.0 | 2927 | 5305.0 | 1768 | 3655.0 | 1218 |
| 0.500 | 2600 | 11030.0 | 3677 | 6610.0 | 2203 | 5090.0 | 1697 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA IFLA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIV

LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

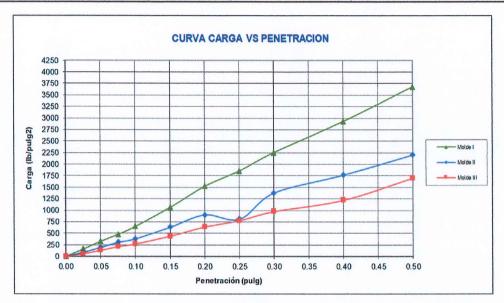
Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°02 Dosifica

Dosificacion: Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|-------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| I | 0.1 | 650.0 | 1000 | 65.00 | 0.00 |
| It | 0.1 | 383.3 | 1000 | 38.33 | 0.00 |
| 111 | 0.1 | 271.7 | 1000 | 27.17 | 0.00 |



 CBR 0,1" DE PENETRACIÓN A 100% MDS :
 57.00%

 CBR 0,1" DE PENETRACIÓN A 95% MDS :
 47.50%



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate -

non

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°03

: Calicata № 03 Dosification : Suelo Natural + 8%(Cal + CCM) : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz

Fecha: Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D.1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.291 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 6.20 |

b) Compactación de los moldes CBR

| Molde N° | | | | I | III |
|-------------|--|--|----------|----------|----------|
| N° de capas | 3 | | 5 | 5 | 5 |
| N° de golpe | s por capa | | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20185.00 | 19910.00 | 19505.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | kau jaran kalenden (ha 6 lisakutur) di Samal iran un judi eta yaten eser (ilah sulu na (isak eti iran), yatujar (a Jas | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5233.00 | 4689.00 | 4434.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.48 | 2.22 | 2.10 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| Tara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|---------|---------------------------------------|---------------|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 26.410 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | | 103.250 | 111.032 | 107.525 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | | 98.625 | 106.155 | 102.795 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 4.625 | 4.877 | 4.730 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 73.302 | 79.745 | 76.385 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 6.310 | 6.116 | 6.192 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.329 | 2.090 | 1.975 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) = (L x 7.36+30.18)/3

| Penetración | Presión patrón | Molde | e N° I | Molde | N° II | Molde | No III |
|-------------|--|---------|---------|---------|---------|---------|---------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | | 180.0 | 60 | 98.0 | 33 | 50.0 | 17 |
| 0.050 | Nicolate Security Sec | 380.0 | 127 | 240.0 | 80 | 105.0 | 35 |
| 0.075 | | 555.0 | 185 | 360.0 | 120 | 170.0 | 57 |
| 0.100 | 1000 | 755.0 | 252 | 470.0 | 157 | 205.0 | 68 |
| 0.150 | | 1240.0 | 413 | 790.0 | 263 | 340.0 | 113 |
| 0.200 | 1500 | 1750.0 | 583 | 1125.0 | 375 | 505.0 | 168 |
| 0.250 | | 2180.0 | 727 | 1420.0 | 473 | 605.0 | 202 |
| 0.300 | 1900 | 2600.0 | 867 | 1710.0 | 570 | 755.0 | 252 |
| 0.400 | 2300 | 3375.0 | 1125 | 2190.0 | 730 | 950.0 | 317 |
| 0.500 | 2600 | 4240.0 | 1413 | 2735.0 | 912 | 1190.0 | 397 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate -

