UNIVERSIDAD NACIONAL TORIBIO RODRÍGUEZ DE MENDOZA DE AMAZONAS



FACULTAD DE INGENIERÍA CIVIL Y AMBIENTAL ESCUELA PROFESIONAL DE INGENIERÍA CIVIL

TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL DE INGENIERO CIVIL

INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA

Autor: Bach. Jhon Deyvis Sanchez Tamay

Asesor: Ms. Darwin Yeffrin Junior Sanchez Tamay

CHACHAPOYAS – PERÚ

2023

AUTORIZACION DE PUBLICACION DE LA TESIS EN EL REPOSITORIO INSTITUCIONAL DE LA UNTRM



REGLAMENTO GENERAL LA EL OTORGAMIENTO DEL GRADO ACADÉMICO DE

PARA EL OTORGAMIENTO DEL GRADO ACADÉMICO DE BACHILLER, MAESTRO O DOCTOR Y DEL TÍTULO PROFESIONAL

ANEXO 3-H

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

	1.	Datos de autor 1 Apellidos y nombres (tener en cuenta las tildes): Sanches Tamay Thon Degvis
		DNINº: 75208049 Correo electrónico: 7520804971(Quatra edu pe
		Facultad: Ingenieria Civil y Ambiental
		Escuela Profesional: Ingenieria Civil
		Datos de autor 2 Apellidos y nombres (tener en cuenta las tildes):
		DNI N°:
		Correo electrónico: Facultad:
		Escuela Profesional:
	2.	Título de la tesis para obtener el Título Profesional Influencia del indire de plasticidad en el óptimo contenido de humedad de compoctación aplicado en suclas de la via El Hilagro-El Valor, Utrubamba
	3.	Datos de asesor 1 Apellidos y nombres: Sanchez Tamay Davain Yeffsin Junior
		DNI, Pasaporte, C.E.N°: <u>16937192</u>
GRADO.		Open Research and Contributor-ORCID (https://orcid.org/0000-0002-9670-0970) 0000 - 0001 - 6099 - 264X
3		Datos de asesor 2
UNTRM		Apellidos y nombres:DNI, Pasaporte, C.E.N°:
		Open Research and Contributor-ORCID (https://orcid.org/0000-0002-9670-0970)
	4.	Campo del conocimiento según la Organización para la Cooperación y el Desarrollo Económicos- OCDE (ejemplo: Ciencias
		médicas, Ciencias de la Salud-Medicina básica-Inmunología) https://catalogos.concytec.gob.pe/vocabulario/ocde ford.html 2.00.00 - INOENIERIA. TECNOZO 616/2.01.00 - INOENIERIA CIVIC/2.01.01INOENIERIA
		CIVIC.
	5.	Originalidad del Trabajo Con la presentación de esta ficha, el(la) autor(a) o autores(as) señalan expresamente que la obra es original, ya que sus
		contenidos son producto de su directa contribución intelectual. Se reconoce también que todos los datos y las referencias a
		materiales ya publicados están debidamente identificados con su respectivo crédito e incluidos en las notas bibliográficas y
		en las citas que se destacan como tal.
	6.	Autorización de publicación
		El(los) titular(es) de los derechos de autor otorga a la Universidad Nacional Toribio Rodríguez de Mendoza de Amazonas (UNTRM), la autorización para la publicación del documento indicado en el punto 2, bajo la <i>Licencia creative commons</i> de tipo BY-NC: Licencia que permite distribuir, remezclar, retocar, y crear a partir de su obra de forma no comercial por lo que la Universidad deberá publicar la obra poniéndola en acceso libre en el repositorio institucional de la UNTRM y a su vez en el Registro Nacional de Trabajos de Investigación-RENATI, dejando constancia que el archivo digital que se está entregando, contiene la versión final del documento sustentado y aprobado por el Jurado Evaluador.
		Chachapoyas, 28 / diciembre /2023
		1 L
		The state of the s
	-	Firma del autor 2
	(
		Fifma del Asesor 1 Firma del Asesor 2

DEDICATORIA

A Dios por hacer brillar nuestra alma al máximo, a mis familiares que me han brindado su apoyo en todo el transcurso de mi formación profesional, los cuales siempre fueron fuente de motivación para poder alcanzar todas mis metas personales y académicas.

AGRADECIMIENTO

Doy gracias a Dios, por su infinito amor y misericordia hacia nosotros, por darnos las fuerzas para seguir adelante en nuestra formación académica, por ser el único soporte en nuestros momentos de angustia y debilidad, por concedernos verdaderos momentos de alegría y felicidad en nuestra vida, por la sabiduría e inteligencia que me ha brindado para poder cumplir todas mis metas.

A mis padres por esforzarse en brindarme una buena formación personal y profesional, por sus enseñanzas que me han ayudado a salir adelante en la vida, sin los cuales no hubiese sido posible alcanzar mis metas académicas.

A mi hermano, el Ms. Darwin Yeffrin Junior Sanchez Tamay, por haber brindado su apoyo en todo momento, y darme a disposición su laboratorio de suelos del Grupo DASAT y transmitirme los conocimientos necesarios para la óptima realización de la presente investigación.

A mis hermanos, Elias y Nataly que han estado siempre presentes apoyándome en todo momento durante mi vida universitaria.

También agradecer a la Universidad Nacional Toribio Rodríguez de Mendoza de Amazonas, en especial a los docentes de la escuela profesional de Ingeniería Civil los cuales fueron encargados de nuestra formación académica para poder llegar a ser buenos profesionales.

A todos ellos les agradezco de corazón, y desearles que Dios les bendiga.

AUTORIDADES DE LA UNIVERSIDAD NACIONAL TORIBIO RODRIGUEZ DE MENDOZA DE AMAZONAS

h.D. JORGE LUIS MAICELO QUINTA	ANA
Rector	
or. OSCAR ANDRÉS GAMARRA TOR	RES
Vicerrector Académico	
Dra. MARIA NELLY LUJÁN ESPINO	ZA
Vicerrector de Investigación	

Ph.D. RICARDO EDMUNDO CAMPOS RAMOS

Decano de la Facultad de Ingeniería Civil y Ambiental

VISTO BUENO DEL ASESOR



REGLAMENTO GENERAL PARA EL OTORGAMIENTO DEL GRADO ACADÉMICO DE BACHILLER, MAESTRO O DOCTOR Y DEL TÍTULO PROFESIONAL

ANEXO 3-L

VISTO BUENO DEL ASESOR DE TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL

El que suscribe el presente, docente de la UNTRM ($ imes$)/Profesional externo ($ imes$), hace constant
que ha asesorado la realización de la Tesis titulada <u>INFLUENCIA</u> DEL ÍNDICE
DE PLASTICIDAD EN EL CÍPTIMO CONTENIDO DE HUHEDAD DE COMPACTACIÓN
APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA
del egresado JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
de la Facultad de INGENIERÍA CIVIL Y AMBIENTAL
Escuela Profesional de INGENIERÍA CIVIL
de esta Casa Superior de Estudios.

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

OF GRADOS ATTENDED TO SEE OF S

Chachapoyas, 28 de Septiembre de 2023

Firma y nombre completo del Asesor Darwin YEFFRIN JUNIOR SANCHEZ TAMAY

JURADO EVALUADOR

Ing. Carlos Alberto Chavez Culquimboz

Presidente

Ing. Mónica Del Pilar Torrejon Llaja

Secretaria

Ing. Daniel VIIIa Abanto

Vocal

CONSTANCIA DE ORIGINALIDAD



ANEXO 3-O

	Allexo 5 Q
	CONSTANCIA DE ORIGINALIDAD DE LA TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL
	Los suscritos, miembros del Jurado Evaluador de la Tesis titulada:
	Influencia del índice de plasticidad en el óptimo contenido de humadad de
	compartación aplicado en suelos de la Vía El Milogro-El Volor, Utrubomba.
	presentada por el estudiante ()/egresado (x) Thon Deyvis Sanchez Tamay
	de la Escuela Profesional de <u>Ingenieria Civi</u>
	con correo electrónico institucional 35208049318 untem edu pe
	después de revisar con el software Turnitin el contenido de la citada Tesis, acordamos:
	a) La citada Tesis tiene 25 % de similitud, según el reporte del software Turnitin que
	se adjunta a la presente, el que es menor () / igual (💢) al 25% de similitud que es el
	máximo permitido en la UNTRM.
	b) La citada Tesis tiene % de similitud, según el reporte del software Turnitin que
111100	se adjunta a la presente, el que es mayor al 25% de similitud que es el máximo
30	permitido en la UNTRM, por lo que el aspirante debe revisar su Tesis para corregir la
	redacción de acuerdo al Informe Turnitin que se adjunta a la presente. Debe presentar
	al Presidente del Jurado Evaluador su Tesis corregida para nueva revisión con el
	software Turnitin.
	Chachapoyas, 18 de diciembre del 2023
	SECRETARIO
	OBSERVACIONES:

ACTA DE SUSTENTACIÓN



OBSERVACIONES:

REGLAMENTO GENERAL
PARA EL OTORGAMIENTO DEL GRADO ACADÉMICO DE
BACHILLER, MAESTRO O DOCTOR Y DEL TÍTULO PROFESIONAL

ANEXO 3-S

ACTA DE SUSTENTACIÓN DE TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL
En la ciudad de Chachapoyas, el día 22 de PICIEMBRE del año 2023, siendo las 20:00 horas, el
aspirante: THON DESVIS SANCHES TAMAS assorado por
MSc. DARWIN SEFFRIN JUNIOR SANCHEZ TAMAY defiende en sesión pública
presencial (×) / a distancia () la Tesis titulada: \[\times\text{TNFLUENCIA} \text{DEZ INDICE DE}
PLASTICIDAD EN EL OPTIMO CONTENIDO DE KUMEDAD DE COMPACTACION
APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO EL VALOR, para obtener el Título
Profesional de
Nacional Toribio Rodríguez de Mendoza de Amazonas; ante el Jurado Evaluador, constituido por:
Presidente: ING CARLOS ALBERTO CHAVEZ CULQUIMBOR
Secretario: ING, MONICA DEL PILAS TORREJON LLAJA
Vocal: ING. DANIEL VILLA ABANTO.
Procedió el aspirante a hacer la exposición de la Introducción, Material y métodos, Resultados, Discusión y Conclusiones, haciendo especial mención de sus aportaciones originales. Terminada la defensa de la Tesis presentada, los miembros del Jurado Evaluador pasaron a exponer su opinión sobre la misma, formulando cuantas cuestiones y objeciones consideraron oportunas, las cuales fueron contestadas por el aspirante. Tras la intervención de los miembros del Jurado Evaluador y las oportunas respuestas del aspirante, el Presidente abre un turno de intervenciones para los presentes en el acto de sustentación, para que
formulen las cuestiones u objeciones que consideren pertinentes.
Seguidamente, a puerta cerrada, el Jurado Evaluador determinó la calificación global concedida a la sustentación de la Tesis para obtener el Título Profesional, en términos de: Aprobado (¼) por Unanimidad (¼)/Mayoría () Desaprobado ()
Otorgada la calificación, el Secretario del Jurado Evaluador lee la presente Acta en esta misma sesión pública. A continuación se levanta la sesión.
Siendo las <u>21.20</u> horas del mismo día y fecha, el Jurado Evaluador concluye el acto de sustentación de la Tesis para obtener el Título Profesional.
SECRETARIO PRESIDENTE
TOCAL TO

ÍNDICE GENERAL

AUTORIZACION DE PUBLICACION DE LA TESIS EN EL REPOS INSTITUCIONAL DE LA UNTRM	
DEDICATORIA	
AGRADECIMIENTO	iv
AUTORIDADES DE LA UNIVERSIDAD NACIONAL TORIBIO RODRIGU	
MENDOZA DE AMAZONAS	V
VISTO BUENO DEL ASESOR	vi
JURADO EVALUADOR	vii
CONSTANCIA DE ORIGINALIDAD	viii
ACTA DE SUSTENTACIÓN	ix
Índice De Tablas	xiv
ÍNDICE DE FIGURAS	xv
RESUMEN	xvii
ABSTRACT	xviii
I. INTRODUCCIÓN	19
II. MATERIAL Y MÉTODOS	26
2.1. Objetivos	26
2.1.1. Objetivo general	26
2.1.2. Objetivos específicos	26
2.2. Ubicación del área de estudio	26
2.3. Materiales, herramientas y/o equipos	27
2.3.1. En la identificación de las progresivas de la vía El Milagro – El Val-	or, para
la recolección de especímenes de suelo	27
2.3.1.1. Materiales	27
2.3.1.2. Herramientas	27
2.3.1.3. Equipos	28
2.3.2. En el análisis los especímenes para lograr obtener el Índice de Plast	icidad
(IP) y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación (OCH)	28

2.3.2.1. Materiales	28
2.3.2.2. Herramientas	28
2.3.2.3. Equipos	29
2.3.3. En la realización de la gráfica analítica del Índice de P	lasticidad y el
Óptimo Contenido de Humedad de compactación de los espec	címenes de suelos, así
como en el planteamiento del reforzamiento de la Capacidad	de Soporte del Suelo
(CBR)	30
2.3.3.1. Materiales	30
2.3.3.2. Herramientas y Equipos	30
2.4. Población	30
2.5. Tipo de muestra	30
2.6. Método de muestreo	31
2.7. Procedimiento	31
2.7.1. En la identificación de las progresivas de la vía El Mil	agro – El Valor, para
la recolección de especímenes de suelo.	31
2.7.1.1. Identificación y trazo de la sección critica de la v	ía El Milagro – El
Valor	31
2.7.1.2. Ubicación de calicatas	34
2.7.1.3. Recolección de especímenes	36
2.7.2. En el análisis los especímenes para lograr obtener el Ín	ndice de Plasticidad
(IP) y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación (O	СН)36
2.7.2.1. Ejecución de Ensayos Estándar	36
2.7.2.1.1. Contenido de humedad natural del suelo	36
2.7.2.1.2. Análisis granulométrico por tamizado	37
2.7.2.1.3. Límite líquido del suelo	38
2.7.2.1.4. Límite plástico del suelo	40
2.7.2.2. Ejecución de Ensayos Especiales	41
2.7.2.2.1. Proctor Modificado, procedimiento tipo C	41
2.7.2.2.2. Ensayo de California Bearing Ratio (CBR)	43
2.7.3. En la realización de la gráfica analítica del Índice de P	lasticidad y el
Óptimo Contenido de Humedad de compactación de los espec	címenes de suelos, así
como en el planteamiento del reforzamiento de la Capacidad	de Soporte del Suelo
(CBR)	46

2.7.3.1. Procesamiento e interpretación de resultados
2.7.3.2. Estabilización de suelo con adición de cementante mediante técnica
(Suelo – Cemento)
III. RESULTADOS48
3.1. En la identificación de las progresivas de la vía El Milagro – El Valor, para la
recolección de especímenes de suelo
3.1.1. Localización de calicatas
3.2. En el análisis los especímenes para lograr obtener el Índice de Plasticidad (IP)
y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación (OCH)
3.2.1. Resumen de resultados de los ensayos realizados
3.2.2. Resultados de Ensayos para la determinación de las propiedades físicas 51
3.2.2.1. Contenido de humedad
3.2.2.2. Granulometría
3.2.2.3. Índice de Plasticidad
3.2.3. Resultados de Ensayos para la determinación de las propiedades mecánicas
53
3.2.3.1. Óptimo Contenido de humedad y Máxima Densidad Seca53
3.2.3.2. Valor de Soporte del Suelo (C.B.R.)
3.3. En la realización de la gráfica analítica del Índice de Plasticidad y el Óptimo
Contenido de Humedad de compactación de los especímenes de suelos, así como en
el planteamiento del reforzamiento de la Capacidad de Soporte del Suelo (CBR) 61
3.3.1. Elaboración de la gráfica analítica I.P. vs O.C.H
3.3.2. Interpretación de resultados de la gráfica analítica I.P. vs O.C.H
3.3.3. Evaluación de estabilización de la subrasante del suelo según su Capacidad
de Soporte C.B.R. 63
IV. DISCUSIÓN65
V. CONCLUSIONES66
VI. RECOMENDACIONES
VII. REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS67
ANEXOS69
Anevo 1 Panel Fotográfico 70

Anexo 2. Formatos de Ensayo	79
Anexo 2.1: Formato de Ensayo para la Análisis Granulométrico por tamizado	o 80
Anexo 2.2: Formato de Ensayo para la determinación de la Humedad natural	l del
suelo.	81
Anexo 2.3: Formato de Ensayo para la determinación de los límites líquido y	plástico.
	82
Anexo 2.4: Formato para el Ensayo de Proctor Modificado.	83
Anexo 2.5: Formato de Ensayo para la compactación de suelos en moldes CE	3R y
determinación de la expansión.	84
Anexo 2.6: Formato de Ensayo para la lectura de cargas de la prensa CBR	85
Anexo 3. Ensayos Estándar	86
Anexo 3.1: Resultados de ensayos de la determinación de la humedad natu	ral del
suelo	87
Anexo 3.2: Resultados de ensayos para la clasificación del suelo	95
Anexo 4. Ensayos Especiales	111
Anexo 4.1: Resultados de ensayos para la determinación del óptimo conter	nido de
humedad de compactación y la máxima densidad seca del suelo	112
Anexo 4.2: Resultados de ensayos para la determinación de la Capacidad d	le
Soporte C.B.R.	120
Anexo 5. Perfiles Estratigráficos	126
Anexo 5.1: Descripción de la Estratigrafía de las excavaciones	127
Anexo 6. Certificado de calibración de equipos	135
Anavo 7 Planos	1/17

ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 1. Resumen de Calicatas	35
Tabla 2. Localización de calicatas	48
Tabla 3. Resumen de resultados de ensayos de granulometría, plasticidad y clasifica	ación
de los especímenes del suelo	48
Tabla 4. Resumen de resultados del ensayo Proctor Modificado.	50
Tabla 5. Resumen de resultados del ensayo C.B.R.	50
Tabla 6. Resultados de ensayos de plasticidad y compactación en suelos A-2-7	61
Tabla 7. Resumen de resultados de ensayos de plasticidad y C.B.R.	64

ÍNDICE DE FIGURAS

Figura 1. Mapa de Utcubamba y El Milagro.	27
Figura 2. Asentamientos, baches y agrietamientos identificados en la vía El Milag	
El Valor	32
Figura 3. Trazado de la vía El Milagro – El Valor	33
Figura 4. Ubicación de calicatas en la vía El Milagro – El Valor	34
Figura 5. Valores del contenido de humedad natural	51
Figura 6. Valores de contenido de arenas	52
Figura 7. Valores de índice de plasticidad	52
Figura 8. Resultados de ensayo de compactación en la C-01	53
Figura 9. Resultados de ensayo de compactación en la C-02	54
Figura 10. Resultados de ensayo de compactación en la C-03	54
Figura 11. Resultados de ensayo de compactación en la C-04	55
Figura 12. Resultados de ensayo de compactación en la C-05	55
Figura 13. Resultados de ensayo de compactación en la C-06	56
Figura 14. Resultados de ensayo de compactación en la C-07	56
Figura 15. Resultados de ensayo de compactación en la C-08	57
Figura 16. Resultados de ensayo de C.B.R. en la C-01	58
Figura 17. Resultados de ensayo de C.B.R. en la C-04	59
Figura 18. Resultados de ensayo de C.B.R. en la C-07	60
Figura 19. Grafica analítica de relación entre el Índice de Plasticidad y el Ó	ptimo
Contenido de humedad en suelos A-2-7 de mediana plasticidad	62
Figura 20. Recolección de espécimen de calicata N° 01.	71
Figura 21. Recolección de espécimen de calicata N° 02	71
Figure 22 Recolección de espécimen de calicata Nº 03	72

Figura 23. Recolección de espécimen de calicata N° 04
Figura 24. Recolección de espécimen de calicata N° 05
Figura 25. Recolección de espécimen de calicata N° 06.
Figura 26. Recolección de espécimen de calicata N° 07.
Figura 27. Recolección de espécimen de calicata N° 08
Figura 28. Ensayo de Contenido de Humedad, colocando la muestra en la estufa 7.
Figura 29. Ensayo de Clasificación Granulométrica, vertiendo la muestra en los tamices
Figura 30. Ensayo de Límites de Atterberg, mezclando la muestra seca con agua
destilada para colocar en la Cuchara de Casagrande70
Figura 31. Ensayo de Proctor Modificado, pesando la muestra para la compactación.
Figura 32. Ensayo de Proctor Modificado tipo C, colocando la muestra en molde Procto
de 6" de diámetro
Figura 33. Ensayo de Proctor Modificado tipo C, compactando a 56 golpes por capa
Figura 34. Ensayo de CBR, compactación en molde CBR de 6" de diámetro7
Figura 35. Ensayo de Laboratorio Especial CBR, corriendo en la Prensa CBR el moldo
con el suelo compactado para la determinación de la resistencia del suelo

RESUMEN

La presente investigación se realizó con el fin de determinar la influencia del índice de plasticidad en el óptimo contenido de humedad de compactación aplicado en suelos de la vía El Milagro – El Valor, Utcubamba, donde se extrajeron 08 especímenes de suelo desde las progresivas 0 + 000 KM hasta los 6 + 830 KM de la vía El Milagro – El Valor, los cuales se llevaron a laboratorio y se ejecutaron ensayos de mecánica de suelos para determinar sus propiedades físicas (granulometría, límites de Atterberg, clasificación de suelos en AASHTO y SUCS) y propiedades mecánicas (Proctor modificado y CBR), obteniendo así suelos granulares, de los cuales 06 especímenes fueron de clasificación AASHTO (A-2-7) y 02 especímenes (A-2-6), de mediana plasticidad, donde se determinó la influencia del índice de plasticidad con el óptimo contenido de humedad y también se obtuvo un CBR promedio de 13.56 % evaluado al 95 % de la M.D.S, concluyendo así que conforme aumentó el índice de plasticidad hasta un 17.28% también se registró el aumento del óptimo contenido de humedad hasta un 19.02%, luego de esto conforme se incrementó el índice de plasticidad disminuyó el óptimo contenido de humedad de los suelos granulares de mediana plasticidad analizados. Asimismo, se concluyó que según el CBR promedio que es del 13.56 % de la subrasante de la vía El Milagro – El Valor, es una subrasante buena la cual sirve como subbase para una estructura de pavimento flexible.

Palabras claves: Índice de plasticidad, optimo contenido de humedad, suelos granulares

ABSTRACT

The present investigation was carried out with the purpose of determining the influence of the plasticity index on the optimum moisture content of compaction applied in soils of the road El Milagro - El Valor, Utcubamba, where 08 soil specimens were extracted from the progressive 0 + 000 KM to 6 + 830 KM of the road El Milagro - El Valor, which were taken to the laboratory and soil mechanics tests were carried out to determine their physical properties (granulometry, Atterberg limits, soil classification in AASHTO and SUCS) and mechanical properties (modified Proctor and CBR), Atterberg limits, soil classification in AASHTO and SUCS) and mechanical properties (modified Proctor and CBR), thus obtaining granular soils, of which 06 specimens were of AASHTO classification (A-2-7) and 02 specimens (A-2-6), of medium plasticity, where the influence of the plasticity index with the optimum moisture content was determined and an average CBR of 13. 56 % evaluated at 95 % of the M.D.S, thus concluding that as the plasticity index increased up to 17.28%, the optimum moisture content also increased up to 19.02%, then as the plasticity index increased, the optimum moisture content of the medium plasticity granular soils analyzed decreased. Likewise, it was concluded that according to the average CBR of 13.56 % of the subgrade of the El Milagro - El Valor Road, it is a good subgrade which serves as a subbase for a flexible pavement structure.

Key words: Plasticity index, optimum moisture content, granular soils.

I. INTRODUCCIÓN

El deterioro de carreteras es algo común hoy en día en nuestro mundo, esto se debe principalmente a una combinación de diferentes niveles de deficiencia en el diseño, construcción y mantenimiento de la infraestructura vial. (Bull, 2003).

Al realizar una deficiente construcción de una carretera, esta acarrea efectos negativos a su población tanto en su transporte, seguridad y confort. Por lo que es necesario desarrollar nuevas técnicas que optimicen el transporte. (Manzo & Montaño, 2012).

Para generar un crecimiento económico y demográfico en una comunidad, es de vital importancia realizar un mejoramiento de la estructura de sus carreteras, debido a que, gracias a esto se logran reducir los tiempos de viaje generando un mayor bienestar a los usuarios. (Montes de Oca et al., 2013).

Cuando se realiza la construcción de una carretera, es muy importante realizar un adecuado proceso de compactación de subrasante, puesto que, se evitan las fallas comunes presentes en carreteras como hundimientos y encalaminado que afectan a los transeúntes de la vía. Existen dos factores de mayor incidencia en la compactación de la subrasante de una carretera, uno es la energía de compactación que mayormente se realiza mediante el paso del rodillo compactador vibratorio sobre la subrasante, el cual cabe mencionar no se puede controlar con exactitud la aplicación de la energía de compactación, y el segundo factor más importante es el óptimo contenido de humedad, que es el contenido de agua preciso con el cual se alcanza la mayor densidad del suelo, es decir, se vuelve un suelo más compacto y resistente lo que hace que la subrasante de la carretera sea más duradera ante efectos de erosión y precipitaciones, que para su control en campo se hace el uso del humedómetro Speedy.

En nuestra región de Amazonas, muchas de las vías de acceso hacia los centros poblados se encuentran en mal estado, un factor de gran importancia en el deterioro de la vía es el proceso de compactación de suelo, lo cual para lograr una buena compactación del suelo a nivel de subrasante es de gran importancia conocer el óptimo contenido de humedad y en su obtención se utiliza una gran cantidad de material como espécimen de suelo que es analizado en laboratorio. Debido a la gran cantidad de material que se requiere movilizar en muchos casos por trochas carrozables de dificultoso acceso y además teniendo en cuenta que dicho espécimen debe llegar a laboratorio en aspecto inalterado, ante este

menester proponemos un modelo rápido, sencillo y práctico para hallar el óptimo contenido de humedad de compactación de suelos.

Tal es el caso que encontrándose en un estado de deterioro la vía no pavimentada El Milagro – El Valor, donde se visualiza muchos asentamientos y baches generados por un mal proceso de compactación a nivel de subrasante en la vía mencionada, lo cual ocasiona grandes problemas para los pobladores a la hora de transportarse, surge la necesidad de realizar una Obra de Mejoramiento de la Vía, para esto se debe realizar un adecuado proceso de compactación a nivel de subrasante para que se reduzca la permeabilidad del suelo mecánicamente.

Por lo que la presente investigación se enfocó en examinar el efecto de la plasticidad sobre el óptimo contenido de humedad en suelos de la vía El Milagro – El Valor, Utcubamba. Para lo cual se comenzó con la identificación de las progresivas para la recolección de especímenes de suelo de la vía El Milagro – El Valor, luego se analizó los especímenes para la obtención del Índice de Plasticidad (IP) y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación (OCH), y logrando finalmente una gráfica analítica del Índice de Plasticidad y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación de los especímenes de suelos, así como el planteamiento del reforzamiento de la Capacidad de Soporte del Suelo (CBR) de los suelos muestreados de la vía El Milagro – El Valor. Al analizar las características físicas y mecánicas de 08 especímenes desde la progresiva 0 + 000 KM hasta los 6 + 830 KM de la vía no pavimentada El Milagro – El Valor, se obtuvo que son suelos granulares, de los cuales 06 especímenes fueron de clasificación AASHTO (A-2-7) y 02 especímenes (A-2-6), de mediana plasticidad, así como también una curva aplicativa de relación entre el índice de plasticidad con el óptimo contenido de humedad. Llegando a la conclusión de que cuando aumentó el índice de plasticidad hasta un 17.28% también se percibió el aumento del óptimo contenido de humedad hasta un 19.02%, después de esto conforme aumenta el índice de plasticidad disminuye el óptimo contenido de humedad de los suelos granulares analizados.

También se planteó en el inicio un reforzamiento de la Capacidad de Soporte del Suelo (CBR) según los resultados de las propiedades mecánicas de los suelos granulares analizados, los cuales presentaron un CBR promedio de 13.56 % evaluado al 95 % de la M.D.S, por lo que se clasificaron como una subrasante buena debido a que poseen buenas condiciones para llegar a soportar hasta una estructura de pavimento flexible. Deduciendo

así que no es necesario realizar el reforzamiento del valor CBR a los especímenes de suelo.

Por lo tanto, esta investigación con los resultados obtenidos de las propiedades físicas y mecánicas de los suelos granulares servirá para la ejecución de una obra de mejoramiento de las condiciones de la subrasante de la vía El Milagro — El Valor a la postre. Para un adecuado proceso de compactación es de vital importancia determinar el óptimo contenido de humedad de compactación, por lo cual se propone un procedimiento de mayor rapidez para su cálculo, el cual consiste en una curva gráfica relacionando el índice de plasticidad con el óptimo contenido de humedad de diferentes muestras de suelos.

(Saldaña, 2022) En su trabajo de investigación del efecto de la plasticidad sobre el óptimo contenido de humedad en suelos con predominancia de arcillas, aplicado en afirmado de vías en el distrito de Lamas, provincia de Lamas, región de San Martin, Perú, que tiene como objetivo principal la determinación de la influencia del índice plástico y el óptimo contenido de humedad en muestras de suelo arcilloso en la cantera de Lamas, lo cual es un estudio de tipo experimental, donde por población se tuvo a los suelos arcillosos del distrito de Lamas, y como muestra se tuvo 16 calicatas hasta 0.50 m de profundidad, posteriormente se realizaron los ensayos para determinar las propiedades físicas y mecánicas de las muestras extraídas, dando como resultado 05 muestras de suelo de alta plasticidad, 07 muestras de suelo de baja plasticidad, 03 muestras de suelo arenoso y 01 muestra de suelo arcillo limosa inorgánica; donde analizando los resultados se obtuvo que en suelos arcillosos de alta plasticidad que conforme va aumentando el índice plástico hasta un 26.80%, el óptimo contenido de humedad también aumenta hasta un 21.62%, luego de eso ambas propiedades del suelo empiezan a disminuir gradualmente; y en suelos arcillosos de baja plasticidad se obtuvo que conforme aumenta el índice plástico hasta un 21.65%, el óptimo contenido de humedad también aumenta hasta un 21.95%, luego de eso ambas propiedades del suelo arcilloso disminuyen de manera gradual.

(Barra & Calsin, 2022) En su trabajo investigó la influencia que desarrolla el cementante y aditivo con-aid sobre las características físicas y mecánicas de la subrasante en la Av. Industrial, en la ciudad de Puno, en Perú, con su objetivo principal que es determinar la influencia del cemento y aditivo con-aid en las propiedades físico mecánicas de suelos arcilloso en la avenida industrial, donde se siguió una metodología de tipo experimental, y la población viene a ser los suelos de la avenida industrial, también la muestra se determinó como 01 calicata de la sección más crítica de la vía, luego se realizan los

ensayos para determinar la caracterización físico-mecánica de la muestra de suelo extraída, dando como resultado un suelo de con alto índice de plasticidad con un valor de IP de 26%, con un óptimo contenido de humedad de 23%, una máxima densidad seca de 1.453 gr/cm3 y un valor de CBR de 4.8%, luego adicionando un 8.4% de cemento portland y un 3% adicional de con-aid, se observó una reducción de 26% a un 21%, la máxima densidad seca aumento en un 22.71%, también se redujo en un 12.43% el contenido óptimo de humedad y el CBR registro una mejo0ra en un 208.33% esto es comparando con el espécimen extraído de suelo natural. Llegando a la conclusión de que, en los ensayos hechos, el suelo es de alta plasticidad es por ello que se sugiere que adicionalmente se realicen los ensayos de consolidación con el fin de evaluar su expansividad, aun podría ocasionar averías en la estructura del pavimento, este ensayo se puede considerar como otra alternativa para determinar el potencial de expansión.

(Requena, 2021) En su trabajo de investigación sobre cuál es la influencia la cantidad agregada de agua durante la ejecución del procedimiento de compactación estudiada en la base del tramo comprendido en los poblados de Huaytapallana - Pariahuanca, en Huancayo, Perú, la cual tiene como objetivo principal es determinar la cantidad de agua que se necesita en un adecuado procedimiento de compactación de la base y verificar su influencia, siendo un estudio de tipo experimental, luego se realizó las excavaciones de calicatas y a proceder con la ejecución de ensayos de estudios de suelos determinando así las características físicas y mecánicas del suelo de la base de la vía, dando como resultado que es necesario aumentar el porcentaje óptimo de humedad al 1% del peso de la muestra seca para que se realice una óptima de estabilización del suelo durante el proceso de compactación, que género como resultado un leve aumento del índice de plasticidad del suelo natural de un 16.68% a una plasticidad de 16.74% lo cual se obtuvo luego a la estabilización, asimismo también se visualizó el aumento del contenido óptimo de humedad del suelo de un 8.8 a un porcentaje óptimo de humedad de 8.92%. Teniendo por conclusión que cuando aumenta la óptima cantidad de humedad que tiene influencia sobre los precios unitarios en el adecuado procedimiento de compactación debido que al tener un buen control sobre las actividades que estén estrechamente vinculadas en el adecuado procedimiento de compactación de la sub base del tramo de la vía en evaluación debido a que se obtendría un óptimo control sobre el número de pasadas del tanque cisterna a la hora de regado.

(Balkıs & Macid, 2019) En su estudio sobre el efecto de la cantidad de cemento en los valores de CBR aplicado en diferentes suelos, que tiene como objetivo principal verificar la influencia de la adición de cemento portland en los valores de la capacidad de soporte del suelo CBR, siendo así un estudio experimental, que nos señala que la estabilización mediante cemento u otros tratamientos ofrece la oportunidad de utilizar el suelo existente como material de base en lugar de retirarlo, también comprar y transportar materiales estabilizadores. Para los pavimentos flexibles, la subrasante se considera una capa ideal para soportar la carga de las ruedas, y el valor del CBR se considera un parámetro de medición de la fuerza. Se añadieron 0%, 3%, 7% y 10% de cemento a diferentes tipos de suelo para evaluar su efecto sobre los valores CBR y las propiedades de plasticidad del suelo tratado. Los resultados mostraron que la adición de cemento aumentó los valores de CBR de los diferentes tipos de suelo en una proporción del 22 al 69.5%. Los suelos arcillosos cuando están húmedos son blandos y su resistencia disminuye extremadamente. Teniendo como conclusión que la estabilización del suelo con cemento aumenta el CBR especialmente en suelos arcillosos en condiciones de saturación o humedad porque el cemento crea una fuerte unión entre las partículas del suelo y mejora el comportamiento de la plasticidad. Por lo general, inmediatamente después de añadir cemento al suelo, se produce un aumento de la resistencia del mismo.

(Alata & Vásquez, 2019) En su investigación sobre la estabilización haciendo uso del cemento portland en subrasante de suelo con predominancia de arenas y arcillas en carretera no pavimentada "El Paujil", Iquitos, Loreto, Perú, la cual tuvo como principal objetivo la evaluación de las características mecánicas luego de la adición de cemento portland con distintas proporciones, que fue de tipo experimental, donde señala que la subrasante de la vía "El Paujil" puede cumplir con las disposiciones mínimas de las normativas para el óptimo diseño de pavimento flexible, luego de haber realizado las calicatas para la recopilación de los especímenes de suelos y su posterior evaluación en laboratorio para la determinación de las propiedades físicas y mecánicas del suelo, una de ella es el CBR, se le añade diferentes proporciones de cemento portland en un 4%, 6% y 8% para verificar el aumento del valor relativo de soporte (CBR), obteniendo como resultado de los ensayos CBR, que cuando la muestra de suelo está en estado natural es de 22.60%, luego de la estabilización con la técnica suelo-cemento con un 4% de cemento es de 138.00%, de suelo-cemento con un 6% de adición es de 148%, de suelo-cemento con un 8% de adición es de 258%, dando así resultados satisfactorios para los porcentajes

adicionados de cemento portland al suelo natural de la vía "El Paujil", por lo que se logró obtener un material bueno para subrasante así como también se le puede dar el uso como base de una estructura de pavimentación. Llegando a la conclusión que cuando se le añade cemento a los especímenes de suelos con predominancia de arenas y arcillas que se extrajeron en campo, se verificó que cuando se le añade cemento en cantidades mayores se observa que empieza a disminuir la densidad del suelo.

(Mendoza, 2018) En su estudio examinó los efectos de la plasticidad, dimensiones granulares y el grado de compactación sobre la permeabilidad del suelo tipo Z1 en el desarrollo del núcleo de una represa de relaves, en Cajamarca, Perú, teniendo como objetivo principal verificar los efectos de la plasticidad, dimensiones granulares y el grado de compactación sobre la permeabilidad del suelo tipo Z1 en el desarrollo del núcleo de una represa de relaves de una empresa minera en Cajamarca, siendo un estudio de tipo experimental, donde se realizaron paneles de prueba (Panel Test), ensayos in situ y en laboratorio para la determinación de las propiedades físicas y mecánicas en 08 muestras de suelo del material tipo Z, también se tomaron en cuenta varios ciclos de pases de rodillo para asegurar el grado de compactación al óptimo contenido de humedad y porcentajes de límite retenido en la malla N° 200, se encontró que la permeabilidad de los relaves era inferior a 1x10⁻⁶, cuando se controlaban las propiedades del suelo como plasticidad, dimensiones granulares y el grado de compactación. Esto permitió concluir que la plasticidad, las dimensiones granulares y el grado de compactación tienen un efecto considerable sobre la permeabilidad de los componentes del suelo de la zona 1 en la represa de relaves de Cajamarca.

(Palomino & Rengifo, 2018) En su estudio sobre la influencia de la fuerza de compactación sobre el contenido de humedad ideal aplicado en suelos granulares, en Lima, la cual tuvo como principal objetivo verificar el efecto de la fuerza de compactación para hallar el contenido de humedad ideal en suelos granulares, siendo un estudio de tipo experimental, donde se recolectaron 02 muestras de suelo que se procesaron en laboratorio para determinar las características físicas y mecánicas del suelo, tales como Análisis granulométrico por tamizado, clasificación de suelos según SUCS, límites de Atterberg y Proctor Modificado (Tipo C) donde la energía de compactación oscilo entre los 56 y 61 golpes por capa, obteniendo así la influencia de la fuerza de compactación en el contenido de humedad ideal en suelos granulares, llegando a la conclusión que para la primera muestra su densidad máxima seca fue de 2.265 gr/cm³ y su contenido de humedad

ideal de 6.60 %, al aplicar una energía de compactación de 28.35kg/cm³ golpes por cada capa, y para la segunda su densidad seca máxima fue de 2.200 gr/cm³ y un contenido de humedad ideal de 6.00%, al aplicar una carga de compactación de 29.39 kg/cm³ esto es cuando llegamos a los 60 golpes por cada capa.

(Ocon, 2013) En su investigación examinó si el índice plástico influye en el óptimo contenido de humedad en suelos con predominancia de arcillas, en Cajamarca, Perú, el cual su objetivo principal fue verificar el efecto de la plasticidad en el contenido de humedad ideal de suelos arcillosos, siendo un estudio de tipo experimental, donde la población lo constituyeron los suelos arcillosos de los taludes y canteras en las vías de la ciudad de Cajamarca, de los cuales se recolectaron 15 muestras de suelos arcillosos haciendo excavaciones de 0.5m de profundidad, después se ejecutaron ensayos de MS (Mecánica de Suelos) a las muestras de suelos arcillosos para la determinación de sus características físicas y mecánicas, obteniendo así una relación grafica 2D entre el índice plástico y el óptimo contenido de humedad, y se logró describir la influencia del índice plástico en el óptimo contenido de humedad, donde se llegó a la conclusión de que cuando el índice de plástico va aumentando obtiene un valor máximo hasta que también alcanza su valor máximo el óptimo contenido de humedad, luego que se alcanza el valor máximo para el óptimo contenido de humedad, y asimismo empieza a aumentar el valor del índice de plasticidad se observa que el óptimo contenido de humedad empieza a disminuir en suelos con alto y bajo contenido de arcilla.

II. MATERIAL Y MÉTODOS

2.1. Objetivos

2.1.1. Objetivo general

✓ Determinar la influencia del índice de plasticidad en el óptimo contenido de humedad aplicado en suelos de la vía El Milagro – El Valor, Utcubamba.

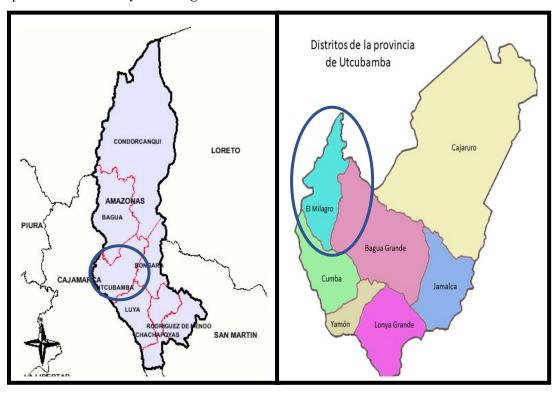
2.1.2. Objetivos específicos

- ✓ Identificar las progresivas de la vía El Milagro El Valor, para la recolección de especímenes de suelo según lo estipulado en la Norma Técnica Peruana (NTP).
- ✓ Analizar los especímenes para lograr obtener el Índice de Plasticidad (IP) y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación (OCH) de los suelos muestreados de la vía El Milagro – El Valor, Utcubamba.
- ✓ Efectuar una gráfica analítica del Índice de Plasticidad y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación de los especímenes de suelos, y también plantear el reforzamiento de la Capacidad de Soporte del Suelo (CBR) de los suelos muestreados de la vía El Milagro El Valor, Utcubamba.

2.2. Ubicación del área de estudio

La investigación se ejecutó en la vía El Milagro – El Valor, que pertenece al Distrito de El Milagro, Provincia Utcubamba, Región Amazonas, dicha vía ha sido dejada en completo abandono, por lo cual es necesario realizar un mejoramiento de la infraestructura vial debido a que dicha vía luce intransitable con muchas fallas en su capa de rodadura.

Figura 1 *Mapa de Utcubamba y El Milagro.*



2.3. Materiales, herramientas y/o equipos.

Para el desarrollo de la presente investigación se requirió de lo siguiente:

2.3.1. En la identificación de las progresivas de la vía El Milagro – El Valor, para la recolección de especímenes de suelo.

2.3.1.1. Materiales

- ✓ Estacas de madera, para la marcación de las progresivas.
- ✓ Bolsa de yeso, para trazo de calicatas.
- ✓ Norma Técnica Peruana (NTP) impresa, la NTP 339.162 para la elección del tipo de excavación y la NTP 339.169 para la realización del muestreo geotécnico de suelos de las progresivas con tubos de pared delgada.

2.3.1.2.Herramientas

- ✓ Machete, pico y palas.
- ✓ **Flexómetro**, de 5 metros de longitud.

2.3.1.3. Equipos

- ✓ Equipo de protección personal (casco, chaleco).
- ✓ GPS GARMIN GPSMAP 65S, con una precisión de 1.8 m.
- ✓ **Xiaomi Redmi Note 11S,** con una resolución de cámara de 108 MP.
- 2.3.2. En el análisis los especímenes para lograr obtener el Índice de Plasticidad (IP) y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación (OCH)

2.3.2.1. Materiales

- ✓ Formatos de ensayo de laboratorio. (Anexo 2)
- ✓ Normativas vigentes impreso, para el ensayo de granulometría las normas ASTM D 2487 y la NTP 339.134; para el ensayo de los límites de Atterberg la norma NTP 339.129; para el ensayo de Proctor modificado la norma ASTM D 1557 y finalmente para la determinación del CBR se empleó la norma ASTM D 1883.

2.3.2.2. Herramientas

- ✓ Espátulas metálicas y cucharon de laboratorio, para el manejo de los especímenes.
- ✓ Taras metálicas, con capacidades de 85 gr. y 800 gr. para el almacenamiento de los especímenes.
- ✓ Comba octavada de 1.5 kg y otra de goma, para la trituración y no alterar las propiedades físicas de los especímenes respectivamente.
- ✓ Varilla de 3 mm. de diámetro, para ejemplo en ensayo de limite plástico.
- ✓ Cincel plano y en punta, para la remoción de los especímenes en los moldes de ensayo de Proctor modificado y CBR.
- ✓ Base de vidrio de 60 x 60 cm, para realizar las mezclas en los especímenes de ensayo.
- ✓ Probeta de 20 ml y vaso precipitado de 100 ml, para la dosificación del agua en los ensayos.
- ✓ **Bandeja metálica rectangular**, con capacidad de 7 kg. para el almacenamiento de los especímenes para ensayos de Proctor modificado y CBR.

✓ Papeles filtro de 6", para la filtración de los especímenes en los moldes de ensayo de Proctor modificado y CBR.