20221

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°03 Dos

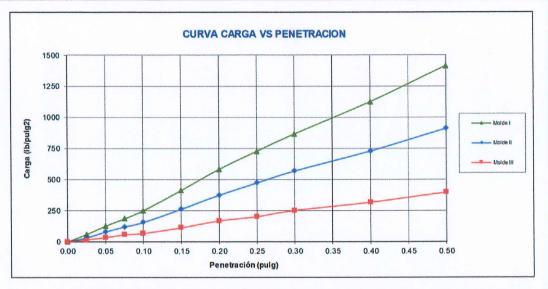
Dosificacion

: Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

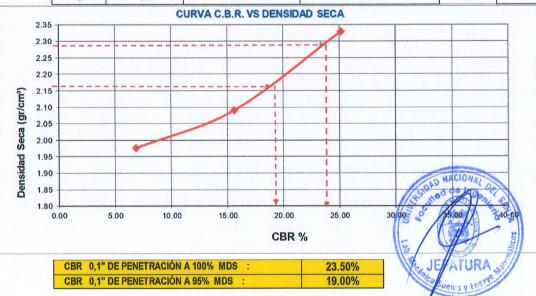
Tesistas : Bach. Montoro Ramirez , Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery.

Fecha: Marzo 2024



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|-------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| 1 | 0.1 | 251.7 | 1000 | 25.17 | 0.00 |
| 11 | 0.1 | 156.7 | 1000 | 15.67 | 0.00 |
| | 0.1 | 68.3 | 1000 | 6.83 | 0.00 |





UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVIL LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS



Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacio : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata Nº04 Dosificacio : Sue

Dosificacio: Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Fecha: Marzo 2024

ENSAYO CALIFORNIA BEARING RATIO - C.B.R. (ASTM D-1883)

a) Ensayo preliminar de Proctor modificado

| Máxima Densidad Seca (gr/cm3) | 2.300 |
|---------------------------------|-------|
| Optimo Contenido de Humedad (%) | 6.10 |

b) Compactación de los moldes CBR

| Moide N° | | | 1 | 11 | 111 |
|-----------|--|---------|----------|----------|----------|
| N° de car | pas | | 5 | 5 | 5 |
| N° de gol | pes por capa | | 56 | 26 | 12 |
| 1 | Peso del molde + suelo compactado [gr] | | 20250.00 | 20030.00 | 19695.00 |
| 2 | Peso del molde [gr] | | 14952.00 | 15221.00 | 15071.00 |
| 3 | Peso de suelo compactado [gr] | (1)-(2) | 5298.00 | 4809.00 | 4624.00 |
| 4 | Volumen de molde [cm3] | | 2113.95 | 2113.95 | 2113.95 |
| 5 | Densidad húmeda [gr/cm3] | (3)/(4) | 2.51 | 2.27 | 2.19 |

CONTENIDO DE HUMEDAD Y DENSIDAD SECA

| ara N° | | | 1 | 2 | 3 |
|--------|---------------------------------------|---------------|---------|---------|---------|
| 6 | Peso de la tara, [gr] | | 25.323 | 26.410 | 26.410 |
| 7 | Peso de la tara + suelo húmedo, [gr] | | 100.632 | 101.855 | 106.555 |
| 8 | Peso de la tara + suelo seco, [gr] | | 96.233 | 97.545 | 101.979 |
| 9 | Peso del agua, [gr] | (7)-(8) | 4.399 | 4.310 | 4.576 |
| 10 | Peso del suelo seco, [gr] | (8)-(6) | 70.910 | 71.135 | 75.569 |
| 11 | Contenido de humedad, [%] | (9)/(10)x100 | 6.204 | 6.059 | 6.055 |
| 12 | Densidad seca de la muestra, [gr/cm3] | 5/(1+(11)/100 | 2.360 | 2.145 | 2.062 |

c) Prueba de penetración

Area del anillo = 3 pulg²

Presión (libras/pulg²) =(L x 7.36+30.18)/3

| Penetración | Presión patrón | Molde N° I | | Mol | Molde N° II | | e N° III |
|-------------|----------------|------------|---------|---------|-------------|---------|----------|
| (pulg) | (lb/pulg²) | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión | LECTURA | Presión |
| 0.000 | | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 | 0.0 | 0 |
| 0.025 | | 205.0 | 68 | 115.0 | 38 | 55.0 | 18 |
| 0.050 | | 430.0 | 143 | 270.0 | 90 | 115.0 | 38 |
| 0.075 | | 625.0 | 208 | 400.0 | 133 | 190.0 | 63 |
| 0.100 | 1000 | 845.0 | 282 | 525.0 | 175 | 230.0 | 77 |
| 0.150 | | 1385.0 | 462 | 890.0 | 297 | 380.0 | 127 |
| 0.200 | 1500 | 1960.0 | 653 | 1260.0 | 420 | 560.0 | 187 |
| 0.250 | | 2440.0 | 813 | 1590.0 | 530 | 680.0 | 227 |
| 0.300 | 1900 | 2905.0 | 968 | 1910.0 | 637 | 850.0 | 283 |
| 0.400 | 2300 | 3785.0 | 1262 | 2460.0 | 820 | 1065.0 | 355 |
| 0.500 | 2600 | 4745.0 | 1582 | 3065.0 | 1022 | 1335.0 | 445 |



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA CUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVII



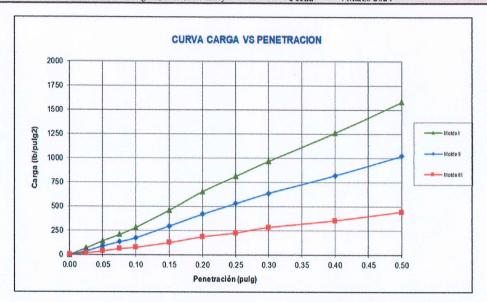
Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de Maiz, Macate - 2023"

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°04 Dosificacion : Suelo Natural + 8%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024



| Molde | Penetración (pulg) | Presión aplicada (lb/pulg²) | Presión Patrón (lb/pulg²) | C.B.R. (%) | Expansión |
|-------|-----------------------|--------------------------------|------------------------------|---------------|-----------|
| 1 | 0.1 | 281.7 | 1000 | 28.17 | 0.00 |
| ll | 0.1 | 175.0 | 1000 | 17.50 | 0.00 |
| Ш | 0.1 | 76.7 | 1000 | 7.67 | 0.00 |



| CBR | 0,1" DE PENETRACIÓN A 100% MDS : | 26.00% |
|-----|----------------------------------|--------|
| CBR | 0,1" DE PENETRACIÓN A 95% MDS : | 20.00% |



ENSAYO DENSIDAD DE CAMPO (ASTM D1556)



UNIVERSIDAD NACIONAL DEL SANTA FACULTAD DE INGENIERIA ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERIA CIVI LABORATORIO DE MECANICA DE SUELOS

Proyecto : "Comportamiento de la Subrasante de la Carretera San Blas al Adicionar Cal y Ceniza de Coronta de

Localizacion : San Blas, Distrito de Macate, Provincia Santa, Departamento Ancash

Muestra : Calicata N°03 Dosificacion : Suelo Natural + 5%(Cal + CCM)

Tesistas : Bach. Montoro Ramirez, Yocelin.

Bach. Narvaez Rodriguez, Beatriz Rosmery. Fecha: Marzo 2024

DENSIDAD DE CAMPO (ASTM D-1556)