2.3.2.3. **Equipos**

- ✓ **Juego de tamices de malla cuadrada con aberturas equidistantes:** de 4" (101.6 mm), 3" (75.00 mm), 2½" (63.00 mm), 2" (50.00 mm), 1½" (37.5 mm), 1" (25.00 mm), ¾" (19.00 mm), ½" (12.50 mm), 3/8" (9.50 mm), ¼" (6.30 mm), № 4 (4.75 mm), № 8 (2.36 mm), № 10 (2.00 mm), № 16 (1.18 mm), № 20 (0.850 mm), № 30 (0.600 mm); № 40 (0.425 mm), № 50 (0.300 mm), № 60 (0.250 mm), № 80 (0.180 mm), № 100 (0.150 mm), № 200 (0.075 mm); para determinar la granulometría del espécimen del suelo.
- ✓ Copa de Casagrande y ranurador, con los cuales se determinó el límite liquido de los especímenes.
- ✓ Cinco moldes de 6 pulg, con un volumen de 2 124 cm³ y pisón manual de 4.54 kg con una variación máxima de ± 0.01 kg (10 lb), para la compactación del espécimen en el ensayo Proctor Modificado.
- ✓ Tres moldes de 6 pulg, con un volumen de 2 086 cm³ y pisón manual de 4.54 kg con una variación máxima de ± 0.01 kg (10 lb), para la compactación del espécimen en el ensayo CBR.
- ✓ Tres diales de expansión de 10 mm y trípodes, para medir el hinchamiento del espécimen durante el proceso de sumergido en agua.
- ✓ Dos sobrecargas, una es la sobrecarga anular de 4.54 ± 0.02 kg y la otra la sobrecarga ranurada de 2.27 ± 0.02 kg, las dos sobrecargas son de 6" de diámetro; las cuales se utilizan en el proceso de sumergido en agua y en el ensayo con la prensa CBR.
- ✓ Horno de secado con temperatura uniforme de 110 °C, con margen de error de ± 5 °C; con una capacidad de 85 litros respectivamente.
- ✓ Balanza electrónica de 1 kg. con margen de error de \pm 0.1 gr.

2.3.3. En la realización de la gráfica analítica del Índice de Plasticidad y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación de los especímenes de suelos, así como en el planteamiento del reforzamiento de la Capacidad de Soporte del Suelo (CBR)

2.3.3.1. Materiales

- ✓ Hojas de cálculo de los ensayos estándar y especiales. (Anexo 3 y 4)
- ✓ Norma Vigente, para el planteamiento de estabilizaciones de suelos se empleó la norma CE.020 Suelos y Taludes.
- ✓ Manual de Carreteras: Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos (2014).
- ✓ Una bolsa de cemento Portland Tipo I de 42.5 kg, para la estabilización del suelo mediante técnica Suelo-Cemento.

2.3.3.2. Herramientas y Equipos

- ✓ Laptop Dell G7 7790.
- ✓ Calculadora Casio FX-570ES Plus.
- ✓ Impresora Escáner Epson L555 Series.

2.4. Población

Se determinó en los suelos de la sección critica de la vía El Milagro – El Valor, la cual cuenta con un IMDA (Índice Medio Diario Anual) menor de 200 veh/día de una calzada, que se debe realizar 01 calicata x 1 km ubicada en toda la longitud de la vía y de manera alternada, según lo estipula el (Manual de Carreteras, Suelos, Geología y Pavimentos; sección Suelos y Pavimentos, 2013).

Para la evaluación de la sección critica de la vía El Milagro – El Valor que consta de 6.83 km de recorrido, se necesitaran realizar 08 calicatas, las cuales determinan el tamaño de muestra.

2.5. Tipo de muestra

Se realizaron excavaciones en el suelo de la vía El Milagro – El Valor, de tipo calicata según lo especifica la (Norma NTP 339.162, 2001), las cuales serán de 1.50 m de

profundidad. Asimismo, se recopilarán especímenes de suelo del tipo de muestra inalterada en tubo de pared delgada según se específica la (Norma NTP 339.169, 2002).

2.6. Método de muestreo

Se efectuará un muestreo no probabilístico de tipo consecutivo, porque se realizarán en cada nuevo kilómetro de la vía, ya que así lo establece el Manual de Carreteras: Suelos, Geología y Pavimentos, que nos brinda los parámetros fundamentales para la óptima ejecución de la presente investigación.

2.7. Procedimiento

El procedimiento de la presente investigación consto de varias fases, las cuales se detallarán a continuación.

2.7.1. En la identificación de las progresivas de la vía El Milagro – El Valor, para la recolección de especímenes de suelo.

2.7.1.1. Identificación y trazo de la sección critica de la vía El Milagro – El Valor

Se procedió con la identificación de la sección critica de la vía El Milagro – El Valor, donde se encontraron muchos asentamientos y baches generados por un mal proceso de compactación a nivel de subrasante en la vía mencionada. Para que se ejecute una buena compactación se tiene que compactar al óptimo contenido de humedad donde el suelo alcanza su máxima densidad seca, es decir alcanza su mayor número de reducción de espacios vacíos en su capa y así reducir la permeabilidad del suelo.

También se observó agrietamientos de grandes anchuras que incluso se pueden ver desde el mapa del Google Earth, dichos agrietamientos han sido causados por las constantes lluvias en el lugar y en donde no se cuenta con un sistema de drenaje superficial de la carretera por lo que ha dañado la calzada de la vía generando grandes aberturas, como se aprecia en la figura 2.

Figura 2Asentamientos, baches y agrietamientos identificados en la vía El Milagro – El Valor



Luego de la identificación de la sección crítica, se procedió con trazado de la vía en investigación con la ayuda del programa Google Earth Pro, donde la sección critica de la vía se obtuvo que son 6.83 km de tramo, como se puede apreciar en la figura 3.

Figura 3 *Trazado de la vía El Milagro – El Valor*



2.7.1.2. Ubicación de calicatas

La muestra de la población en investigación son 08 especímenes de suelo, es decir se realizaron 08 calicatas en la sección critica de la vía El Milagro – El Valor que consta de 6.83 km de recorrido, según lo establecido en el Manual de Carreteras.

Se marco en cada kilómetro colocando una estaca de madera, luego trazamos las dimensiones de las calicatas para su excavación de forma manual, que fueron de 0.80 m x 1.50 m, con una profundidad de 1.50 m donde no se encontró nivel freático.

Y finalmente se apuntó las coordenadas UTM de los lugares de extracción, así como también los perfiles estratigráficos de los especímenes de suelo.

Figura 4Ubicación de calicatas en la vía El Milagro – El Valor



Tabla 1 *Resumen de Calicatas*

N°	PROGRESIVA	DIMENSIONES (A x L) m2		PROFUNDIDAD	COORDENADAS UTM		
CALICATA	(KM)	Ancho (A)	Largo (L)	(m)	Norte	Este	Elevación
C-01	KM 0 + 000	0.80	1.50	1.50	9375706	767762	490
C-02	KM 1 + 000	0.80	1.50	1.50	9375563	766939	454
C-03	KM 2 + 000	0.80	1.50	1.50	9375225	766039	472
C-04	KM 3 + 000	0.80	1.50	1.50	9374523	765284	446
C-05	KM 4 + 000	0.80	1.50	1.50	9373865	764512	447
C-06	KM 5 + 000	0.80	1.50	1.50	9372943	764030	441
C-07	KM 6 + 000	0.80	1.50	1.30	9372378	763316	433
C-08	KM 6 + 830	0.80	1.50	1.50	9371889	762669	430

2.7.1.3. Recolección de especímenes

Se recolectaron los especímenes de suelo de las calicatas, las cuales contaron con una profundidad de 1.50 m, tal como lo especifica el manual de carreteras. A la hora de la excavación se toman apuntes de los perfiles estratigráficos de las calicatas correspondientes hasta 1.50 m. Después de extraer se realizó el parafinado de los especímenes de suelo para que no pierdan su humedad natural.

Los especímenes luego fueron llevadas al laboratorio de Suelos y Pavimentos del Grupo DASAT para su procesamiento de ensayos aplicables a infraestructura vial.

2.7.2. En el análisis los especímenes para lograr obtener el Índice de Plasticidad (IP) y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación (OCH)

2.7.2.1. Ejecución de Ensayos Estándar

Son los ensayos de laboratorio que nos permitieron determinar las propiedades físicas del suelo:

2.7.2.1.1. Contenido de humedad natural del suelo

Con este ensayo determinamos la humedad natural del suelo, aplicando la norma (NTP 339.127,1998).

Materiales

- ✓ Espécimen de suelo seco aproximadamente de 500 gr.
- ✓ Recipientes metálicos para almacenar las muestras de suelo de 800 gr. (Taras).

Equipos utilizados

- ✓ Balanza electrónica de 1 kg. con margen de error de \pm 0.1 gr.
- ✓ Horno de secado con temperatura uniforme de 110 °C, con margen de error de ± 5 °C; con una capacidad de 85 litros respectivamente.

Procedimiento

✓ Se mezcló el material extraído para formar el espécimen de ensayo.

- ✓ Luego se registró la masa en estado húmedo del espécimen de suelo.
- ✓ Se colocó la muestra en el horno de secado a 110 °C durante 24 horas.
- ✓ Finalmente se registró la masa del espécimen en estado seco, con lo que se conoce el contenido de agua de los especímenes de suelo.

2.7.2.1.2. Análisis granulométrico por tamizado

Este ensayo nos permitió determinar el tipo de suelo del terreno en evaluación. Los especímenes ensayados en el laboratorio se clasificarán de acuerdo al Sistema Unificado de Clasificación de Suelos (S.U.C.S.), según lo especifica la (Norma A.S.T.M. D 2487, 1993) y también la (Norma NTP 339.134, 1999).

Materiales

- ✓ Espécimen de suelo seco aproximadamente de 2 000 gr.
- ✓ Brocha de nylon de 4", para la limpieza de los tamices.
- ✓ Recipientes metálicos para almacenar las muestras de suelo de 800 gr. (Taras).
- ✓ Martillo de goma.

Equipos utilizados

- ✓ Balanza electrónica de 1 kg. con margen de error de \pm 0.1 gr.
- ✓ Tamices de malla cuadrada con aberturas equidistantes: de 4" (101.6 mm), 3" (75.00 mm), 2 ½" (63.00 mm), 2" (50.00 mm), 1 ½" (37.5 mm), 1" (25.00 mm), ¾" (19.00 mm), ½" (12.50 mm), 3/8" (9.50 mm), ¼" (6.30 mm), № 4 (4.75 mm), № 8 (2.36 mm), № 10 (2.00 mm), № 16 (1.18 mm), № 20 (0.850 mm), № 30 (0.600 mm); № 40 (0.425 mm), № 50 (0.300 mm), № 60 (0.250 mm), № 80 (0.180 mm), № 100 (0.150 mm), № 200 (0.075 mm).
- ✓ Horno de secado con temperatura uniforme de 110 °C, con margen de error de ± 5 °C; con una capacidad de 85 litros respectivamente.

Procedimiento

- ✓ Se realizo el cuarteo a la muestra obtenida, en porciones de 500 gr.
- ✓ Se vertió las muestras en el depósito metálico, para su almacenamiento.
- ✓ Se coloco la muestra en el horno de secado a 110 °C durante 24 horas.
- ✓ Luego se registró la masa en estado seco de la muestra de suelo.
- ✓ Se golpeo con el martillo de goma a la muestra secada para proceder con el tamizado.
- ✓ Después se ordenaron las mallas, colocándolas de acuerdo al tamaño de las aberturas, y se vierte la porción de muestra en los tamices, y se agita rápidamente en forma manual.
- ✓ Se limpio los tamices con la brocha en la superficie de la malla, debido a la acumulación de polvo.
- ✓ Se procedió con el pesado del contenido retenido en los diferentes tamices, para poder hallar los porcentajes de los tipos de suelos vinculados.
- ✓ Al final con los datos obtenidos, se grafica la curva granulométrica, la cual se realizó en escala semilogarítmica, esto se realiza con el programa Microsoft Excel.

2.7.2.1.3. Límite líquido del suelo

Este ensayo nos permitió determinar el límite líquido de los especímenes de suelos muestreados en la vía El Milagro – El Valor. Se realizarán de tres a más pruebas del límite líquido de las muestras de suelo mediante el método de la cuchara de Casagrande, según lo especifica la (Norma NTP 339.129, 1999).

Materiales

- ✓ Espécimen de suelo seco aproximadamente de 200 gr, que pase por el tamiz N° 40.
- ✓ Recipientes metálicos para almacenar las muestras de suelo de 85 gr (Taras).

- ✓ Espátulas metálicas con flexibilidad de hoja, para el manejo y humectación de los especímenes de suelo.
- ✓ Vasija de porcelana de 4 ½" (115 mm) de diámetro.
- ✓ Probeta de vidrio graduada de 20 ml.

Equipos utilizados

- ✓ Copa de Casagrande debidamente calibrada para óptimos resultados.
- ✓ Acanalador.
- ✓ Balanza electrónica de 1 kg con margen de error de \pm 0.1 gr.
- ✓ Horno de secado con temperatura uniforme de 110 °C, con margen de error de ± 5 °C; con una capacidad de 85 litros respectivamente.

Procedimiento

- ✓ Se humectó la muestra que pasó la malla N° 40, usando las espátulas metálicas, para esto se vierte una parte del espécimen de suelo en la vasija de porcelana, se mezcla con agua aproximadamente de 15 a 20 ml de agua purificada.
- ✓ Luego al obtener una masa uniforme se procedió a colocar en la cuchara de Casagrande, con un espesor de 10 mm desde la superficie de la cuchara.
- ✓ Hacemos uso del acanalador, para esto se colocó el acanalador en la parte céntrica
 inferior de la cuchara y deslizamos hacia arriba, generando un corte en el centro de
 tal manera que divida en dos partes el contenido de la cuchara.
- ✓ Se verificó que se encuentre el dispositivo limpio y calibrado para un óptimo desarrollo del análisis.
- ✓ Luego se giró el manubrio con una aproximación de 2 golpes/segundo, hasta notar que se unen las dos partes de suelo con una distancia de 13 mm (1/2").
- ✓ Se registró la cantidad total de golpes (N) los cuales fueron realizados para cerrar la abertura. Con la espátula hacemos un corte en las partes donde se produjo la unión, la

- cual tendrá un ancho aproximado al de la espátula, se recoge las partes de la unión con la espátula y se coloca en una tara metálica de peso conocido, y se tapa la muestra.
- ✓ Se realizó los mismos procedimientos las veces que sea necesario para un cierre de 13 mm (1/2") en la abertura céntrica de la cuchara, realizando una prueba de 25 a 35 golpes, y otra que necesite de 15 a 25 golpes.
- ✓ Luego las taras de las pruebas realizadas se llevaron al horno de secado a 110 °C durante 24 horas, donde se determinó el contenido de humedad de los especímenes de suelo evaluados.

2.7.2.1.4. Límite plástico del suelo

Con este ensayo obtuvimos el límite plástico de los suelos. Se realizarán dos pruebas como mínimo, según lo especifica la (Norma NTP 339.129, 1999).

Materiales

- ✓ Espécimen de suelo seco aproximadamente de 200 gr, que pase por el tamiz N° 40.
- ✓ Recipientes metálicos para almacenar las muestras de suelo de 85 gr (Taras).
- ✓ Espátulas metálicas con flexibilidad de hoja, para el manejo y humectación de los especímenes de suelo.
- ✓ Vasija de porcelana de 4 ½" (115 mm) de diámetro.
- ✓ Probeta de vidrio graduada de 20 ml.

Equipos utilizados

- ✓ Placa de vidrio pulido de forma cuadrada con una longitud de 30 cm (12") de lado, y un espesor de 1 cm (3/8") de longitud para que se realice la prueba de hilos para el límite plástico.
- ✓ Varilla metálica de 3.2 mm de diámetro, que sirve de molde para evaluar el límite plástico.
- ✓ Balanza electrónica de 1 kg con margen de error de \pm 0.1 gr.

✓ Horno de secado con temperatura uniforme de 110 °C, con margen de error de ± 5 °C; con una capacidad de 85 litros respectivamente.

Procedimiento

- ✓ Se humectó la muestra que pasó la malla N° 40, usando las espátulas metálicas, para esto se vierte una parte del espécimen de suelo en la vasija de porcelana, se mezcló con agua aproximadamente de 15 a 20 ml de agua purificada.
- ✓ Luego al obtener una masa uniforme se procedió a tomar 2 gr de muestra y se amoldó manualmente en la placa de vidrio formando un hilo que tenga un diámetro uniforme de 3.2 mm (1/2"), este proceso no debe pasar de los 2 minutos.
- ✓ Una vez que el diámetro es de 3.2 mm, se procedió a romper el hilo en varias partes para ser colocadas en las taras metálicas.

Finalmente, las taras de las pruebas realizadas se llevaron al horno de secado a 110 °C durante 24 horas, donde se determinó el contenido de humedad de los especímenes de suelo evaluados.

2.7.2.2. Ejecución de Ensayos Especiales

Son los ensayos de laboratorio que nos permitieron determinar las propiedades mecánicas del suelo:

2.7.2.2.1. Proctor Modificado, procedimiento tipo C

Este ensayo nos permitió determinar varios contenidos de humedad y densidad seca del suelo, a partir de los cuales se hallará el óptimo contenido de humedad de las muestras evaluadas. Se realizaron cuatro pruebas de compactación mediante Proctor Modificado de las muestras de suelo, según lo especifica la (Norma ASTM D 1557, 2007).

Materiales

- ✓ Espécimen de suelo seco aproximadamente de 23 kg.
- ✓ Tamices de $\frac{3}{4}$ ", $\frac{3}{8}$ " y N° 4 (4.75 mm) de abertura de malla.
- ✓ Regla recta metálica de longitud 254 mm (10 pulg).

- ✓ Espátulas metálicas con flexibilidad de hoja, para el manejo y humectación de los especímenes de suelo.
- ✓ Probeta de vidrio graduada de 1000 ml.

Equipos utilizados

- ✓ Pisón manual de 4.54 kg con una variación máxima de \pm 0.01 kg (10 lb).
- ✓ Cuatro moldes de 6 pulg, con un volumen de 2 124 cm³.
- ✓ Balanza electrónica de 1 kg con margen de error de \pm 0.1 gr.
- ✓ Horno de secado con temperatura uniforme de 110 °C, con margen de error de ± 5 °C; con una capacidad de 85 litros respectivamente.

Procedimiento tipo C

- ✓ Se preparó 04 especímenes de suelo, de los cuales se utiliza 5.6 kg. (5 lbm) por cada espécimen separado para que sea compactado mediante el procedimiento C.
- ✓ Después se añadió cantidades de agua diferentes a los especímenes de suelo con masa conocida, dicho contenido de humedad debe variar aproximadamente 1.5 % en todos los especímenes.
- ✓ Luego se ensamblo y se verificó que este seguro el molde metálico con la placa base, y el collarín de extensión a la placa base.
- ✓ Se realizó la compactación con el pisón manual al espécimen en 05 capas, y se dan 56 golpes por cada capa. Al finalizar la compactación todas las capas deben tener el mismo espesor, y se procedió a retirar el collarín de extensión de la placa base, asimismo se enrasa el molde de compactación.
- Con los datos obtenidos se calculó el contenido de humedad de cada espécimen (w
 %). Asimismo, se calculó la densidad húmeda de cada espécimen (ρ_m).
- ✓ Se procedió a calcular la densidad seca de los especímenes compactados (ρ_d).

✓ Finalmente se graficó la curva de compactación a escala natural, para así a partir de los datos obtenidos, hallar la densidad seca máxima y el contenido óptimo de humedad.

2.7.2.2. Ensayo de California Bearing Ratio (CBR)

Este ensayo nos permitió hallar el Valor de la Capacidad de Soporte del Suelo (CBR), el cual se obtuvo compactando tres moldes al óptimo contenido de humedad de compactación y luego los moldes son perforados por el Pistón de la Prensa CBR, del cual obtenemos la carga de soporte en (Kg), según lo estipulado en la (Norma ASTM D 1883, 2005).

Materiales

- ✓ Espécimen de suelo seco aproximadamente de 16 kg.
- ✓ Tamices de 2", 3/4" y N° 4 (4.75 mm) de abertura de malla.
- ✓ Regla recta metálica de longitud 254 mm (10 pulg).
- ✓ Espátulas metálicas con flexibilidad de hoja, para el manejo y humectación de los especímenes de suelo.
- ✓ Probeta de vidrio graduada de 1000 ml.
- ✓ Papel filtro de 6" de diámetro.

Equipos utilizados

- ✓ Pisón manual de 4.54 kg con una variación máxima de \pm 0.01 kg (10 lb).
- \checkmark Tres moldes de 6 pulg, con un volumen de 2 124 cm³.
- ✓ Dos sobrecargas, una es la sobrecarga anular de 4.54 ± 0.02 kg y la otra la sobrecarga ranurada de 2.27 ± 0.02 kg, las dos sobrecargas son de 6" de diámetro.
- ✓ Dos diales de expansión, la cual se usa para medir el hinchamiento del suelo, y también controla la velocidad de carga de la Prensa CBR.

- ✓ Trípode metálico que se apoye en los bordes del molde de compactación, en el cual se coloca el dial de expansión para medir el hinchamiento del suelo.
- ✓ Disco espaciador metálico de 6" de diámetro y 2,416 \pm 0.005" de altura.
- ✓ Pistón de perforación de sección circular de 49.63 ± 0.13 mm de diámetro, con un área de 19.35 cm² con una longitud mayor a 4", el pistón viene empotrado a la Prensa CBR.
- ✓ Balanza electrónica de 1 kg con margen de error de \pm 0.1 gr.
- ✓ Horno de secado con temperatura uniforme de 110 °C, con margen de error de ± 5 °C; con una capacidad de 85 litros respectivamente.
- ✓ Un pozo, con profundidad de 70 cm para el sumergido de los moldes compactados en el agua.

Procedimiento

Procedimiento de Compactación y Sumergido en agua

- ✓ Se tamizarón aproximadamente unos 5 kg del espécimen, de los cuales se utiliza la porción que pasa la malla 3/4", el peso retenido por el tamiz 3/4" se reemplazó por el mismo material del espécimen que pase la malla 3/4" y quede retenido en la malla N° 4.
- ✓ Luego se compactó la muestra en el molde de compactación, en el cual primero se coloca el disco espaciador y el papel filtro encima. La compactación de los moldes se realizó con el óptimo contenido de humedad de compactación, el cual se obtiene previamente realizando el ensayo Proctor Modificado, se compacta en cinco capas dando 55, 26 y 12 golpes por capa para los tres moldes de compactación respectivamente a usar.
- ✓ Luego se retiró el collarín de extensión del molde, y se enrazó la superficie superior verificando que quede en forma plana.
- ✓ Se colocó el molde de forma invertida, retirando previamente el disco espaciador y añadiéndole un papel filtro.

- ✓ Se colocó sobre el suelo compactado la placa perforada con vástago, y sobre ello se colocan las sobrecargas anular y ranurada respectivamente.
- ✓ Luego colocamos el trípode en los bordes del molde, también el dial de expansión sobre el vástago de la placa perforada y ajustado en dial en el trípode.
- ✓ Finalmente se sumergió la muestra en un pozo de tal forma que quede sumergido la muestra completamente durante 96 horas o 4 días.

Procedimiento de Perforación mediante el Pistón de la Prensa CBR.