| DENSIDAD DE CAMPO (ASTM D -1556) | | | |
|----------------------------------|---|-----------|--|
| | VOLUMEN DEL HOYO | | |
| 1 | Peso del frasco + arena conocida(gr) | 5546.00 | |
| 2 | Peso del frasco + arena sobrante (gr) | 2455.00 | |
| 3 | Peso de arena empleada (gr) (1-2) | 3091.00 | |
| 4 | Peso de arena en el cono (gr) | 1520.00 | |
| 5 | Peso de la arena en el hoyo (gr) (3-4) | 1571.00 | |
| 6 | Densidad de la arena (gr/cm3) | 1.36 | |
| 7 | Volumen del hoyo (cm3) (5/6) | 1155.15 | |
| | DENSIDAD SECA IN SITU DE LA MUESTRA | 4 | |
| 8 | Peso del suelo + grava (gr) | 2554.80 | |
| 9 | Peso retenido en el tamiz 3/4" (gr) | 127.75 | |
| 10 | Peso especifico de grava (gr/cm3) | 2.68 | |
| 11 | Volumen de la grava (cm3) (9/10) | 47.67 | |
| 12 | Peso de la muestra extraida del hoyo (gr) | 2554.80 | |
| 13 | Volumen del suelo (cm3) | 1155.15 | |
| 14 | Densidad humedad in situ (gr/cm3) | 2.21 | |
| 15 | Contenido de humedad (%) | 5.48 | |
| 16 | Densidad Seca in situ (gr/cm3) | 2.10 | |
| | GRADO DE COMPACTACION | | |
| 17 | Maxima Densidad seca (gr/cm3) (proctor) | 2.21 MACH | |
| 18 | Optimo Contenido de Humedad (%) | 6,00 | |
| | Grado de compactacion (%) | 95.05 | |



ANEXO 5 PANEL FOTOGRÁFICO

TRABAJOS EN CAMPO

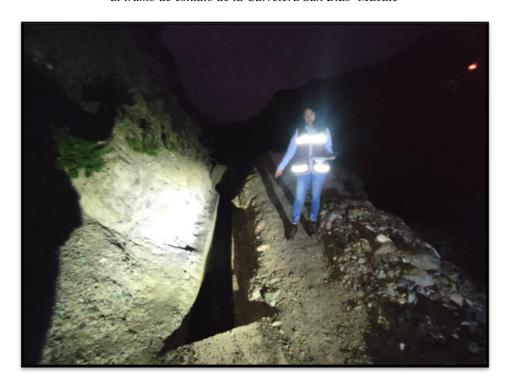
Fotografía 1 Identificación del tramo en estudio correspondiente a la carretera San Blas



Fotografía 2 Toma de coordenadas con GPS en la progresiva 0+000km correspondiente al tramo de estudio de la Carretera San Blas-Macate



Fotografía 3 Toma de coordenadas con GPS en un punto de referencia (canal existente) correspondiente al tramo de estudio de la Carretera San Blas- Macate



Fotografía 4 Toma de coordenadas con GPS en un punto de referencia (riachuelo) correspondiente al tramo de estudio de la Carretera San Blas- Macate



Fotografía 5 Toma de coordenadas con GPS en un punto de referencia (río) correspondiente al tramo de estudio de la Carretera San Blas- Macate



Fotografía 6 Toma de coordenadas con GPS en la progresiva 1+500km correspondiente al tramo de estudio de la Carretera San Blas- Macate



Fotografía 7 Ubicación y toma de coordenadas con GPS de la calicata C-01 en la Carretera San Blas-Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 8 Excavación de la calicata C-01 en la Carretera San Blas- Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 9 Toma de muestra de la calicata C-01 en la Carretera San Blas- Macate correspondiente al $tramo\ 0+000km-1+500km$



Fotografía 10 Recolección de muestras de la calicata C-01 en la Carretera San Blas-Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 11 Ubicación y toma de coordenadas con GPS de la calicata C-02 en la Carretera San Blas-Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 12 Excavación de la calicata C-02 en la Carretera San Blas- Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 13 Toma de muestra de la calicata C-02 en la Carretera San Blas- Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 14 Recolección de muestras de la calicata C-02 en la Carretera San Blas-Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 15 Ubicación y toma de coordenadas con GPS de la calicata C-03 en la Carretera San Blas-Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 16 Excavación de la calicata C-03 en la Carretera San Blas- Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 17 Toma de muestra de la calicata C-03 en la Carretera San Blas- Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 18 Recolección de muestras de la calicata C-03 en la Carretera San Blas-Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 19 Ubicación y toma de coordenadas con GPS de la calicata C-04 en la Carretera San Blas-Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 20 Excavación de la calicata C-04 en la Carretera San Blas- Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 21 Toma de muestra de la calicata C-04 en la Carretera San Blas- Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 22 Recolección de muestras de la calicata C-04 en la Carretera San Blas-Macate correspondiente al tramo 0+000km - 1+500km



Fotografía 23 Demarcación del tramo de prueba, con un área de 3m x 6m







Fotografía 24 Demarcación del tramo de prueba, con un área de 3m x 6m



Fotografía 25 Pesado de la cal





Fotografía 26 Pesado de la ceniza de coronta de maíz





Fotografía 27 Preparación de la mezcla estabilizadora de cenizas de coronta de maíz y cal





Fotografía 28 Escarificación y homogeneización de la subrasante del tramo de prueba





Fotografía 29 Escarificación y homogeneización de la subrasante del tramo de prueba





Fotografía 30 Tendido manual de la mezcla de ceniza de coronta de maíz y cal en el tramo de prueba a estabilizar, para ser mezclado con el suelo en estudio.







Fotografía 31 Homogenización de la mezcla de ceniza de coronta de maíz y cal con el suelo de la subrasante del tramo de prueba.





Fotografía 32 Humedecimiento del suelo de la subrasante después de la escarificación del material hasta llevarlo a una condición de +-2% con respecto a la humedad optima de compactación obtenida mediante ensayo en laboratorio.





Fotografía 33 Compactación del tramo de prueba usando una plancha compactadora





Fotografía 34 Compactación del tramo de prueba usando una plancha compactadora



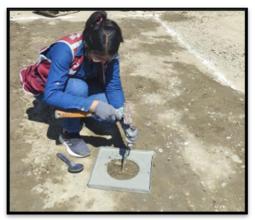




Fotografía 35 Pesaje del cono de arena antes del ensayo de densidad de campo

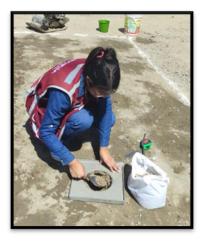


Fotografía 36 Colocación de la placa y perforación del suelo compactado.

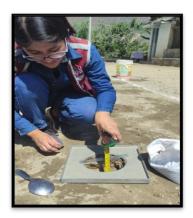




Fotografía 37 El suelo obtenido se coloca en una bolsa plástica para mantener su humedad, para que posteriormente sea llevado al laboratorio y se determina su contenido de humedad



Fotografía 38 El suelo se perfora hasta alcanzar una profundidad de 15cm.



Fotografía 39 Colocación del cono de arena sobre la placa, se abrió la llave y se dio paso a la arena ya calibrada, hasta llenar el agujero.



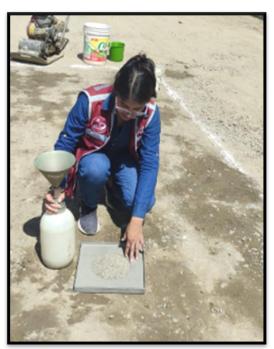
Fotografía 40 Pesaje del suelo retenido en la malla.





Fotografía 41 Retiramos el cono una vez lleno el agujero con la arena para así determinar su volumen mediante la diferencia de pesos del frasco inicial y final, para determinar la densidad del suelo in situ.





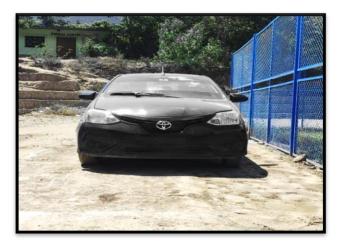
Fotografía 42 Recogemos la arena del agujero tratando de que no se contamine para que sea tamizada y pueda usarse otra vez.