- ✓ Se procedió a retirar los moldes sumergidos y se toman las lecturas del hinchamiento del suelo en el dial de expansión, los cuales son retirados luego. Y se los dejó orear durante 15 min aproximadamente.
- ✓ Luego de haber retirado la placa perforada con vástago, se colocaron nuevamente las sobrecargas anular y ranurada, y se posiciona céntricamente en la prensa CBR.
- ✓ Se aplicó una carga controlada por una gata mecánica de la prensa CBR, a una velocidad uniforme de perforación de 1.27 mm (0.05") por minuto, esta velocidad es controlada por el dial de expansión que se coloca en el borde del molde de compactación. Las lecturas de carga en (kg) fueron anotadas en una hoja por el laboratorista, asimismo el tiempo de perforación se controló mediante cronometro.
- ✓ Luego de esto se procesaron los datos en una hoja de cálculo con el software Microsoft Excel.

2.7.3. En la realización de la gráfica analítica del Índice de Plasticidad y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación de los especímenes de suelos, así como en el planteamiento del reforzamiento de la Capacidad de Soporte del Suelo (CBR)

2.7.3.1. Procesamiento e interpretación de resultados.

Luego se procesó los resultados obtenidos de los ensayos estándar y especiales, para verificar la influencia del índice de plasticidad en el óptimo contenido de humedad de los especímenes muestreados.

2.7.3.2. Estabilización de suelo con adición de cementante mediante técnica (Suelo – Cemento).

Con la técnica Suelo – Cemento se refuerza la Capacidad de Soporte del suelo CBR, es decir mejoraremos las propiedades físicas y mecánicas del suelo como su resistencia, estabilidad volumétrica ante agua, permeabilidad, durabilidad, entre otros; para esto le añadiremos un 10, 12 y 14% de material cementante hasta conseguir una mezcla homogénea, para lo cual utilizaremos el cemento Portland Tipo I. Al realizar una estabilización de tipo rígida consideramos 10 cm de espesor mínimo, pudiendo soportar capas de cobertura de la superficie (tratamiento asfaltico) de 1.5 cm de espesor, esto soporta el transito ligero a medio, o también serviría como soporte para un pavimento flexible de alta calidad, según lo señala la (Norma CE.020 Suelos y Taludes, 2012).

Materiales

- ✓ Espécimen de suelo seco aproximadamente de 16 kg.
- ✓ Una bolsa de cemento Portland Tipo I.

Procedimiento

- ✓ Luego de haber recogido la muestra de la parte superficial de la vía, se procede a realizar una mezcla homogénea con los porcentajes de 10, 12 y 14% de cemento
- ✓ Portland Tipo I, luego agregamos el óptimo contenido de humedad de compactación, previamente calculado con la muestra de suelo sin material

- cementante. Este ensayo se debe realizar tres veces con los diferentes porcentajes de cemento.
- ✓ Después realizamos el Ensayo California Bering Ratio para verificar el aumento de la Capacidad de Soporte del Suelo (CBR).
- ✓ Y finalmente se procesan los datos de laboratorio en una hoja de cálculo con el software Microsoft Excel.

III. RESULTADOS

3.1. En la identificación de las progresivas de la vía El Milagro – El Valor, para la recolección de especímenes de suelo.

3.1.1. Localización de calicatas.

Se recolectaron las coordenadas UTM de los puntos de extracción de los especímenes de suelo, los cuales se muestran en la Tabla 1.

 Tabla 2

 Localización de calicatas

N° CALICATA -	COORDENADAS UTM		LADO DE - EXTRACCIÓN	PROGRESIVA (KM)	
CILICITII =	NORTE	ESTE	2.222.200201	,	
C-01	9375706	767762	Derecho	KM 0 + 000	
C-02	9375563	766939	Derecho	KM 1 + 000	
C-03	9375225	766039	Izquierdo	KM 2 + 000	
C-04	9374523	765284	Derecho	KM 3 + 000	
C-05	9373865	764512	Derecho	KM 4 + 000	
C-06	9372943	764030	Izquierdo	KM 5 + 000	
C-07	9372378	763316	Derecho	KM 6 + 000	
C-08	9371889	762669	Derecho	KM 6 + 830	

3.2. En el análisis los especímenes para lograr obtener el Índice de Plasticidad (IP) y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación (OCH)

3.2.1. Resumen de resultados de los ensayos realizados

Se realizaron cuadros de resumen de los resultados obtenidos, para una mejor compresión de los mismos.

Tabla 3

Resumen de resultados de ensayos de granulometría, plasticidad y clasificación de los especímenes del suelo

CALICATA N°	C - 01	C - 02	C - 03	C - 04	C - 05	C - 06	C - 07	C - 08
Profundidad (m)	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.50	1.30	1.50
% Pasa Tamiz N°4	99.76	99.26	99.84	92.41	77.68	99.57	93.22	99.79
% Pasa Tamiz N° 200	13.95	9.13	13.31	3.89	24.03	16.23	5.40	32.33
Límite Líquido (%)	55.22	45.31	44.37	44.33	35.10	38.07	40.78	54.02
Límite Plástico (%)	36.35	28.44	26.18	28.90	21.18	26.36	25.72	36.78
Índice Plasticidad (%)	18.87	16.87	18.19	15.43	13.92	11.71	15.06	17.24
Tipo de suelo según "IP"	Suelo arcilloso	Suelo arcilloso	Suelo arcilloso	Suelo arcilloso	Suelo arcilloso	Suelo arcilloso	Suelo arcilloso	Suelo arcilloso
Contenido de Humedad	21.11	11.75	12.71	11.01	10.87	12.75	23.86	20.79
Clasificación de Suelos "SUCS"	Arena limosa (SM)	Arena bien graduada con limo (SW SM)	Arena arcillosa (SC)	Arena mal graduada (SP)	Arena arcillosa con grava (SC)	Arena limosa (SM)	Arena mal graduada con limo (SP SM)	Arena limosa (SM)
Clasificación de Suelos "AASHTO"	Grava y arena arcillosa o limosa	Grava y arena arcillosa o limosa	Grava y arena arcillosa o limosa	Grava y arena arcillosa o limosa	Grava y arena arcillosa o limosa	Grava y arena arcillosa o limosa	Grava y arena arcillosa o limosa	Grava y arena arcillosa o limosa
	(A-2-7)	(A-2-7)	(A-2-7)	(A-2-7)	(A-2-6)	(A-2-6)	(A-2-7)	(A-2-7)
Índice de Grupo	0	0	0	0	0	0	0	1
Nivel Freático (m)	NP	NP	NP	NP	NP	NP	1.30	NP

Tabla 4Resumen de resultados del ensayo Proctor Modificado.

CALICATA	CLASIFICACIÓ N AASHTO	PROFUNDIDAD (m)	PROCTOR MODIFICADO		
			О.С.Н (%)	M.D.S (gr/cm ³)	
C-01	A-2-7(0)	1.50	18.95	1.63	
C-02	A-2-7(0)	1.50	19.41	1.73	
C-03	A-2-7(0)	1.50	11.27	2.05	
C-04	A-2-7(0)	1.50	13.72	1.88	
C-05	A-2-6(0)	1.50	17.04	1.75	
C-06	A-2-6(0)	1.50	19.96	1.79	
C-07	A-2-7(0)	1.30	12.94	1.87	
C-08	A-2-7(1)	1.50	22.97	1.64	

Tabla 5 *Resumen de resultados del ensayo C.B.R.*

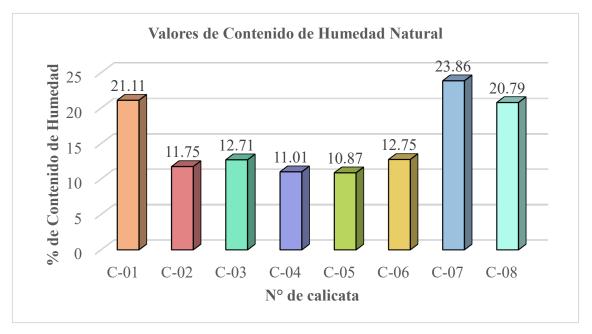
			C.B.R. (0.10")		
CALICATA	CLASIFICACIÓN AASHTO	PROFUNDIDAD (m)	AL 95% DE M.D.S.	AL 100% DE M.D.S.	
C-01	A-2-7	1.50	13.38	14.69	
C-04	A-2-7	1.50	13.42	13.28	
C-07	A-2-7	1.30	13.89	15.45	

3.2.2. Resultados de Ensayos para la determinación de las propiedades físicas

3.2.2.1. Contenido de humedad

Se obtuvo el contenido de humedad natural del suelo a la hora de la excavación de la calicata, conservando la humedad gracias al parafinado del espécimen.

Figura 5
Valores del contenido de humedad natural

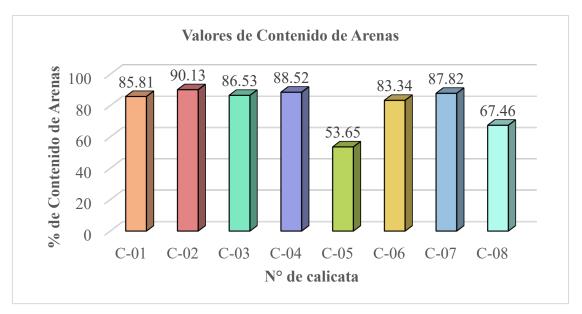


Nota. La figura muestra los valores de la saturación con humedad en estado natural del suelo.

3.2.2.2. Granulometría

Estos resultados se obtuvieron realizando el análisis granulométrico por tamizado, donde se observa claramente la predominancia de contenido de arenas de los especímenes. La arena está comprendida entre las mallas N° 4 y N° 200.

Figura 6 *Valores de contenido de arenas*

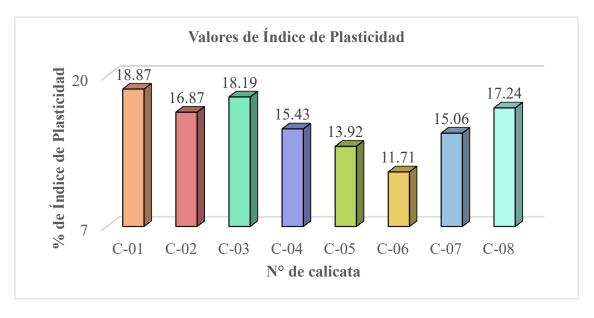


Nota. La figura muestra el contenido de arenas de los especímenes comprendido entre las mallas N° 4 y la malla N° 200, siendo suelos de alto contenido de arenas.

3.2.2.3. Índice de Plasticidad

Los resultados que se obtuvieron nos permitieron clasificar el suelo según su contenido de arcillas, en los cuales a todos nuestros especímenes contaron con la misma clasificación, también cabe resaltar que el índice de plasticidad es la diferencia entre el límite líquido y el límite plástico del suelo.

Figura 7 *Valores de índice de plasticidad*



Nota. La figura muestra el índice de plasticidad de los especímenes, teniendo que todos los suelos son de mediana plasticidad con un contenido moderado de arcillas.

3.2.3. Resultados de Ensayos para la determinación de las propiedades mecánicas

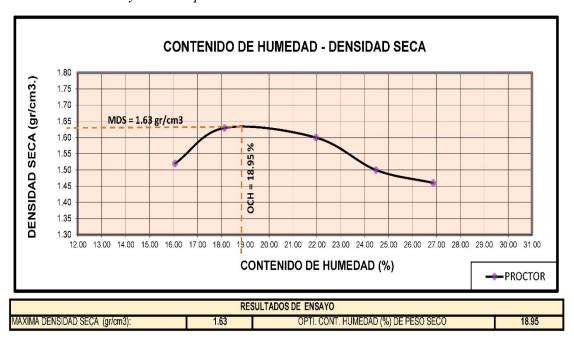
3.2.3.1. Óptimo Contenido de humedad y Máxima Densidad Seca

Estas propiedades mecánicas se obtuvieron realizando el ensayo de compactación Proctor Modificado donde los resultados se mostrarán a continuación.

En la C-01

Figura 8

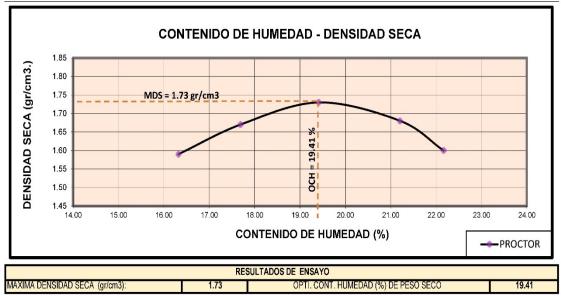
Resultados de ensayo de compactación en la C-01



Nota. La figura muestra la correlación del Contenido de Agua y el Peso Volumétrico Seco del suelo en la C-01, de donde se obtienen los valores de 1.63 gr/cm³ para la Densidad Seca Máxima y 18.95 % para el Contenido de Humedad Óptimo.

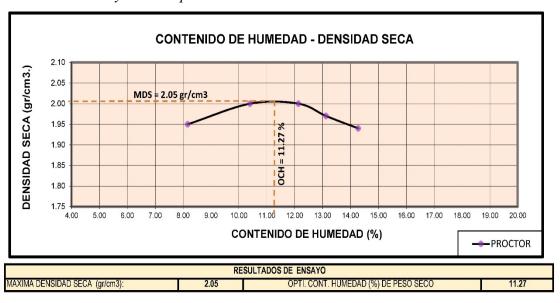
En la C-02 Figura 9

Resultados de ensayo de compactación en la C-02



Nota. La figura muestra la correlación del Contenido de Agua y el Peso Volumétrico Seco del suelo en la C-02, de donde se obtienen los valores de 1.73 gr/cm³ para la Densidad Seca Máxima y 19.41 % para el Contenido de Humedad Óptimo.

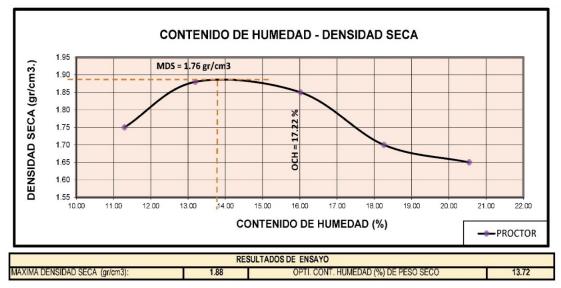
En la C-03
Figura 10
Resultados de ensayo de compactación en la C-03



Nota. La figura muestra la correlación del Contenido de Agua y el Peso Volumétrico Seco del suelo en la C-03, de donde se obtienen los valores de 2.05 gr/cm³ para la Densidad Seca Máxima y 11.27 % para el Contenido de Humedad Óptimo.

En la C-04

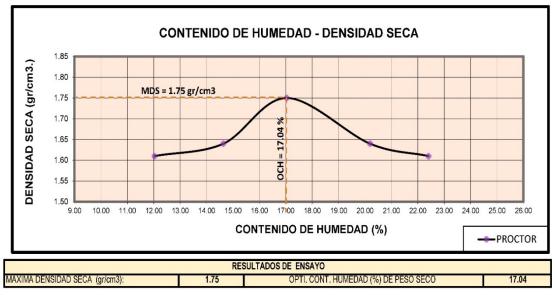
Figura 11Resultados de ensayo de compactación en la C-04



Nota. La figura muestra la correlación del Contenido de Agua y el Peso Volumétrico Seco del suelo en la C-04, de donde se obtienen los valores de 1.76 gr/cm³ para la Densidad Seca Máxima y 17.22 % para el Contenido de Humedad Óptimo.

En la C-05

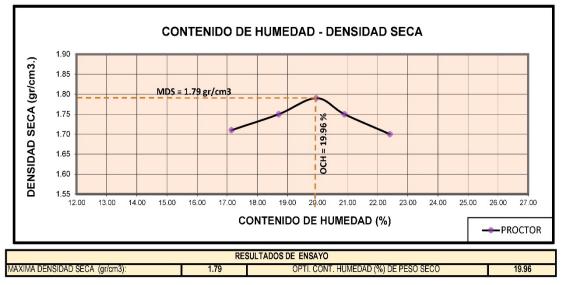
Figura 12Resultados de ensayo de compactación en la C-05



Nota. La figura muestra la correlación del Contenido de Agua y el Peso Volumétrico Seco del suelo en la C-05, de donde se obtienen los valores de 1.75 gr/cm³ para la Densidad Seca Máxima y 17.04 % para el Contenido de Humedad Óptimo.

En la C-06

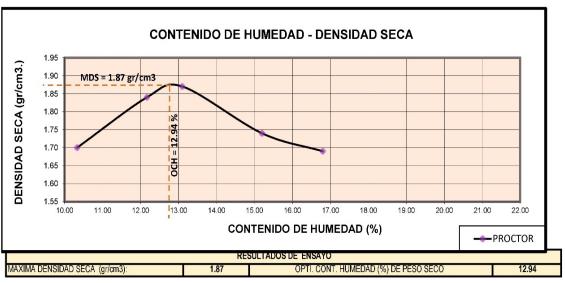
Figura 13Resultados de ensayo de compactación en la C-06



Nota. La figura muestra la correlación del Contenido de Agua y el Peso Volumétrico Seco del suelo en la C-06, de donde se obtienen los valores de 1.79 gr/cm³ para la Densidad Seca Máxima y 19.96 % para el Contenido de Humedad Óptimo.

En la C-07

Figura 14Resultados de ensayo de compactación en la C-07

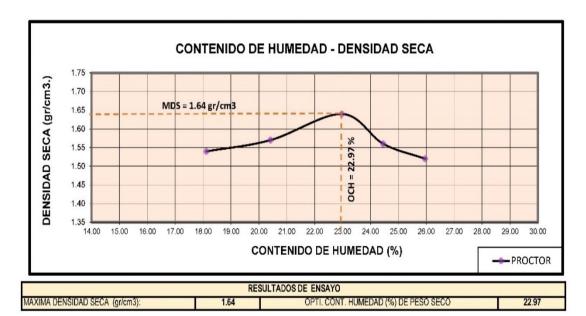


Nota. La figura muestra la correlación del Contenido de Agua y el Peso Volumétrico Seco del suelo en la C-07, de donde se obtienen los valores de 1.87 gr/cm³ para la Densidad Seca Máxima y 12.94 % para el Contenido de Humedad Óptimo.

Figura 15

Resultados de ensayo de compactación en la C-08

En la C-08



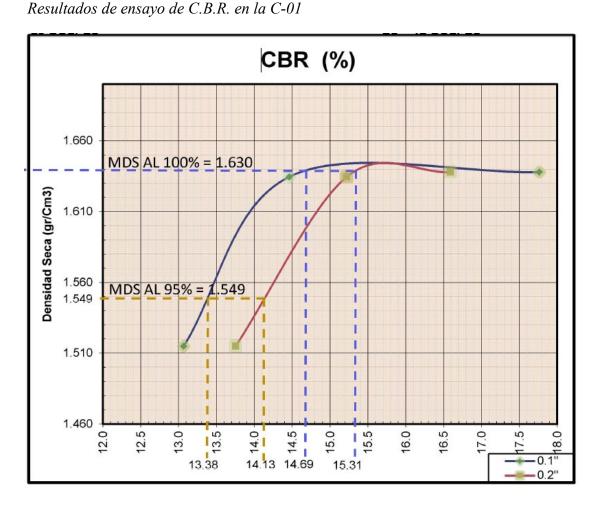
Nota. La figura muestra la correlación del Contenido de Agua y el Peso Volumétrico Seco del suelo en la C-08, de donde se obtienen los valores de 1.64 gr/cm³ para la Densidad Seca Máxima y 22.97 % para el Contenido de Humedad Óptimo.

3.2.3.2. Valor de Soporte del Suelo (C.B.R.)

✓ Con esta propiedad mecánica se evalúo que la subrasante de la carretera es buena de acuerdo al % de C.B.R. obtenido, compactado al 95% de la M.D.S. y registrando la carga a 0.10" de profundidad del pistón, tal como se especifica en la Sección: Suelos y Pavimentos, del (Manual de Carreteras: Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos, 2013).

Figura 16

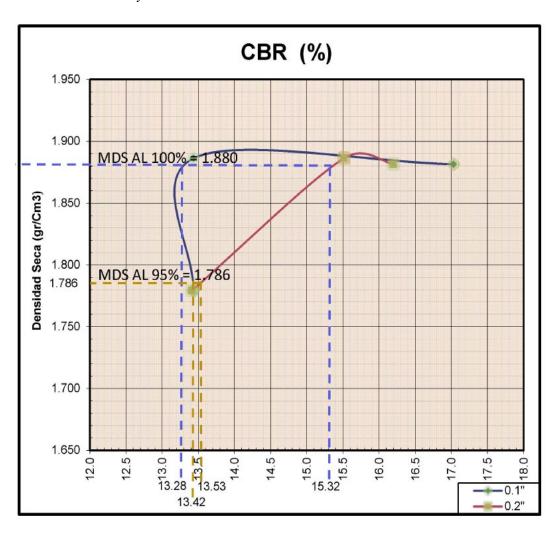
En la C-01



C.B.R. AL 100% DE M.D.S. (%)	0.1":	14.69	0.2": 15.31
C.B.R. AL 95% DE M.D.S. (%)	0.1":	13.38	0.2": 14.13

Nota. La figura muestra la relación de la Densidad Seca y el CBR (%) del suelo en la C-01, de donde señala que para la Densidad Seca Máxima compactado al 95 % se obtiene el valor de 13.38 % de CBR evaluado al 0.1" de perforación.

En la C-04
Figura 17
Resultados de ensayo de C.B.R. en la C-04

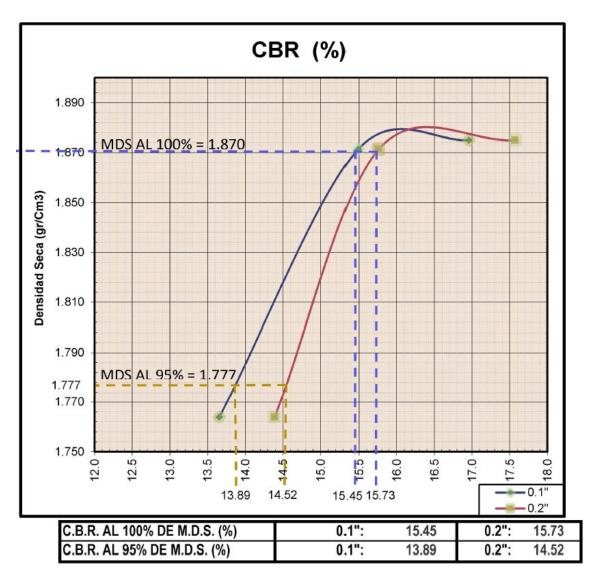


C.B.R. AL 100% DE M.D.S. (%)	0.1": 13.28	0.2": 15.32
C.B.R. AL 95% DE M.D.S. (%)	0.1": 13.42	0.2": 13.53

Nota. La figura muestra la relación de la Densidad Seca y el CBR (%) del suelo en la C-04, de donde señala que para la Densidad Seca Máxima compactado al 95 % se obtiene el valor de 13.42 % de CBR evaluado al 0.1" de perforación.

En la C-07

Figura 18Resultados de ensayo de C.B.R. en la C-07



Nota. La figura muestra la relación de la Densidad Seca y el CBR (%) del suelo en la C-07, de donde señala que para la Densidad Seca Máxima compactado al 95 % se obtiene el valor de 13.89 % de CBR evaluado al 0.1" de perforación.

3.3. En la realización de la gráfica analítica del Índice de Plasticidad y el Óptimo Contenido de Humedad de compactación de los especímenes de suelos, así como en el planteamiento del reforzamiento de la Capacidad de Soporte del Suelo (CBR)

3.3.1. Elaboración de la gráfica analítica I.P. vs O.C.H.

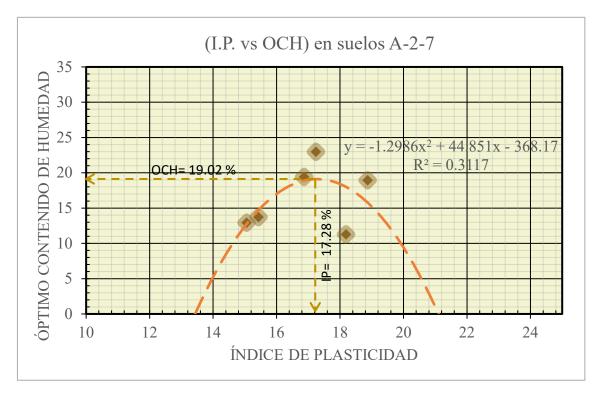
Se realizo el grafico relacionando el índice de plasticidad con el óptimo contenido de humedad, con los siguientes resultados obtenidos:

Tabla 6Resultados de ensayos de plasticidad y compactación en suelos A-2-7

		CI ACIFICA	DIDLOF	PROCTOR MODIFICADO		
N° CALICA TA	PROFUN DIDAD (m)	CLASIFICA CION DE SUELO AASHTO	INDICE DE PLASTICI DAD	OPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD (%)	MÁXIMA DENSIDAD SECA (gr/cm³)	
C-01	1.5	A-2-7 (0)	18.87	18.95	1.63	
C-02	1.5	A-2-7 (0)	16.67	19.41	1.73	
C-03	1.5	A-2-7 (0)	18.19	11.27	2.05	
C-04	1.5	A-2-7 (0)	15.43	13.72	1.88	
C-07	1.3	A-2-7 (0)	15.06	12.94	1.87	
C-08	1.5	A-2-7 (1)	17.24	22.97	1.64	

Luego como se puede observar en la gráfica obtenemos que mientras va aumentando la plasticidad del suelo hasta un 17.28 %, también aumenta el valor hasta un 19.02 % de optimo contenido de humedad de compactación en suelos de mediana plasticidad de la vía El Milagro – El Valor, luego conforme va aumentando el índice de plasticidad se observa que el óptimo contenido de humedad de compactación empieza a disminuir gradualmente.

Figura 19Grafica analítica de relación entre el Índice de Plasticidad y el Óptimo Contenido de humedad en suelos A-2-7 de mediana plasticidad.



Nota. La figura mostrada representa la relación entre el Índice de Plasticidad y el Óptimo Contenido de humedad en suelos A-2-7 de mediana plasticidad, donde se puede observar una curva con un punto de inflexión máximo en su centro.

3.3.2. Interpretación de resultados de la gráfica analítica I.P. vs O.C.H.

Para nuestra correlación de variables de índice de plasticidad y óptimo contenido de humedad, se empleó una ecuación polinómica de segundo grado, representada de la siguiente forma:

$$Y = a_1 x^2 + a_2 x + a_3$$

Donde tenemos que:

Y = Óptimo Contenido de Humedad

X = Índice de Plasticidad

 a_1 = Coeficiente cuadrático

 a_2 = Coeficiente lineal

$a_3 = Termino independiente$

En la presente investigación se realizaron 08 calicatas con una profundidad de 1.50 metros debajo del nivel de subrasante tal como lo establece la N.T.P. 339.162. De los cuales todos los especímenes muestreados se registraron con mediana plasticidad y 06 especímenes tuvieron la clasificación de suelos A-2-7 en el sistema AASHTO.

También cabe resaltar que los especímenes fueron recopilados bajo el nivel de subrasante de la vía El Milagro – El Valor, donde en todas las calicatas se realizaron ensayos especiales de compactación Proctor Modificado, siguiendo las disposiciones del Manual de Carreteras que establece la realización de ensayos Proctor Modificado y C.B.R. cada 3 km de recorrido, esto es en una carretera con un IMDA menor o igual a 200 veh/día.

Dando como resultado para los suelos A-2-7 la siguiente ecuación cuadrática que describe la relación entre el I.P. y el O.C.H. para suelos de mediana plasticidad de la vía El Milagro – El Valor:

$$Y = -1.2986 x^2 + 44.851 x - 368.17$$

Y que también conto con un coeficiente de determinación de variables $\mathbf{R}^2 = \mathbf{0.3117}$, lo cual señala que el 31% de la variabilidad del Óptimo Contenido de Humedad, es explicado por el Índice de Plasticidad.

De las 06 calicatas analizadas de suelos A-2-7 se observó la condición de que cuando aumenta el Índice de Plasticidad, también aumenta el Óptimo Contenido de Humedad de Compactación en suelos de mediana plasticidad de la vía El Milagro – El Valor, hasta un rango máximo de IP = 17.28 % y OCH = 19.02 %, luego conforme aumenta el índice de plasticidad el óptimo contenido de humedad de compactación empieza a decrecer.

3.3.3. Evaluación de estabilización de la subrasante del suelo según su Capacidad de Soporte C.B.R.

De los resultados obtenidos del ensayo de la Capacidad de Soporte del Suelo C.B.R. se procedió a clasificar el suelo, según la clasificación de subrasantes del Manual de Carreteras en la sección de Suelos, señala que se considera una subrasante inadecuada cuando su C.B.R. es menor al 6%.

En nuestra investigación obtuvimos en todos nuestros ensayos una subrasante buena que oscila entre el 10% hasta el 20%, teniendo que nuestro C.B.R. promedio es del 13.56 % y por lo tanto no sería necesaria una estabilización de suelos ya que las estabilizaciones

en suelos se realizan cuando la subrasante del suelo es inadecuada y posee un C.B.R. menor al 6%., tal como se especifica en la Sección: Suelos y Pavimentos, del (Manual de Carreteras: Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos, 2013).

En todos nuestros ensayos especiales realizados se determinó el C.B.R. al 95% de la Máxima Densidad Seca, analizado al 0.10" de perforación en la prensa C.B.R. Se realizo el ensayo de la perforación en la prensa C.B.R. con la muestra compactada en condición húmeda, ya que previamente se registró el hinchamiento del suelo durante 03 días, esto es para ver si el contenido de arcillas de los especímenes es expansible, lo cual se determinó hasta una expansión de 0.5% en 03 días de sumergido de los especímenes compactados, deduciendo de que se trata de un suelo poco expansible y de muy buena resistencia al corte.

Tabla 7 *Resumen de resultados de ensayos de plasticidad y C.B.R.*

('A I .I ('A		ON DESIJELO	INDICE DE PLASTI CIDAD	C.B.R. (0.10")	
	PROFUNDI DAD (m)			AL 95% DE M.D.S.	AL 100% DE M.D.S.
C-01	1.5	A-2-7 (0)	18.87	13.38	14.69
C-04	1.5	A-2-7 (0)	15.43	13.42	13.28
C-07	1.3	A-2-7 (0)	15.06	13.89	15.45

IV. DISCUSIÓN

En la presente investigación se logró demostrar la influencia del índice de plasticidad en el óptimo contenido de humedad de compactación en suelos granulares. El cual fue realizado en suelos granulares (A-2-7) de mediana plasticidad en la vía El Milagro – El Valor, y al realizar las comparaciones de resultados tenemos lo siguiente:

Según Saldaña (2022), concluyo en su estudio que para suelos arcillosos de alta plasticidad se obtuvo un máximo valor en el óptimo contenido de humedad de 21.62 % cuando el valor del índice de plasticidad crece hasta 26.80 %, luego se observa que cuando aumenta el índice plástico empieza a disminuir el óptimo contenido de humedad. Y también que para suelos de baja plasticidad se evidencio un máximo valor del óptimo contenido de humedad de 21.95 % cuando el valor del índice plástico aumenta hasta llegar al 21.65 %, se divisa que sí el índice plástico incrementa el contenido óptimo de humedad disminuye. Lo cual guarda estrecha relación con los resultados de mi investigación que se desarrollo en suelos granulares de mediana plasticidad donde se apreció que cuando va aumentando la plasticidad del suelo hasta un 17.28 %, también aumenta el valor hasta un 19.02 % de optimo contenido de humedad de compactación en suelos de la vía El Milagro – El Valor, luego conforme se incrementa el índice de plasticidad va disminuyendo el óptimo contenido de humedad de compactación.

Ocón (2013), en su estudio llego a la conclusión que para suelos arcillosos de alta plasticidad se obtiene el máximo contenido óptimo de humedad que es 32.50 % cuando el índice de plasticidad aumenta hasta un 29 %, luego se observa que conforme el índice de plasticidad sigue aumentando el contenido óptimo de humedad disminuye. Y también en suelos de baja plasticidad que el máximo contenido de humedad optima registrada fue de 28 % cuando el valor del índice de plasticidad aumenta hasta un 20.05 %, luego se observa que conforme el índice de plasticidad sigue aumentando el contenido óptimo de humedad disminuye. Asemejándose a los resultados de mi investigación realizada en suelos granulares de mediana plasticidad, donde se apreció que cuando va aumentando la plasticidad del suelo hasta un 17.28 %, también aumenta el valor hasta un 19.02 % de optimo contenido de humedad de compactación en suelos granulares, luego conforme aumenta el índice plástico disminuye el óptimo contenido de humedad de compactación en suelos granulares de la vía El Milagro- El Valor.

V. CONCLUSIONES

- Se recolectaron 08 especímenes de suelo, desde las progresivas 0 + 000 KM hasta los 6 + 830 KM en la vía El Milagro – El Valor, obteniendo que son suelos granulares, de los cuales 06 especímenes fueron de clasificación AASHTO (A-2-7) y 02 especímenes (A-2-6).
- Se obtuvo en suelos granulares de mediana plasticidad que cuando aumento el índice de plasticidad hasta un 17.28 %, el óptimo contenido de humedad de compactación también aumento hasta un 19.02 %, luego conforme aumenta el índice de plasticidad va disminuyendo el óptimo contenido de humedad.
- Se logró relacionar el Índice de Plasticidad y el Óptimo Contenido de Humedad de los especímenes mediante una gráfica analítica, y también al evaluar la capacidad de soporte CBR de la subrasante de suelos granulares de la vía El Milagro El Valor, se obtuvo un CBR de 13.56 %, esto es ensayado al 95% de la MDS. Por lo que se clasifico como una subrasante buena la cual sirve como subbase para una estructura de pavimento flexible.

VI. RECOMENDACIONES

- Se recomienda evaluar la influencia del índice de plasticidad en el óptimo contenido de humedad de compactación en suelos finos y granulares, y asimismo verificar su importancia en construcciones de infraestructuras viales.
- Se recomienda trabajar con especímenes de suelo de manera inalterada, para que pueda conservar la humedad natural del suelo.
- También que, al realizar los ensayos especiales de compactación de suelos, estos se realicen al 95 % de la máxima densidad seca, tal como se especifica en la Sección: Suelos y Pavimentos, del (Manual de Carreteras: Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos, 2013).

VII. REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- Alata, J. & Vásquez, R. (2019). Estuxdio exploratorio de estabilización con cemento portland de subrasante de suelo areno-arcilloso en carretera no pavimentada "El Paujil", Loreto. Iquitos, 2019. Tesis de pregrado. Universidad Científica del Perú, Iquitos, Perú. Recuperado de http://repositorio.ucp.edu.pe/handle/UCP/803
- Balkıs, A. P. & Macid, S. (2019). Effect of Cement Amount on CBR Values of Different
 Soil. European Journal of Science and Technology, (16), págs. 809-815.
 DOI: https://doi.org/10.31590/ejosat.588990
- Barra, C. &. Calsin, J. (2022). Influencia del cemento y aditivo con-aid sobre las propiedades físico mecánicas de la subrasante en la avenida industrial, Puno 2022. Tesis de pregrado. Universidad Cesar Vallejo, Callao, Perú. Recuperado de https://hdl.handle.net/20.500.12692/88770
- Manual de Carreteras, Suelos, Geología, Geotecnia y Pavimentos; sección Suelos y Pavimentos. (2013). Recuperado de http://transparencia.mtc.gob.pe/idm docs/P recientes/4515.pdf
- Mendoza, O. (2018). La influencia del IP, granulometría y el porcentaje de compactación en la permeabilidad del material tipo Z1, para el recrecimiento del núcleo de una presa de relaves. Tesis de pregrado. Universidad Nacional del Norte, Cajamarca, Perú. Recuperado de: https://hdl.handle.net/11537/14585
- Ocon, J. (2013). Influencia del índice plástico en el contenido óptimo de humedad en suelos arcillosos. Tesis de pregrado. Universidad Nacional de Cajamarca, Cajamarca, Perú. Recuperado de http://hdl.handle.net/20.500.14074/688
- Palomino, K. & Rengifo, G. (2018). Incidencia de la energía de compactación en la determinación de la humedad óptima en los suelos granulares. Tesis de pregrado. Universidad de San Martin de Porres, Lima, Perú. Recuperado de https://hdl.handle.net/20.500.12727/4708
- Requena, A. (2021). Influencia de la Cantidad de Humedad Durante El Proceso de Compactación del Tramo Ju-108 Huaytapallana - Pariahuanca Provincia de Huancayo 2019. Tesis de pregrado. Universidad Peruana de los Andes, Huancayo, Perú. Recuperado de https://hdl.handle.net/20.500.12848/2374

- Saldaña, J. (2022). Influencia del índice plástico en el contenido óptimo de humedad en suelos arcillosos aplicado en afirmado de carreteras en el distrito de Lamas, provincia de Lamas, región San Martin. Tesis de pregrado. Universidad Nacional de San Martín. Recuperado de http://hdl.handle.net/11458/4479
- Velásquez, C. (2018). Influencia del cemento portland tipo I en la estabilización del suelo arcilloso de la subrasante de la avenida Dinamarca, sector La Molina. Tesis de pregrado. Universidad Nacional de Cajamarca, Cajamarca, Perú. Recuperado de http://hdl.handle.net/20.500.14074/2534

ANEXOS

Anexo 1 Panel Fotográfico

Figura 20 *Recolección de espécimen de calicata N° 01.*



Figura 21Recolección de espécimen de calicata N° 02.



Figura 22 *Recolección de espécimen de calicata N° 03.*



Figura 23 *Recolección de espécimen de calicata N° 04.*



Figura 24 *Recolección de espécimen de calicata N° 05.*



Figura 25 *Recolección de* espécimen *de calicata N*° 06.



Figura 26 *Recolección de* espécimen *de calicata N*° 07.



Figura 27 *Recolección de* espécimen *de calicata N° 08*



Figura 28

Ensayo de Contenido de Humedad, colocando la muestra en la estufa.



Figura 29 *Ensayo de Clasificación Granulométrica, vertiendo la muestra en los tamices.*



Figura 30

Ensayo de Límites de Atterberg, mezclando la muestra seca con agua destilada para colocar en la Cuchara de Casagrande.



Figura 31 *Ensayo de Proctor Modificado, pesando la muestra para la compactación.*



Figura 32

Ensayo de Proctor Modificado tipo C, colocando la muestra en molde Proctor de 6" de diámetro.



Figura 33 *Ensayo de Proctor Modificado tipo C, compactando a 56 golpes por capa.*



Figura 34

Ensayo de CBR, compactación en molde CBR de 6" de diámetro.



Figura 35
Ensayo de Laboratorio Especial CBR, corriendo en la Prensa CBR el molde con el suelo compactado para la determinación de la resistencia del suelo.



Anexo 2 Formatos de Ensayo

Anexo 2.1: Formato de Ensayo para la Análisis Granulométrico por tamizado.

	GRUPO DASAT - LABORATORIO DE SUELOS Y PAVIMENTOS	AREA:	LABORATORIO
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTROL DE CALIDAD	REG. ESTUDIO:	
	DATOS DEL PROYECTO	DAT	OS DEL PERSONAL
TESIS:		JEFE DE CALIDAD	
UBICACION:		TEC. LAB.:	
SOLICITANTE:		ASISTENTE LAB.:	
	DATOS DEL MUESTREO	CLASIFICACION DEL SI	UELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA:	PROFUNDIDAD:	CLASIFICACION DEL	
MUESTRA:	FECHA:	SUELO (AASHTO)	

			TAMIZ	Abertura	PESO	P. RET.	%	% RET.	% QUE	MUEST	RA TOTAL HUI	MEDA
				(mm)	RETENIDO	ACUMULADO	RETENIDO	ACUMULA	PASA		101 101712 1101	
		RA O	4"	101.600						TEMPERATURA DE SECADO		
	CAN	ITOS	3"	76.200								
S.			2 1/2"	63.500						I LIMIT EIGHT ON A DI	TEMPERATURA DE SECADO	
		SA	2"	50.800								
8		GRUESA	1 1/2"	38.100						FACTOR PARA PESO	RETENIDO EN	
Z	⋖	8	1"	25.400						FRACCION F		
끙	GRAVA		3/4"	19.050						FRACCION F	IIVA	
RACCION GRUESA	5		1/2"	12.700						MHES	STRA TOTAL SI	ECΑ
뚠		FINA	3/8"	9.525								-GA
		臣	1/4"	6.350						PESO TOTAL MUESTI	(0 /	
			N° 4	4.760						ENTRE (< N°10 Y		
		GRUESA	N° 8	2.380						PESO TOTAL MUES		
		GRU	Nº 10	2.000						N°04 (gr)		
_		,	N° 16	1.190								
		A	N° 20	0.840						PESO TOTAL MUEST	RA SECA (gr)	
-RACCION FINA	≰	MEDIA	N° 30	0.590						ANALIS	SIS FRACCION	ΕΙΝΑ
응 .	ARENA	_	N° 40	0.426						ANALI	313 FRACCION	FINA
Ş	¥		№ 50	0.297						TOTAL	WG =	
₽		-	N° 60	0.250						TOTAL	WG =	
		FINA	Nº 80	0.177						ANALISIS FRACCION FINA		FINΔ
		ъ.	N° 100	0.149								1 1110
			N° 200	0.074						% QUE PASA	MALLA N°04	
	The state of the s		FONDO	0.010						FRACCION SECA	S=	

Anexo 2.2: Formato de Ensayo para la determinación de la Humedad natural del suelo.

	GRUPO DASAT - LABO	RATORIO DE SUELOS Y PAVIMEN	TOS AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT	FORMATO	DE CONTROL DE CALIDAD	REG. ESTUDIO:	:	
	DATOS DE	PROYECTO		DATOS DEL PERSONAL	
PROYECTO:			JEFE DE CALIDAD		
UBICACIÓN:		TEC. LAB.:			
SOLICITANTE:		ASISTENTE LAB.:			
	DATOS DE	MUESTREO	CLASIFICACIÓN DE	EL SUELO CON FINES DE PAVIN	MENTACIÓN
CALICATA:		PROFUNDIDAD:	CLASIFICACIÓN		
MUESTRA:		FECHA:	SUELO (AASH	то)	
	METODO DE E CALICATA: MUESTRA: N° TARA:	NSAYO PARA DETERMINAR EL CO		SOIL AND ROCK - ASTM.	D 2216
	METODO DE E CALICATA: MUESTRA: N° TARA: W (tara + M. Humeda W (tara + M. Seca) gr W agua (gr) W tara (gr)	NSAYO PARA DETERMINAR EL CO			D 2216
	METODO DE E CALICATA: MUESTRA: N° TARA: W (tara + M. Humeda W (tara + M. Seca) gr W agua (gr)) gr.			D 2216
OBSERVACIONE	METODO DE E CALICATA: MUESTRA: N° TARA: W (tara + M. Humeda W (tara + M. Seca) gr W agua (gr) W tara (gr) W tara (gr) W Muestra Seca (gr) Contenido de Humed) gr.	ONTENIDO DE HUMEDAD DE UN	ISUELO	D 2216

Anexo 2.3: Formato de Ensayo para la determinación de los límites líquido y plástico. GRUPO DASAT - LABORATORIO DE SUELOS Y PAVIMENTOS AREA: LABORATORIO FORMATO DE CONTROL DE CALIDAD REG. ESTUDIO GEOTECNIA DASAT DATOS DEL PROYECTO DATOS DEL PERSONAL JEFE DE PROYECTO: CALIDAD TEC. LAB.: UBICACION: SOLICITANTE: ASISTENTE LAB.: DATOS DEL MUESTREO CLASIFICACION DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION CLASIFICACION CALICATA: PROFUNDIDAD: **DEL SUELO** MUESTRA: FECHA: (AASHTO)

STANDARD TEST METHOD FOR LIQUID LIMIT, PLASTIC LIMIT, AND PLASTICITY INDEX OF SOILS - ASTM. D 4318
METODO DE ENSAYO PARA DETERMINAR EL LIMITE LIQUIDO, LIMITE PLASTICO E INDICE DE PLASTICIDAD DE SUELOS

LI	MITE LIQUIDO	LIMITE DI ASTICO			
N° DE CAIDAS			LIMITE PLASTICO		
N° DE CAPSULA					
WTh , gr					
WTs , gr					
W CAPSULA					
W ω					
W SECO , gr					
ω, (%)					

LL:		LP:	
	IP:		

Anexo 2.4: Formato para el Ensayo de Proctor Modificado.

	GEOTECNIA DASAT - LABORATORIO DE SUELOS Y PAVIMENTO	S AREA:	LABORATORIO
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTROL DE CALIDAD	REG. ESTUDIO:	
	DATOS DEL PROYECTO		DATOS DEL PERSONAL
PROYECTO:		JEFE DE CALIDAD	
UBICACIÓN:		TEC. LAB.:	
SOLICITANTE:		ASISTENTE LAB.:	
•	DATOS DEL MUESTREO	CLASIFICACIÓN DE	L SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA:	PROFUNDIDAD:	CLASIFICACIÓN	
MUESTRA:	FECHA:	DEL SUELO	

STANDARD TEST METHODS FOR LABORATORY COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT - ASTM D 1557
METODO DE ENSAYO DE COMPACTACION DE SUELOS EN LABORATORIO UTILIZANDO ENERGIA MODIFICADA

	DI	ETERMINACION I	DE LA DENSIDA	D	
Volumen del Molde	(cm3.)				
Peso del Suelo Húmedo+Molde	(gr)				
Peso del Molde	(gr)				
Peso del Suelo Húmedo	(gr)				
Densidad del Suelo Humedo	(gr/cm3)				
CAPSULA N°					
Peso Suelo Humedo+Capsula.	(gr)				
Peso Suelo Seco + Capsula	(gr)				
Peso de la Capsula	(gr)				
Peso del Agua	(gr)				
Peso del Suelo Seco	(gr)				
% del Contenido de Humedad	(gr)				
Promedio Humedad	(gr)				
Densidad del Suelo Seco	(gr)				

Anexo 2.5: Formato de Ensayo para la compactación de suelos en moldes CBR y determinación de la expansión.