Fotografía 43 Finalizado el ensayo de densidad de campo se continua con el tránsito normal sobre el tramo de prueba ubicado en la carretera San Blas- Macate



Fotografía 44 Evaluación del tramo de prueba realizado en la carretera San Blas Macate luego de 15 días de realizada la compactación





Fotografía 45 Evaluación del tramo de prueba realizado en la carretera San Blas Macate luego de 15 días de realizada la compactación.



TRABAJOS EJECUTADO EN LABORATORIO

Fotografía 46 Obtención de muestra representativa de cada calicata mediante el cuarteo (MTC E 105).







Fotografía 47 Taras con las muestras representativas para determinar el contenido de humedad.



Fotografía 48 Determinación del contenido de humedad de las muestras colocadas en las taras











Fotografía 49 Determinación de la granulometría del suelo mediante tamices para ello se realiza el vertido de las muestras de suelo por el juego de tamices para cada calicata.









Fotografía 50 Pesaje de las muestras retenidas en cada malla del juego de tamices













Fotografía 51 Muestra representativa del suelo pasante del tamiz N°40



Fotografía 52 Equipos y materiales necesarios para la determinación del límite líquido (MTC E 110)





Fotografía 53 Determinación del límite liquido de las respectivas muestras de la zona en estudio con las combinaciones de ceniza de mazorca de maíz y cal









Fotografía 54 Se registró los números de golpes y se extraerá la muestra representativa de cada ensayo, las cuales se procederán a pesar y secar en el horno a 110 ± 5 °C durante 24 horas, para poder determinar el contenido de humedad.





Fotografía 55 Con la muestra del ensayo del límite líquido se procede a tomar muestras para la determinación del límite plástico e índice de Plasticidad.







Fotografía 56 Usando las yemas de los dedos se dan forma de cilindros de aproximadamente 3.2 mm y cuidando que sean regulares y uniformes de inicio a fin.





Fotografía 57 Se registra los datos del pesaje y se procede a secar nuestras muestras durante 24 horas en el horno de 110 ± 5 °C, para así determinar el contenido de humedad.



Fotografía 58 Registro de los pesos de los materiales utilizados para la realización del ensayo Proctor.







Fotografía 59 Preparación de la mezcla de suelo con adición de cal y ceniza de mazorca de maíz hasta uniformizarlo.





Fotografía 60 Realización del ensayo de Proctor compactando la mezcla del suelo en 3 capas de 25 golpes con pisón manual de caída libre.





Fotografía 61 Enrasado y pesaje del molde con mezcla de suelo y ceniza de mazorca de maíz con cal.







Fotografía 62 Enrasado y Toma de tres muestras de la mezcla compactada para obtener mediante el promedio el óptimo contenido de humedad de cada Proctor.













Fotografía 63 Pesaje de las taras y colocación al horno para obtener su peso seco.











Fotografía 64 Toma de medidas de los moldes para el ensayo de CBR





Fotografía 65 Pesaje de los moldes de CBR antes de realizar el ensayo.





Fotografía 66 Realización del ensayo CBR compactando el suelo en capas







Fotografía 67 Muestras CBR sumergidas en el agua por un periodo de 96 horas, luego de realizado la compactación.

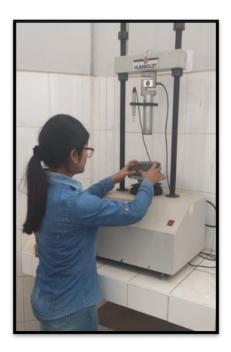








Fotografía 68 Realización del ensayo de penetración de las muestras de suelo natural y las mezclas de ceniza de coronta de maíz con cal, empleándose las prensas hidráulicas. Se registraron los datos durante el ensayo.











Fotografía 69 Obtención de muestras y colocación al horno para determinar su peso seco.