	G	EOTECNIA DAS	SAT - LABOR	ATORIO DE	SUELOS	Y PAVIME	NTOS	AREA:		LABORAT	ORIO
GEOTECNIA DASAT		FC	RMATO DE	CONTROL D	DE CALIDA	AD.		REG. ESTUDI	D:		
Testern-Products nemada-		D	ATOS DEL PRO	YECTO					DATOS	DEL PERSONAL	
TESIS:								JEFE DE CALIDA	P		
UBICACIÓN:								TEC. LAB.:			
SOLICITANTE:								ASISTENTE LAB.:			
OOLIOITAITTE.		D	ATOS DEL MUE	STREO						O CON FINES DE PA	VIMENTACION
CALICATA:				PROFUN	DIDAD:	I		CLASIFICACIÓ			
MUESTRA:				FECI	HA:			SUELO AASI	нто		
STA						•		TORY-COMPAC A) DE SUELOS		LS - ASTM. D 188 TADOS	3
Capas Nº			<u> </u>	5			5			5	
Golpes por capa No	•			56			25			12	
Condición de la mu	estra		Ant	es de mojars	e		Antes de mojarse		Antes de mojarse		se
Peso humedo de la	probeta+r	nolde (g)		l .							
Peso de molde (g)]							
Peso del suelo húm]]				
Volumen del molde											
Densidad húmeda ((g/cm³)]							
Recipiente (N°)]						_	
W recipiente+suelo		g)		-				-		⊣	-
W recipiente + suel	o seco										
Peso Recipiente										_	
Peso de agua (g) Peso de suelo seco	\(\sigma \)			-						_	
Contenido de hume	(0)			-			-			_	
Densidad seca (g/c				1			1			\dashv	
,,,				DETE	RMINACIO	N DE LA EXI	PANSION				
			Lectura	Expan		Lectura		pansion	Lectura	Expa	nsion
Fecha	Hora	Tiempo	Extens.	mm	%	Extens.	mm	%	Extens.		%
i											

Anexo 2.6: Formato de Ensayo para la lectura de cargas de la prensa CBR.

	GEOTECNIA DASAT - LABORATORIO DE SUELOS Y PAVIMEN	OS AREA: L	ABORATORIO
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTROL DE CALIDAD	REG. ESTUDIO:	
-	DATOS DEL PROYECTO	DATOS DEL PERS	SONAL
TESIS:		JEFE DE CALIDAD	
UBICACIÓN:		TEC. LAB.:	
SOLICITANTE:		ASISTENTE LAB.:	
	DATOS DEL MUESTREO	CLASIFICACIÓN DEL SUELO CON FI	NES DE PAVIMENTACION
CALICATA:	PROFUNDIDAD:	CLASIFICACIÓN DEL	
MUESTRA:	FECHA:	SUELO AASHTO	

			C.	B. R.	FACTOR D	E DEFORMA	CION DEL AN	ILLO			
		Carga	M	OLDE N° 01			MOLDE N°	02		MOLDE Nº 03	
Penetraci	ón	Estándar	CARGA	CORREC	CCION	CARGA	CORF	RECCION	CARGA	CORREC	CCION
mm.	pulg.	Kg/cm2	Kg	Esfuerzo	% CBR	Kg	Esfuerzo	% CBR	Kg	Esfuerzo	% CBR
0.000	0.000										
0.635 = 0.5 m	0.025										
1.27 = 1 m	0.050										
1.905 = 1.5 m	0.075										
2.54 = 2 m	0.100	70.30									
3.175 = 2.5 m	0.125										
3.810 =3 m	0.150										
4.445 =3.5 m	0.175										
5.080 =4 m	0.200	105.45									
5.715 =4.5 m	0.225										
6.350 =5 m	0.250										
6.985 =5.5 m	0.275										
7.620 =6 m	0.300	133.57									
8.255 =6.5 m	0.325										
8.890 =7 m	0.350										
9.525 =7.5 m	0.375									·	
10.160 =8 m	0.400	161.69									
10.795 =8.5 m	0.425									·	
12.700 =10 m	0.500	182.78								·	

Anexo 3 Ensayos Estándar

Anexo 3.1: Resultados de ensayos de la determinación de la humedad natural del suelo

	GRUPO DASAT - LABORATORIO	DE SUELOS Y PAV	AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTR	ROL DE CALIDAD		REG. ESTUDIO:	024-2022
	DATOS DEL PROYECTO	DA	TOS DEL PERSONAL		
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN I COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA			JEFE DE CALIDAD	ING, DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACION:	VIA EL MILAGRO	- EL VALOR		TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS	SANCHEZ TAMAY		ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
	DATOS DEL MUESTREC		CLASIFICACION DEL SUEL	O CON FINES DE PAVIMENTACION	
CALICATA: MUESTRA:	C-01 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	0.20 m. A 1.50 m. 26/09/2022	CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	A-2-7 (0)

CALICATA:	C-01
MUESTRA:	M-01
N° TARA:	T-03
W (tara + M. Humeda) gr.	635.07
W (tara + M. Seca) gr.	547.96
W agua (gr)	87.11
W tara (gr)	135.24
W Muestra Seca (gr)	412.72
Contenido de Humedad (%)	21.11%

OBSERVACIONES	El Contenido de Humedad de la muestra de suelo extraido en la Calicata C-01, presenta un W(%) Promedio de 0%		
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 108 - ASTM D 2216 - ASTM D 4220-89		

			AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT			REG. ESTUDIO:	024-2022	
DATOS DEL PROYECTO			DA	TOS DEL PERSONAL	
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"		JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY	
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - EL VALOR			TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY		ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY	
DATOS DEL MUESTREO			CLASIFICACION DEL SUEI	LO CON FINES DE PAVIMENTACION	
CALICATA: MUESTRA:	C-02 PROFUNDIDAD: 0.20 m. A 1.50 m. M-01 FECHA: 26/09/2022		CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	A-2-7 (0)	

CALICATA:	C-02
MUESTRA:	M-01
N° TARA:	T-11
W (tara + M. Humeda) gr.	720.34
W (tara + M. Seca) gr.	658.66
W agua (gr)	61.68
W tara (gr)	133.61
W Muestra Seca (gr)	525.05
Contenido de Humedad (%)	11.75%

OBSERVACIONES	El Contenido de Humedad de la muestra de suelo extraido en la Calicata C-02, presenta un Contenido de Humedad de11.75
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 108 - ASTM D 2216 - ASTM D 4220-89

			AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT			REG. ESTUDIO:	024-2022	
DATOS DEL PROYECTO			DA	TOS DEL PERSONAL	
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"		JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY	
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - EL VALOR		TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ	
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY		ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY	
DATOS DEL MUESTREO			CLASIFICACION DEL SUEL	O CON FINES DE PAVIMENTACION	
CALICATA: MUESTRA:	C-03 PROFUN M-01 FECHA:		0.20 m. A 1.50 m. 27/09/2022	CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	A-2-7 (0)

CALICATA:	C-03	
MUESTRA:	M-01	
N° TARA:	T-14	
W (tara + M. Humeda) gr.	623.25	
W (tara + M. Seca) gr.	567.98	
W agua (gr)	55.27	
W tara (gr)	133.10	
W Muestra Seca (gr)	434.88	
Contenido de Humedad (%)	12.71%	

OBSERVACIONES	El Contenido de Humedad de la muestra de suelo extraido en la Calicata C-03, presenta un W(%) Promedio de 0%
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 108 - ASTM D 2216 - ASTM D 4220-89

			AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT			REG. ESTUDIO:	024-2022	
DATOS DEL PROYECTO			DAT	OS DEL PERSONAL	
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"		JEFE DE CALIDAD	ING, DARWIN SANCHEZ TAMAY	
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - EL VALOR			TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY			ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
DATOS DEL MUESTREO			CLASIFICACION DEL SUEI	O CON FINES DE PAVIMENTACION	
CALICATA: MUESTRA:	C-04 PROFUNDIDAD: 0.20 m. A 1.50 m. M-01 FECHA: 28/09/2022			CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	A-2-7 (0)

CALICATA:	C-04
MUESTRA:	M-01
N° TARA:	T-04
W (tara + M. Humeda) gr.	662.82
W (tara + M. Seca) gr.	610.29
W agua (gr)	52.53
W tara (gr)	133.29
W Muestra Seca (gr)	477.00
Contenido de Humedad (%)	11.01%

OBSERVACIONES	El Contenido de Humedad de la muestra de suelo extraido en la Calicata C-04, presenta un $W(\%)$ Promedio de 0%
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 108 - ASTM D 2216 - ASTM D 4220-89

			AREA:	LABORATORIO
GEOTECNIA DASAT			REG. ESTUDIO:	024-2022
	DATOS DEL PROYECTO			OS DEL PERSONAL
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"		JEFE DE CALIDAD	ING, DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - EL VALOR		TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY		ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
	DATOS DEL MUESTREO			O CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: MUESTRA:	C-05 PROFUNDIDAD: 0.20 m. A 1.50 m. M-01 FECHA: 28/09/2022		CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	A-2-6 (0)

CALICATA:	C-05	
MUESTRA:	M-01	
N° TARA:	T-06	
W (tara + M. Humeda) gr.	660.33	
W (tara + M. Seca) gr.	608.74	
W agua (gr)	51.59	
W tara (gr)	134.22	
W Muestra Seca (gr)	474.52	
Contenido de Humedad (%)	10.87%	

OBSERVACIONES	El Contenido de Humedad de la muestra de suelo extraido en la Calicata C-05, presenta un W(%) Promedio de 0%
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 108 - ASTM D 2216 - ASTM D 4220-89

	GRUPO DASAT - LABORATORIO DE SUELOS Y	PAVIMENTOS	AREA:	LABORATORIO		
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTROL DE CALID	REG. ESTUDIO:	024-2022			
	DATOS DEL PROYECTO	DA	OS DEL PERSONAL			
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONT COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY			
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - EL VALOR	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ			
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMA¹	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY			
	DATOS DEL MUESTREO	CLASIFICACION DEL SUE	LO CON FINES DE PAVIMENTACION			
CALICATA: MUESTRA:	C-06 PROFUNDIDAD M-01 FECHA:	0.20 m. A 1.50 m. 29/09/2022				

CALICATA:	C-06
MUESTRA:	M-01
N° TARA:	T-09
W (tara + M. Humeda) gr.	783.98
W (tara + M. Seca) gr.	710.37
W agua (gr)	73.61
W tara (gr)	132.96
W Muestra Seca (gr)	577.41
Contenido de Humedad (%)	12.75%

OBSERVACIONES	El Contenido de Humedad de la muestra de suelo extraido en la Calicata C-06, presenta un W(%) Promedio de 0%
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 108 - ASTM D 2216 - ASTM D 4220-89

	GRUPO DASAT - LABORATORIO DE SUELOS Y PAV	AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTROL DE CALIDAD	REG. ESTUDIO:	024-2022	
	DATOS DEL PROYECTO		DAT	OS DEL PERSONAL
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDA COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VA	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY	
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - EL VALOR		TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY		ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
1 2010/00/2020/00/00/00 Tec	DATOS DEL MUESTREO	CLASIFICACION DEL SUEI	O CON FINES DE PAVIMENTACION	
CALICATA: MUESTRA:	C-07 PROFUNDIDAD: M-01 FECHA:	0.20 m. A 1.30 m. 30/09/2022	CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	A-2-7 (0)

CALICATA:	C-07	
MUESTRA:	M-01	
N° TARA:	T-05	
W (tara + M. Humeda) gr.	864.21	
W (tara + M. Seca) gr.	723.49	
W agua (gr)	140.72	
W tara (gr)	133.72	
W Muestra Seca (gr)	589.77	
Contenido de Humedad (%)	23.86%	·

OBSERVACIONES	El Contenido de Humedad de la muestra de suelo extraido en la Calicata C-07, presenta un W(%) Promedio de 0%
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 108 - ASTM D 2216 - ASTM D 4220-89

	GRUPO DASAT - LABORATO	AREA:	LABORATORIO					
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CO	ONTROL DE CALIDAD	REG. ESTUDIO:	024-2022				
	DATOS DEL PROY	DAT	OS DEL PERSONAL					
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDA COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS D		JEFE DE CALIDAD	ING, DARWIN SANCHEZ TAMAY				
UBICACION:	VIA EL MILA	GRO - EL VALOR	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ				
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DE	YVIS SANCHEZ TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY				
	DATOS DEL MUES	CLASIFICACION DEL SUEI	O CON FINES DE PAVIMENTACION					
CALICATA: MUESTRA:	C-08 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	0.20 m. A 1.50 m. 30/09/2022	CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	Δ.2.7 (1)			

CALICATA:	C-08	
MUESTRA:	M-01	*
N° TARA:	T-13	
W (tara + M. Humeda) gr.	719.09	
W (tara + M. Seca) gr.	618.48	
W agua (gr)	100.61	
W tara (gr)	134.58	
W Muestra Seca (gr)	483.90	,
Contenido de Humedad (%)	20.79%	

OBSERVACIONES	El Contenido de Humedad de la muestra de suelo extraido en la Calicata C-08, presenta un W(%) Promedio de 0%
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 108 - ASTM D 2216 - ASTM D 4220-89

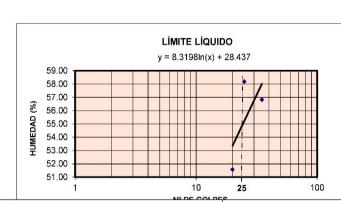
Anexo 3.2: Resultados de ensayos para la clasificación del suelo

		GRUPO DASAT - LABORATORIO DE SUELOS Y PAVIMENTOS							AREA:	LABORATORIO)
GEOTECNIA	DASAT				CONTROL DE	CALIDAD			REG. ESTUDIO:	024-2022	•
TESIS:		DATOS DEL PROYECTO "INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"						JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SA		
UBICACION SOLICITAN					LAGRO - EL VALO DEYVIS SANCHEZ		500 11		TEC. LAB.: ASISTENTE LAB.:	DARLIN AVELLA JHON DEYVIS S	NEDA HERNANDEZ
CALICATA				ATOS DEL MUE			20 m. A 1.50 n		CLASIFICACION DEL SI CLASIFICACION DEL		
MUESTRA:			M-01		FECHA:	. 0.	26/09/2022	li e	SUELO (AASHTO)	A	i-2-7 (0)
									OILS - ASTM. D 422 LOS POR TAMIZADO		
		TAMIZ	Abertura (mm)	PESO RETENIDO	P. RET. ACUMULADO			% QUE PASA	MUEST	RA TOTAL HUN	MEDA
ESA	PIEDRA (CANTOS		76.200 63.500 50.800	0.000 0.000 0.000 0.000	0.00 0.00 0.00 0.00	0.00% 0.00% 0.00% 0.00%	0.00% 0.00% 0.00% 0.00%	100.00% 100.00% 100.00% 100.00%	TEMPERATURA D	E SECADO	110 °C
FRACCION GRUESA	GRAVA GRUESA	1 1/2" 1" 3/4"	38.100 25.400 19.050	0.000 0.000 0.000	0.00 0.00 0.00	0.00% 0.00% 0.00%	0.00% 0.00% 0.00%	100.00% 100.00% 100.00%	FACTOR PARA PESO FRACCIÓN I		85.8%
FRA(EINA EINA	3/8"	12.700 9.525	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	MUEST PESO TOTAL MUEST	STRA TOTAL SE	CA
		1/4" Nº 4	6.350 4.760	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00% 99.76%	ENTRE (< N°10 Y PESO TOTAL MUES	′ >N°200)	336.40 gr.
	GRUESA	Nº 8 Nº 10	2.380	2.650	3.61 5.71	0.67%	0.91%	99.09% 98.55%	N°04 (gr		0.96 gr.
FINA	NA MEDIA	Nº 16 Nº 20	1.190 0.840	16.610 15.320	22.32 37.64	4.20% 3.88%	5.65% 9.53%	94.35% 90.47%	PESO TOTAL MUEST	RA SECA (gr)	395.15 gr.
-RACCION FINA	ARENA	Nº 40	0.590 0.426	40.830 62.560	78.47 141.03	10.33% 15.83%	19.86% 35.69%	80.14% 64.31%	ANALI	SIS FRACCION	FINA
FRAC	NH ANH	Nº 50 Nº 60 Nº 80	0.297 0.250 0.177	38.700 33.330 59.120	179.73 213.06 272.18	9.79% 8.43% 14.96%	45.48% 53.92% 68.88%	54.52% 46.08% 31.12%	TOTAL	WG =	0.96
	=	Nº 100 Nº 200	0.149 0.074	11.670 56.160	283.85 340.01	2.95% 14.21%	71.83% 86.05%	28.17% 13.95%	ANALI % QUE PASA	SIS FRACCION MALLA N°04	99.76%
		FONDO	0.010 TAL	55.140 395.15 gr.	395.15	13.95%	100.00%	0.00%	FRACCION SECA	S=	291.6
100.0 90.0 80.0 70.0 60.0 40.0 30.0 20.0 0.0	000		10.000		1.000	Tamiz		.100	0.010		0.001
	60=		0.37		I D3	n	0.1	17	D10 =		
			Cu =				Co		510-		
OBSER	VACIONES	LA	MUESTRA E) 2487 - STANDARD CLA		F SOILS FOR
NORW	IAS QUE CAN EL SAYO								OUN SUELO DE: A-2-7 (I		
	·	•									

	GRUPO DASAT - LABORATORIO DE SU	IELOS Y PAVIMENTOS	AREA:	LABORATORIO
GECTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTROL D	REG. ESTUDIO	024-2022	
	DATOS DEL PROYECTO		DATOS DEL PERSONAL	
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTI COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL I	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY	
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - EL VA	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ	
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SANCH	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY	
DATOS DEL MUESTREO				DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: MUESTRA:	C-01 PROFUNDIDAD: M-01 FECHA:	0.20 m. A 1.50 m. 26/09/2022	CLASIFICACION DEL SUELO	A-2-7 (0)

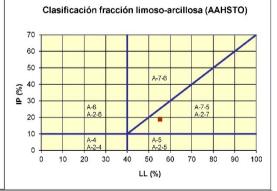
	LIMITE LIQUIDO	LIMITE PLAS	TICO			
Nº DE CAIDAS	35	20	LIMITE PLAS	SIICO		
Nº DE CAPSULA	D-09	D-10	D-11	D-12 D-13		
WTh, gr	76.59	71.88	81.71	56.91	81.94	
WTs , gr	69.02	64.49	72.7	55.29	80.38	
W CAPSULA	55.7	51.79	55.23	51.16	75.72	
Wω	7.57	7.39	9.01	1.62	1.56	
W SECO , gr	13.32	12.7	17.47	4.13	4.66	
ω, (%)	56.83	58.19	51.57	39.23	33.48	

LL: 55.22 LP: 36.35 IP: 18.87



LI = A*Ln(x)+B A= 8.3198 B= 28.437





Sistema unificado de clasificación de suelos (S.U.C.S.)
Suelo de partículas gruesas. Suelo de partículas gruesas con finos (suel
Arena limosa SM

Sistema de Clasificacion de Suelos (AAHSTO) <u>Material granular</u> Excelente a bueno como subgrado A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa

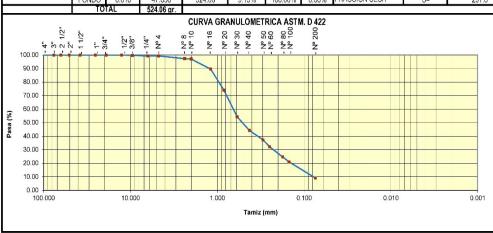
OBSERVACIONES
De acuerdo al indice de plasticidad, se trata de un suelo con Arena limosa SM o A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa, con mediana plasticidad

NORMAS QUE IMPLICAN
EL ENSAYO

MTC E 110 - MTC E 111 - AASHTO T 89

	GRUPO DASAT - LABORATO	RIO DE SUELOS	AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CO	REG. ESTUDIO:	024-2022		
	DATOS DEL PROY	DAT	OS DEL PERSONAL		
TESIS:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS D		JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY	
UBICACION:	VIA EL MILA	GRO - EL VALOR		TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DE	YVIS SANCHEZ TAMA	·Υ	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
	DATOS DEL MUES	CLASIFICACION DEL SI	JELO CON FINES DE PAVIMENTACION		
CALICATA: MUESTRA:		PROFUNDIDAD: ECHA:	CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	A-2-7 (0)	

			TAMIZ	Abertura	PESO	P. RET.	%	% RET.	% QUE	MUECT	RA TOTAL HU	4EDA	
			IAWIZ	(mm)	RETENIDO	ACUMULADO	RETENIDO	ACUMULA	PASA	MIDEST	RA TOTAL HUI	MEDA	
	PIE	ORA O	4"	101.600	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%				
	CAN	VTOS	3"	76.200	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%				
SA			2 1/2"	63.500	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	TEMPERATURA DE SECADO 110 °C			
GRUESA		GRUESA	2*	50.800	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%				
89		5	1 1/2"	38.100	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%				
	₹	GR	1"	25.400	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%				
FRACCION	GRAVA		3/4"	19.050	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%				
AC	G		1/2"	12.700	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	MUES	MUESTRA TOTAL SECA		
8.		FINA	3/8"	9.525	1.590	1.59	0.30%	0.30%	99.70%			.UA	
		Ξ	1/4"	6.350	2.300	3.89	0.44%	0.74%	99.26%	PESO TOTAL MUEST	10 /	461.65 gr.	
			N° 4	4.760	0.000	3.89	0.00%	0.74%	99.26%	ENTRE (< N 10 1 >N 200)		401.00 gr.	
		ORUESA	N° 8	2.380	10.670	14.56	2.04%	2.78%	97.22%	PESO TOTAL MUES		0.00 gr.	
		GRU	Nº 10	2.000	1.410	15.97	0.27%	3.05%	96.95%	N°04 (gr)	0.00 gr.	
4			Nº 16	1.190	39.150	55.12	7.47%	10.52%	89.48%	Anna and anno Mineral		524.06 gr.	
FRACCION FINA		MEDIA	Nº 20	0.840	81.240	136.36	15.50%	26.02%	73.98%	PESO TOTAL MUEST	RA SECA (gr)	524.00 gr.	
z	≰	₩.	N° 30	0.590	103.140	239.50	19.68%	45.70%	54.30%	ANALI	SIS FRACCION	CINA	
용	ARENA		N° 40	0.426	52.950	292.45	10.10%	55.80%	44.20%	ANALI	OIO I NACCION	IIIA	
SC.	A		Nº 50	0.297	36.660	329.11	7.00%	62.80%	37.20%	TOTAL	WG =	3.89	
≥		A	N° 60	0.250	25.830	354.94	4.93%	67.73%	32.27%	TOTAL	110-	0.00	
		FINA	Nº 80	0.177	40.010	394.95	7.63%	75.36%	24.64%	ΔΝΔΙΙ	SIS FRACCION	FINΔ	
	ı		Nº 100	0.149	19.080	414.03	3.64%	79.00%	21.00%				
			N° 200	0.074	62.180	476.21	11.87%	90.87%	9.13%	% QUE PASA	MALLA N°04	99.26%	
			FONDO	0.010	47.850	524.06	9.13%	100.00%	0.00%	FRACCION SECA	S=	291.6	
			TO	TAL	524.06 gr.								



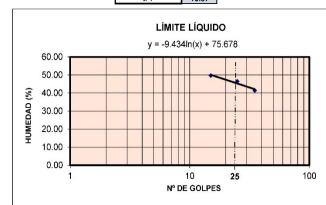
D60=	0.70	D30	0.25	D10 =	0.09
	Cu =	8.11	Cc=	1.07	

OBSERVACIONES	LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SEGUN LA NORMA (ASTM. D 2487 - STANDARD CLASSIFICATION OF SOILS FOR ENGINEERING PURPOSES), Y SE CLASIFICA COMO UN SUELO DE: A-2-7 (0)
IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 204 - MTC E205 - NTP 400.022 - MTC E 201 - ASTM C128 - AASTHO T84

	GRUPO DASAT - LAB	ORATORIO DE SU	AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT	FORMATO	DE CONTROL DI	REG. ESTUDIO	024-2022	
	DATOS D		DATOS DEL PERSONAL		
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLAS COMPACTACIÓN APLICADO EN SU		JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY	
UBICACION:	VIA	EL MILAGRO - EL VA	LOR	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA	JHON DEYVIS SANCH	EZ TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
DATOS DEL MUESTREO				CLASIFICACION	DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: MUESTRA:		OFUNDIDAD: CHA:	CLASIFICACION DEL SUELO	A-2-7 (0)	

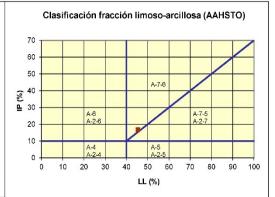
	LIMITE LIQUIDO	LIMITE DI	CTICO			
Nº DE CAIDAS	35	25	15	LIMITE PLASTICO		
N° DE CAPSULA D-01 D-02 D-03				D-04	D-05	
WTh, gr	75.34	71.75	64.16	53.75	60.46	
WTs , gr	69.13	65.40	59	52.56	59.36	
W CAPSULA	54.14	51.74	48.61	48.52	55.35	
Wω	6.21	6.35	5.16	1.19	1.1	
W SECO , gr	14.99	13.66	10.39	4.04	4.01	
ω,(%)	41.43	46.49	49.66	29.46	27.43	

LL:	45.31	LP:	28.44
	IP·	16.87	



LI = A*Ln(x)+B A= -9.434 B= 75.678





Sistema unificado de clasificación de suelos (S.U.C.S.) Suelo de partículas gruesas (Nomenclatura con símbolo doble). Arena bien graduada con limo SW SM Sistema de Clasificacion de Suelos (AAHSTO)

Material granular

Excelente a bueno como subgrado

A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa

OBSERVACIONES

De acuerdo al Indice de plasticidad, se trata de un suelo con Arena bien graduada con limo SW SM o A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa, con mediana plasticidad

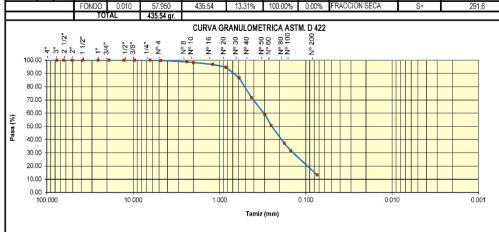
NORMAS QUE IMPLICAN
EL ENSAYO

De acuerdo al Indice de plasticidad, se trata de un suelo con Arena bien graduada con limo SW SM o A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa, con mediana plasticidad

MITC E 110 - MITC E 111 - AASHTO T 89

	GRUPO DASAT - LABORATORIO DE SUE	AREA:	LABORATORIO			
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTROL DE	REG. ESTUDIO:	024-2022			
	DATOS DEL PROYECTO	DA	TOS DEL PERSONAL			
TESIS:		"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"				
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - EL VAL	OR .	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ		
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SANCHE	Z TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY		
	DATOS DEL MUESTREO	CLASIFICACION DEL	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION			
CALICATA: MUESTRA:	C-03 PROFUNDIDAD M-01 FECHA:	CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	A-2-7 (0)			

			TAMIZ	Abertura	PESO	P. RET.	%	% RET.	% QUE	MILE	STRA TOTAL HI	IMEDA
			IAMIZ	(mm)	RETENIDO	ACUMULADO	RETENIDO	ACUMULA	PASA	WICE	SIKA IQIAL H	JWIEDA
	PIE	DRA O	4"	101.600	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%			
1000	CAI	SOTI	3"	76.200	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	TEMPERATURA D	E SECADO	110 °C
SS			2 1/2"	63.500	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	I LIMITERATURA D	LOLUADO	110 0
当	l	3RUESA	2"	50.800	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	5		
55	l	5	1 1/2"	38.100	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FACTOR PARA PESO	RETENIDO EN	ROME ACCA
Z	3	8	1"	25.400	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FRACCION		86.5%
S	GRAVA	19358	3/4"	19.050	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FRACCION	FINA	
FRACCION GRUESA	9		1/2"	12.700	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	MUESTRA TOTAL SECA		SECA
뜐	l	FINA	3/8"	9.525	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	602 TEX		
	l	℡	1/4"	6.350	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	ENTRE (< N TO 1 > N 200)		372.27 gr.
			Nº 4	4.760	0.680	0.68	0.16%	0.16%	99.84%			OTZIZI gr.
		GRUESA	Nº 8	2.380	4.640	5.32	1.07%	1.22%	98.78%	PESO TOTAL MUES		0.68 gr.
1	l	GRU	N° 10	2.000	2.090	7.41	0.48%	1.70%	98.30%	N°04 (gr)	0.00 gr.
< <	l		N° 16	1.190	6.320	13.73	1.45%	3.15%	96.85%			435.54 gr.
≧	l	MEDIA	N° 20	0.840	9.080	22.81	2.08%	5.24%	94.76%	PESO TOTAL MUEST	RA SECA (gr)	400.04 gr.
FRACCION FINA	ARENA	ME	N° 30	0.590	35.250	58.06	8.09%	13.33%	86.67%	ΔΝΔ	LISIS FRACCIO	N FINA
용	2		N° 40	0.426	64.650	122.71	14.84%	28.17%	71.83%	AllA	LIGIOT TRACCIO	N T IIION
Š	A		№ 50	0.297	56.400	179.11	12.95%	41.12%	58.88%	TOTAL WG = 0.68		0.68
쭚	l	<	N° 60	0.250	36.730	215.84	8.43%	49.56%	50.44%	TOTAL	110	0.00
1 =	I	FINA	N° 80	0.177	57.820	273.66	13.28%	62.83%	37.17%	ANALISIS FRACCION FINA		N FINA
I	I		Nº 100	0.149	24.000	297.66	5.51%	68.34%	31.66%			
			Nº 200	0.074	79.930	377.59	18.35%	86.69%	13.31%	% QUE PASA	MALLA N°04	99.84%
			FONDO	0.010	57.950	435.54	13.31%	100.00%	0.00%	FRACCION SECA	S=	291.6
			TO	TAL	435.54 ar.		•	•		•		



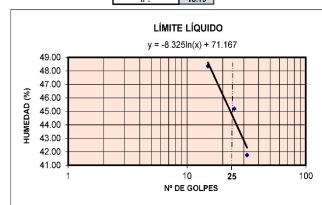
D60=	0.33	D30	0.15	D10 =	
	Cu =		Cc=		

OBSERVACIONES	LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SEGUN LA NORMA (ASTM. D 2487 - STANDARD CLASSIFICATION OF SOILS FOR ENGINEERING PURPOSES), Y SE CLASIFICA COMO UN SUELO DE: A-2-7 (0)
IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 204 - MTC E205 - NTP 400.022 - MTC E 201 - ASTM C128 - AASTHO T84

	GRUPO DASAT - LABORATORIO DE S	AREA:	LABORATORIO			
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTROL D	REG. ESTUDIO 024-2022				
	DATOS DEL PROYECTO	DATOS DEL PERSONAL				
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓP? COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY			
UBICACION:	VIA EL MILAGRÓ - EL VA	ALOR	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ		
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SANC	HEZ TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY		
	DATOS DEL MUESTREO		CLASIFICACION	DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION		
CALICATA:	C-03 PROFUNDIDAD:	CLASIFICACIÓN	A-2-7 (0)			
MUESTRA:	M-01 FECHA:	27/09/2022	DEL SUELO A-2-7 (U)			

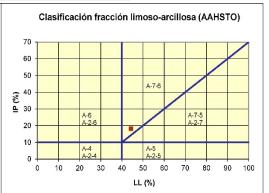
	LIMITE LIQUIDO	LIMITE DI ACTICO					
Nº DE CAIDAS	32	25	15	LIMITE PLASTICO			
Nº DE CAPSULA	D-16	D-17	D-18	D-19	D-20		
WTh, gr	99.01	97.02	100.2	80.98	82.51		
WTs, gr	92.32	90.77	92.56	79.68	81.35		
W CAPSULA	76.3	76.94	76.76	74.82	76.82		
Wω	6.69	6.25	7.64	1.30	1.16		
W SECO , gr	16.02	13.83	15.8	4.86	4.53		
ω, (%)	41.76	45.19	48.35	26.75	25.61		

LL: 44.37 LP: 26.18



LI = A*Ln(x)+B						
A=	-8.325					
B=	71.167					





Sistema unificado de clasificación de suelos (S.U.C.S.)
Suelo de partículas gruesas. Suelo de partículas gruesas con finos (suel
Arena arcillosa SC

Sistema de Clasificacion de Suelos (AAHSTO)

Material granular

Excelente a bueno como subgrado

A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa

OBSERVACIONES

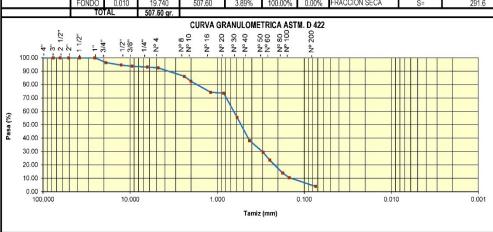
De acuerdo al indice de plasticidad, se trata de un suelo con Arena arcillosa C o A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa, con mediana plasticidad

NORMAS QUE IMPLICAN
EL ENSAYO

MTC E 110 - MTC E 111 - AASHTO T 89

	GRUPO DASAT - LABORA	TORIO DE SUELOS	AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE	REG. ESTUDIO:	024-2022		
	DATOS DEL PI	ROYECTO		DA	TOS DEL PERSONAL
TESIS:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTIC COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELO			JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACION:	VIA EL I	/IILAGRO - EL VALOR		TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON	DEYVIS SANCHEZ TAMA	λΥ	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
	DATOS DEL M	JESTREO		CLASIFICACION DEL	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: MUESTRA:	C-04 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	A-2-7 (0)	

	_		TA 8417	Abertura	PESO	P. RET.	%	% RET.	% QUE	MUE	TDA TOTAL III	IMEDA	
			TAMIZ	(mm)	RETENIDO	ACUMULADO	RETENIDO	ACUMULA	PASA	MUES	STRA TOTAL HU	IMEDA	
	PIEC	DRA O	4"	101.600	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%				
h-pages	CAN	NTOS	3"	76.200	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	TEMPERATURA DE SECADO		110 °C	
SA			2 1/2"	63.500	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%			110 0	
H.		SA	2"	50.800	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%				
R		GRUE	1 1/2"	38.100	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FACTOR PARA PESO	DETENIDO EN	100.000012	
Z	×	GR	1"	25.400	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FRACCION	7,07,07,000,000,000,000,000	88.5%	
5	GRAVA	25/2	3/4"	19.050	18.110	18.11	3.57%	3.57%	96.43%	FRACCION	FINA		
FRACCION GRUESA	9		1/2"	12.700	9.740	27.85	1.92%	5.49%	94.51%	MUESTRA TOTAL SECA		SECA	
쯌		FINA	3/8"	9.525	4.240	32.09	0.84%	6.32%	93.68%			JLUA	
5000		Ξ	1/4"	6.350	3.130	35.22	0.62%	6.94%	93.06%	PESO TOTAL MUESTRA SECA (gr)		417.23 gr.	
			Nº 4	4.760	3.320	38.54	0.65%	7.59%	92.41%	ENTRE (< N°10 Y		417.20 gr.	
		SRUESA	№8	2.380	32.090	70.63	6.32%	13.91%	86.09%	PESO TOTAL MUES		3.32 gr.	
		GRU	Nº 10	2.000	18.670	89.30	3.68%	17.59%	82.41%	N°04 (gr)		
4			Nº 16	1.190	41.630	130.93	8.20%	25.79%	74.21%			507.60 gr.	
FRACCION FINA		MEDIA	Nº 20	0.840	3.350	134.28	0.66%	26.45%	73.55%	PESO TOTAL MUEST	RA SECA (gr)	507.00 gr.	
Z	≰	ME	Nº 30	0.590	92.470	226.75	18.22%	44.67%	55.33%	ANAI	ISIS FRACCIO	I EINA	
응	ARENA	1	Nº 40	0.426	87.090	313.84	17.16%	61.83%	38.17%	ANAL	ISIS FRACCIOI	TIMA	
Ö	A		Nº 50	0.297	44.360	358.20	8.74%	70.57%	29.43%	TOTAL	WG =	38.54	
2		-	Nº 60	0.250	29.430	387.63	5.80%	76.37%	23.63%	TOTAL	WG -	30.04	
	ı	FINA	Nº 80	0.177	49.720	437.35	9.80%	86.16%	13.84%	ANALISIS FRACCION FINA		I FINA	
	ı	т.	Nº 100	0.149	16.860	454.21	3.32%	89.48%	10.52%			2.3.3.3.3	
			Nº 200	0.074	33.650	487.86	6.63%	96.11%	0.00	% QUE PASA	MALLA N°04	92.41%	
			FONDO	0.010	19.740	507.60	3.89%	100.00%	0.00%	FRACCION SECA	S=	291.6	
			TO	TAL	507.60 ar.								



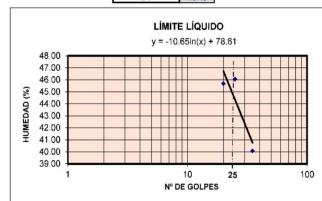
D60=	0.91	D30 0.33		D10 =	0.15
	Cu =	5.95	Cc=	0.77	

OBSERVACIONES	LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SEGUN LA NORMA (ASTM. D 2487 - STANDARD CLASSIFICATION OF SOILS FOR ENGINEERING PURPOSES), Y SE CLASIFICA COMO UN SUELO DE: A-2-7 (0)
NORMAS QUE IMPLICAN EL	MTC E 204 - MTC E205 - NTP 400.022 - MTC E 201 - ASTM C128 - AASTHO T84
ENSAYO	MICE 204 - MICE 203 - NIF 400.022 - MICE 201 - ASIM C120 - AASIMO 104

	GRUPO DASA	AT - LABORATORIO DE SU	AREA: LABORATORIO		
GEOTECNIA DASAT	F	REG. ESTUDIO 024-2022			
_			DATOS DEL PERSONAL		
PROYECTO:			MO CONTENIDO DE HUMEDAD DE MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA'	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACION:		VIA EL MILAGRO - EL VA	LOR	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:		TESISTA JHON DEYVIS SANCH	EZ TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
		DATOS DEL MUESTREO		CLASIFICACION	N DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: MUESTRA:	C-04 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	CLASIFICACION DEL SUELO	A-2-7 (0)	

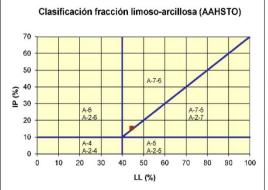
	LIMITE LIQUIDO	LIMITE DI ACTICO					
Nº DE CAIDAS	20	35	25	LIMITE PLASTICO			
Nº DE CAPSULA	D-14	D-15	D-16	D-17	D-18		
WTh, gr	103.24	98.15	107.46	82.54	82.03		
WTs , gr	94.56	91.75	97.63	81.24	80.88		
W CAPSULA	75.56	75.78	76.29	76.91	76.74		
Wω	8.68	6.4	9.83	1.30	1.15		
W SECO, gr	19	15.97	21.34	4.33	4.14		
ω, (%)	45.68	40.08	46.06	30.02	27.78		

LL: 44.33 LP: 28.90 IP: 15.43



LI = A*Ln(x)+B								
A=	-10.65							
B=	78.61							





Sistema unificado de clasificación de suelos (S.U.C.S.)
Suelo de partículas gruesas. Suelo limpio.

Arena mal graduada SP

Sistema de Clasificacion de Suelos (AAHSTO) <u>Material granular</u> Excelente a bueno como subgrado A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa

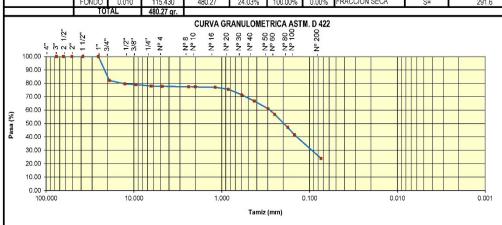
OBSERVACIONES
De acuerdo al indice de plasticidad, se trata de un suelo con Arena mal graduada SP o A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa, con mediana plasticidad

NORMAS QUE IMPLICAN
EL ENSAYO

MTC E 110 - MTC E 111 - AASHTO T 89

	GRUPO DASAT - LABORATORIO	AREA:	LABORATORIO			
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTR	REG. ESTUDIO:	024-2022			
	DATOS DEL PROYECTO	DA	DATOS DEL PERSONAL			
TESIS:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN I COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY			
UBICACION:	VIA EL MILAGRO	- EL VALOR	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ		
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS	SANCHEZ TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY		
	DATOS DEL MUESTREC	CLASIFICACION DEL	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION			
CALICATA: MUESTRA:	C-05 PROF M-01 FECH	UNDIDAD: 0.20 m. A 1.50 m. A: 28/09/2022	CLASIFICACION DEL A-2-6 (0)			

	_		TAMIZ	Abertura	PESO	P. RET.	%	% RET.	% QUE	MILES	TRA TOTAL HI	IMEDA	
			IAME	(mm)	RETENIDO	ACUMULADO	RETENIDO	ACUMULA	PASA	WIDE	IKA IOIAL III	MICUA	
	PIEL	DRA O	4"	101.600	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%				
10000	CAN	NTOS	3"	76.200	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	TEMPERATURA DE SECADO 1		110 °C	
SA	П	10000	2 1/2"	63.500	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%			110 0	
GRUESA	ı	SA	2"	50.800	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%				
89	ı	GRUESA	1 1/2*	38.100	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FACTOR PARA PESO	RETENIDO EN		
Z	¥	GR.	1"	25.400	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FRACCION		53.6%	
-RACCION	GRAVA	2000	3/4"	19.050	85.840	85.84	17.87%	17.87%	82.13%	PRACCION	TINA		
AC	D.		1/2"	12.700	12.320	98.16	2.57%	20.44%	79.56%	MUESTRA TOTAL SECA		RECA	
F	ı	FINA	3/8"	9.525	2.210	100.37	0.46%	20.90%	79.10%			LUA	
	ı	듄	1/4"	6.350	5.580	105.95	1.16%	22.06%	77.94%	PESO TOTAL MUESTRA SECA (gr) ENTRE (< N°10 Y >N°200)		256.51 gr.	
9		2	N° 4	4.760	1.250	107.20	0.26%	22.32%	77.68%			200.01 gr.	
		GRUESA	N°8	2.380	1.130	108.33	0.24%	22.56%	77.44%	PESO TOTAL MUESTRA SECA >		1.25 gr.	
	ı	GRU	Nº 10	2.000	0.380	108.71	0.08%	22.64%	77.36%	N°04 (gr)	1.20 gr.	
-	ı	100	Nº 16	1.190	1.630	110.34	0.34%	22.97%	77.03%			480.27 gr.	
FINA		MEDIA	N° 20	0.840	7.160	117.50	1.49%	24.47%	75.53%	PESO TOTAL MUEST	RA SECA (gr)	400.27 gr.	
Z	\$	MEI	Nº 30	0.590	20.060	137.56	4.18%	28.64%	71.36%	ANAI	ISIS FRACCIO	I EINA	
용	ARENA		Nº 40	0.426	22.190	159.75	4.62%	33.26%	66.74%	Allac	IOIO FRACCIOI	TEINA	
-RACCION	¥		N° 50	0.297	27.080	186.83	5.64%	38.90%	61.10%	TOTAL	WG =	107.20	
25	ı	< €	Nº 60	0.250	20.220	207.05	4.21%	43.11%	56.89%	TOTAL	WG =	107.20	
	ı	FINA	Nº 80	0.177	47.500	254.55	9.89%	53.00%	47.00%	ANAI	ISIS ERACCIOI	I FIMA	
	ı	-	Nº 100	0.149	26.020	280.57	5.42%	58.42%	41.58%	ANALISIS FRACCION FINA		11111/0	
			Nº 200	0.074	84.270	364.84	17.55%	75.97%	24.03%	% QUE PASA	MALLA N°04	77.68%	
			FONDO	0.010	115.430	480.27	24.03%	100.00%	0% 0.00% FRACCION SECA S= 291.6				
			TOTAL 480.27 gr.										



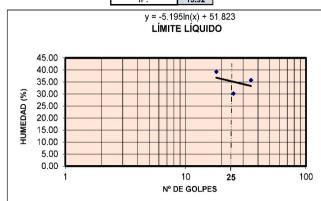
D60=	0.34	D30	0.11	D10 =	
	Cu =		Cc=		

PURPOSES), Y SE CLASIFICA COMO UN SUELO DE: A-2-6 (0)	-
μ	-

	GRUPO DASAT - LABORATORIO DE SU	AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTROL DE CALIDAD			024-2022
	DATOS DEL PROYECTO		DATOS DEL PERSONAL	
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"			ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - EL VA	LOR	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SANCH	EZ TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
DATOS DEL MUESTREO				DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: MUESTRA:	C-05 PROFUNDIDAD: M-01 FECHA:	0.20 m. A 1.50 m. 28/09/2022	CLASIFICACIÓN DEL SUELO	A-2-6 (0)

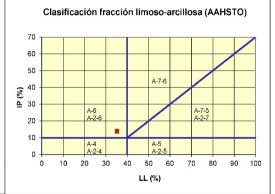
	LIMITE LIQUIDO	LIMITE PLASTICO				
Nº DE CAIDAS	25	35	18	LIMITE PLASTICO		
Nº DE CAPSULA	D-06	D-07	D-08	D-09	D-10	
WTh, gr	83.25	80.55	68.55	59.79	57.93	
WTs , gr	77.09	73.7	63.18	58.95	56.65	
W CAPSULA	56.7	54.55	49.51	53.71	51.79	
Wω	6.16	6.85	5.37	0.84	1.28	
W SECO , gr	20.39	19.15	13.67	5.24	4.86	
ω, (%)	30.21	35.77	39.28	16.03	26.34	

LL: 35.10 LP: 21.18 IP: 13.92



LI = A*Ln(x)+B A= -5.195 B= 51.823





Sistema unificado de clasificación de suelos (S.U.C.S.)
Suelo de partículas gruesas. Suelo de partículas gruesas con finos (suel
Arena arcillosa con grava SC

Sistema de Clasificacion de Suelos (AAHSTO)

<u>Material granular</u>

Excelente a bueno como subgrado

A-2-6 Grava y arena arcillosa o limosa

OBSERVACIONES

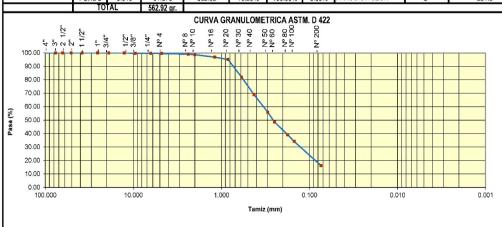
De acuerdo al indice de plasticidad, se trata de un suelo con Arena arcillosa con grava SC o A-2-6 Grava y arena arcillosa o limosa, con mediana plasticidad

NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO

MTC E 110 - MTC E 1111 - AASHTO T 89

	GRUPO DASAT - LABORATORIO DE SI	AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTROL D	REG. ESTUDIO:	024-2022	
	DATOS DEL PROYECTO	DA	TOS DEL PERSONAL	
TESIS:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPT COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY	
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - EL VA	LOR	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SANCH	IEZ TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
	DATOS DEL MUESTREO	CLASIFICACION DEL S	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION	
CALICATA: MUESTRA:	C-06 PROFUNDID/ M-01 FECHA:	AD: 0.20 m. A 1.50 m. 29/09/2022	CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	A-2-6 (0)

	_		T 4 1417	Abertura	PESO	P. RET.	%	% RET.	% QUE	MUESTRA TOTAL HUMEDA		
			TAMIZ	(mm)	RETENIDO	ACUMULADO	RETENIDO	ACUMULA	PASA	MUES	IKA IUIAL HI	INIEUA
	PIE	ORA O	4"	101.600	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%			
	CAI	NTOS	3"	76.200	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	TEMPERATURA DE SECADO		110 °C
SA		0	2 1/2"	63.500	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	TEMPERATURAD	E SECADO	110 C
핌		SA	2"	50.800	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%			
용		GRUE	1 1/2"	38.100	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FACTOR PARA PESO	DETENIDO EN	
Z	4	GR	1"	25.400	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FRACCION		83.3%
S	GRAVA		3/4"	19.050	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	PRACCION	FINA	
FRACCION GRUESA	G.		1/2"	12.700	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	MUESTRA TOTAL SECA		SECA
꾼		FINA	3/8"	9.525	1.880	1.88	0.33%	0.33%	99.67%			DECA
		Ξ	1/4"	6.350	0.000	1.88	0.00%	0.33%	99.67%	PESO TOTAL MUEST	10 ,	466.65 gr.
			N° 4	4.760	0.530	2.41	0.09%	0.43%	99.57%	ENTRE (< N°10 Y >N°200)		400.00 gr.
		GRUESA	N° 8	2.380	2.490	4.90	0.44%	0.87%	99.13%	PESO TOTAL MUES		0.53 gr.
		GRU	Nº 10	2.000	2.320	7.22	0.41%	1.28%	98.72%	N°04 (gr)	0.55 gr.
-			Nº 16	1.190	10.260	17.48	1.82%	3.11%	96.89%			562.92 gr.
-RACCION FINA		MEDIA	Nº 20	0.840	10.100	27.58	1.79%	4.90%	95.10%	PESO TOTAL MUEST	RA SECA (gr)	502.92 yr.
Z	\$	ME	Nº 30	0.590	73.650	101.23	13.08%	17.98%	82.02%	ANAI	ISIS FRACCIO	N EINA
용	ARENA	_	Nº 40	0.426	73.440	174.67	13.05%	31.03%	68.97%	Allah	.ISIS FRACCIO	N F IN A
JQ	A		№ 50	0.297	73.800	248.47	13.11%	44.14%	55.86%	TOTAL	WG =	2.41
\\$		∢	Nº 60	0.250	40.680	289.15	7.23%	51.37%	48.63%	TOTAL	110-	2.41
	l	FINA	Nº 80	0.177	53.150	342.30	9.44%	60.81%	39.19%	ANALISIS FRACCION FINA		N FINA
	l	-	N° 100	0.149	28.210	370.51	5.01%	65.82%	34.18%			
			N° 200	0.074	101.040	471.55	17.95%	83.77%	16.23%	% QUE PASA	MALLA N°04	99.57%
			FONDO	0.010	91.370	562.92	16.23%	100.00%	0.00%	FRACCION SECA	S=	291.6
			TO	TAL	562.92 gr.							



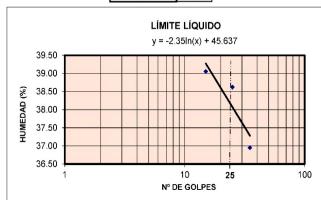
D60=	0.34	D30	0.14	D10 =	
	Cu =		Cc=		

OBSERVACIONES	RA EN ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SEGUN LA NORMA (ASTM. D 2487 - STANDARD CLASSIFICATION OF SOILS FOR ENGINEERING PURPOSES), Y SE CLASIFICA COMO UN SUELO DE: A-2-6 (0)
IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 204 - MTC E205 - NTP 400.022 - MTC E 201 - ASTM C128 - AASTHO T84

	GRUPO DASAT - LABORATO	RIO DE SUELOS Y PAVIMENTOS	AREA:	LABORATORIO
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CO	NTROL DE CALIDAD	REG. ESTUDIO	024-2022
	DATOS DEL PROY		DATOS DEL PERSONAL	
PROYECTO:		EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACION:	VIA EL MILA	GRO - EL VALOR	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DE	/VIS SANCHEZ TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
DATOS DEL MUESTREO			CLASIFICACION	N DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: MUESTRA:	C-06 PROFUNDID. M-01 FECHA:	AD: 0.20 m. A 1.50 m. 29/09/2022	CLASIFICACION DEL SUELO	A-2-6 (0)

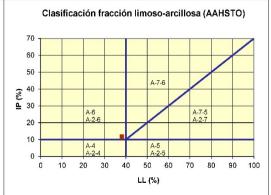
	LIMITE LIQUIDO	LIMITE PLASTICO				
Nº DE CAIDAS	15	35	25	LIMITE PLASTICO		
N° DE CAPSULA	D-19	D-20	D-21	D-22	D-23	
WTh, gr	104.29	99	155.99	140.70	140.78	
WTs , gr	96.03	93.04	149.37	139.17	139.58	
W CAPSULA	74.88	76.91	132.23	133.92	134.49	
Wω	8.26	5.96	6.62	1.53	1.2	
W SECO , gr	21.15	16.13	17.14	5.25	5.09	
ω,(%)	39.05	36.95	38.62	29.14	23.58	

LL:	38.07	LP:	26.36
	IP:	11.71	



LI = **A***Ln(x)+**B** A= -2.35 B= 45.637





Sistema unificado de clasificación de suelos (S.U.C.S.)
Suelo de particulas gruesas. Suelo de particulas gruesas con finos (sue
Arena limosa SM

Sistema de Clasificacion de Suelos (AAHSTO)

<u>Material granular</u>

Excelente a bueno como subgrado

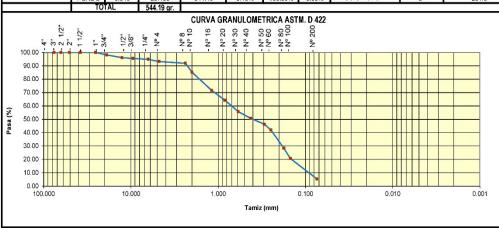
A-2-6 Grava y arena arcillosa o limosa

OBSERVACIONES De acuerdo al indice de plasticidad, se trata de un suelo con Arena limosa SM o A-2-6 Grava y arena arcillosa o limosa, con mediana plasticidad

NORMAS QUE IMPLICAN
EL ENSAYO MTC E 110 - MTC E 111 - AASHTO T 89

	GRUPO DASAT - LABORATORIO D	AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTRO	REG. ESTUDIO:	024-2022	
	DATOS DEL PROYECTO	DA	TOS DEL PERSONAL	
TESIS:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍ	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY	
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - E	EL VALOR	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SA	ANCHEZ TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
	DATOS DEL MUESTREO	CLASIFICACION DEL S	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION	
CALICATA: MUESTRA:	C-07 PROFUN M-01 FECHA:		CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	A-2-7 (0)

		TAMIZ Abertura (mm)		PESO	P. RET.	%	% RET.	% QUE	MUESTRA TOTAL HUMEDA		IMEDA			
				RETENIDO	ACUMULADO	RETENIDO	ACUMULA	PASA			INICUA			
	PIEDRA O CANTOS		4"	101.600	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%			110 °C		
FRACCION GRUESA			3"	76.200	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	TEMPERATURA DE SECADO				
		GRUESA	2 1/2"	63.500	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FACTOR PARA PESO RETENIDO EN FRACCION FINA	110 C			
			2"	50.800	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%					
8			1 1/2"	38.100	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%		ACTORNAMO			
Z	₹		1"	25.400	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%		87.8%			
S	GRAVA		3/4"	19.050	10.210	10.21	1.88%	1.88%	98.12%	FRACCION FINA				
AC.	G		1/2"	12.700	10.800	21.01	1.98%	3.86%	96.14%	MUESTRA TOTAL S		SEC A		
8		FINA	3/8"	9.525	3.660	24.67	0.67%	4.53%	95.47%	PESO TUTAL MUESTRA SECA (ĝr)	LUA			
		FI	1/4"	6.350	2.850	27.52	0.52%	5.06%	94.94%		471.29 gr.			
			Nº 4	4.760	9.350	36.87	1.72%	6.78%	93.22%	ENTRE (< N°10 Y >N°200)		47 1.20 gi.		
FRACCION FINA	ARENA	SRUESA	Nº 8	2.380	6.630	43.50	1.22%	7.99%	92.01%	PESO TOTAL MUESTRA SECA >		9.35 gr.		
		GRU	Nº 10	2.000	36.660	80.16	6.74%	14.73%	85.27%	N°04 (gr	')	5.55 gr.		
		,	№ 16	1.190	74.470	154.63	13.68%	28.41%	71.59%			544.19 gr.		
		DΙ	Nº 20	0.840	39.710	194.34	7.30%	35.71%	64.29%	PESO TOTAL MUEST	RA SECA (gr)	344. 18 gr.		
		MEDIA	Nº 30	0.590	46.440	240.78	8.53%	44.25%	55.75%	ANA	LISIS FRACCION	J FINA		
			Nº 40	0.426	26.900	267.68	4.94%	49.19%	50.81%	ANALIGIBTINACCIO		TIMA		
			Nº 50	0.297	24.060	291.74	4.42%	53.61%	46.39%	TOTAL WG	WG =	36.87		
				⋖′	Nº 60	0.250	23.520	315.26	4.32%	57.93%	42.07%	TOTAL	110-	50.07
		FINA	Nº 80	0.177	74.150	389.41	13.63%	71.56%	28.44%	ΔΝΔΙ	LISIS FRACCION	I FINA		
			_	Nº 100	0.149	42.720	432.13	7.85%	79.41%	20.59%				
			Nº 200	0.074	82.660	514.79	15.19%	94.60%	5.40%	% QUE PASA	MALLA N°04	93.22%		
		FONDO	0.010	29.400	544.19	5.40%	100.00%	0.00%	FRACCION SECA	S=	291.6			
			TO	TAL	544.19 gr.									



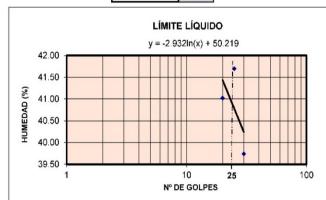
D60=	0.78	D30	0.23	D10 =	0.1
	Cu =	7.45	Cc=	0.68	

OBSERVACIONES	LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SEGUN LA NORMA (ASTM. D 2487 - STANDARD CLASSIFICATION OF SOILS FOR ENGINEERING PURPOSES), Y SE CLASIFICA COMO UN SUELO DE: A-2-7 (0)
IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 204 - MTC E205 - NTP 400.022 - MTC E 201 - ASTM C128 - AASTHO T84

	GRUPO DASAT - LABORATOR	AREA:	LABORATORIO		
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CON	REG. ESTUDIO	024-2022		
	DATOS DEL PROYE		DATOS DEL PERSONAL		
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"			ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY	
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - EL VALOR			DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ	
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYY	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY		
	DATOS DEL MUEST	CLASIFICACIO	N DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION		
CALICATA: MUESTRA:	C-07 PROFUNDIDAI M-01 FECHA:	0: 0.20 m. A 1.30 m. 30/09/2022	CLASIFICACION DEL SUELO	A-2-7 (fl)	

	LIMITE LIQUIDO	LIMITE DI ACTICO			
Nº DE CAIDAS	25	30	LIMITE PLASTICO		
N° DE CAPSULA	D-19	D-20	D-21	D-22	D-23
WTh, gr	78.4	73.98	98.4	80.76	81.49
WTs, gr	71.66	67.25	91.95	79.68	80.34
W CAPSULA	55.23	51.11	75.72	75.56	75.78
Wω	6.74	6.73	6.45	1.08	1.15
W SECO , gr	16.43	16.14	16.23	4.12	4.56
ω, (%)	41.02	41.70	39.74	26.21	25.22

LL:	40.78	LP:	25.72
	IP:	15.06	



LI = A*Ln(x)+B					
A=	-2.932				
B=	50.219				





Sistema unificado de clasificación de suelos (S.U.C.S.)
Suelo de partículas gruesas (Nomenciatura con símbolo doble).

Arena mal graduada con limo SP SM

Sistema de Clasificacion de Suelos (AAHSTO)

Material granular

Excelente a bueno como subgrado

A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa

OBSERVACIONES
De acuerdo al indice de plasticidad, se trata de un suelo con Arena mal graduada con limo SP SM o A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa, con mediana plasticidad

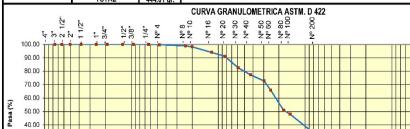
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO

MTC E 110 - MTC E 111 - AASHTO T 89

	GRUPO DASAT - LABOR	ATORIO DE SUELOS	Y PAVIMENTOS	AREA:	LABORATORIO
GEOTECNIA DASAT	FORMATO DI	CONTROL DE CAL	IDAD	REG. ESTUDIO:	024-2022
	DATOS DEL P	DA.	TOS DEL PERSONAL		
TESIS:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"			JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACION:	VIA EL	MILAGRO - EL VALOR		TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	SOLICITANTE: TESISTA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY				JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
	DATOS DEL MUESTREO				SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: Muestra:	C-08 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	0.20 m. A 1.50 m. 30/09/2022	CLASIFICACION DEL SUELO (AASHTO)	A-2-7 (1)

STANDARD TEST METHOD FOR PARTICLE SIZE ANALYSIS OF SOILS - ASTM. D 422 METODO DE ENSAYO DE ANALISIS GRANULOMETRICO DE SUELOS POR TAMIZADO

			T 4 8 41 7	Abertura	PESO	P. RET.	%	% RET.	% QUE	MUEC	TDA TOTAL III	MEDA
			TAMIZ	(mm)	RETENIDO	ACUMULADO	RETENIDO	ACUMULA	PASA	MUES	TRA TOTAL HI	JWEDA
	PIEL	ORA O	4"	101.600	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%			
	CA	SOTI	3"	76.200	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	TEMPERATURA D	E SECADO	110 °C
SA			2 1/2"	63.500	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	TEMPERATURAD	E SECADO	110 6
GRUESA		SA	2"	50.800	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%			
89		3RUESA	1 1/2"	38.100	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FACTOR PARA PESO	RETENIDO EN	
	¥	GR.	1"	25.400	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FRACCION FINA		67.5%
FRACCION	GRAVA	1233	3/4"	19.050	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	FRACCION FINA		N N
A O	Ö		1/2"	12.700	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%			SECA
毌		FINA	3/8"	9.525	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%)LUA
		표	1/4"	6.350	0.000	0.00	0.00%	0.00%	100.00%	ENTRE (< N°10 Y >N°200) PESO TOTAL MUESTRA SECA (gr) PESO TOTAL MUESTRA SECA >		295.52 gr.
			Nº 4	4.760	0.920	0.92	0.21%	0.21%	99.79%			255
		SRUESA	Nº 8	2.380	4.000	4.92	0.90%	1.11%	98.89%			0.92 gr.
		GRIL	Nº 10	2.000	2.940	7.86	0.66%	1.77%	98.23%	N°04 (gr)	0.02 gr.
4			Nº 16	1.190	18.710	26.57	4.21%	5.98%	94.02%			444.01 gr.
FRACCION FINA		MEDIA	Nº 20	0.840	12.910	39.48	2.91%	8.89%	91.11%	PESO TOTAL MUEST	RA SECA (gr)	444.01 gr.
z	ARENA	ME	Nº 30	0.590	37.950	77.43	8.55%	17.44%	82.56%	ΔΝΔΙ	ISIS FRACCIO	N FINA
용	REI	10.77	Nº 40	0.426	23.230	100.66	5.23%	22.67%	77.33%	AllAl		TIMA
Š	A		Nº 50	0.297	20.230	120.89	4.56%	27.23%	72.77%	TOTAL	WG =	0.92
2		⋖	Nº 60	0.250	30.010	150.90	6.76%	33.99%	66.01%	TOTAL	110-	U.UE
	ı	FINA	Nº 80	0.177	66.570	217.47	14.99%	48.98%	51.02%	ANALISIS FRACCION FINA		N FINA
1	ı		Nº 100	0.149	13.420	230.89	3.02%	52.00%	48.00%			
			Nº 200	0.074	69.550	300.44	15.66%	67.67%	02.0070	% QUE PASA	MALLA N°04	99.79%
			FONDO	0.010	143.570	444.01	32.33%	100.00%	0.00%	FRACCION SECA	S=	291.6
			TO	TAL	444.01 gr.							



1.000

10.000

30.00 20.00 10.00 0.00

 D60=
 0.26
 D30
 D10 =

 Cu =
 Cc=
 Cc=

Tamiz (mm)

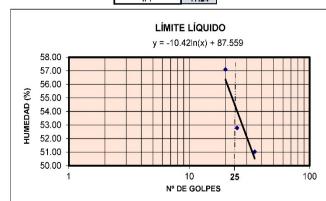
OBSERVACIONES	LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SEGUN LA NORMA (ASTM. D 2487 - STANDARD CLASSIFICATION OF SOILS FOR ENGINEERING PURPOSES), Y SE CLASIFICA COMO UN SUELO DE: A-2-7 (1)
IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 204 - MTC E205 - NTP 400.022 - MTC E 201 - ASTM C128 - AASTHO T84

	GRUPO DASAT - LABORATORIO DE SU	JELOS Y PAVIMENTOS	AREA:	LABORATORIO
BEOTECNIA DASAT	FORMATO DE CONTROL D	E CALIDAD	REG. ESTUDIO	024-2022
	DATOS DEL PROYECTO			DATOS DEL PERSONAL
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTI COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL I	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY	
UBICACION:	VIA EL MILAGRO - EL VA	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ	
SOLICITANTE:	TESISTA JHON DEYVIS SANCH	ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY	
	DATOS DEL MUESTREO			DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: MUESTRA:	C-08 PROFUNDIDAD: M-01 FECHA:	CLASIFICACION DEL SUELO	A-2-7 (1)	

STANDARD TEST METHOD FOR LIQUID LIMIT, PLASTIC LIMIT, AND PLASTICITY INDEX OF SOILS - ASTM. D 4318
METODO DE ENSAYO PARA DETERMINAR EL LIMITE LIQUIDO, LIMITE PLASTICO E INDICE DE PLASTICIDAD DE SUELOS

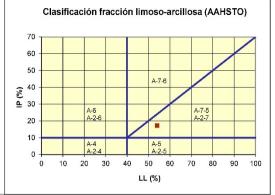
	LIMITE LIQUIDO	LIMITE PLASTICO				
Nº DE CAIDAS	20	25	35	LIMITE PLASTICO		
Nº DE CAPSULA	D-01	D-02	D-03	D-04	D-05	
WTh, gr	78.03	73.41	67.81	55.10	62.28	
WTs , gr	69.35	65.92	61.33	53.31	60.43	
W CAPSULA	54.15	51.73	48.63	48.50	55.34	
Wω	8.68	7.49	6.48	1.79	1.85	
W SECO , gr	15.2	14.19	12.7	4.81	5.09	
ω, (%)	57.11	52.78	51.02	37.21	36.35	

LL:	54.02	LP:	36.78
	IP:	17 24	



LI = **A***Ln(x)+**B**A= -10.42
B= 87.559





Sistema unificado de clasificación de suelos (S.U.C.S.)
Suelo de particulas gruesas. Suelo de particulas gruesas con finos (suel
Arena limosa SM

Sistema de Clasificacion de Suelos (AAHSTO)

<u>Material granular</u>

Excelente a bueno como subgrado

A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa

OBSERVACIONES De acuerdo al indice de plasticidad, se trata de un suelo con Arena limosa SM o A-2-7 Grava y arena arcillosa o limosa, con mediana plasticidad NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO MTC E 110 - MTC E 111 - AASHTO T 89

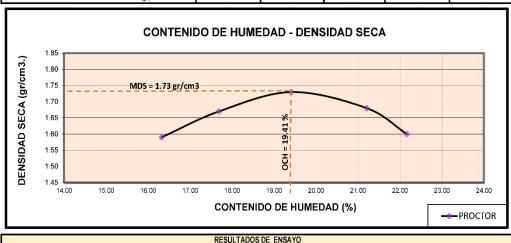
Anexo 4 Ensayos Especiales

Anexo 4.1: Resultados de ensayos para la determinación del óptimo contenido de humedad de compactación y la máxima densidad seca del suelo

FORMATO DE CONTROL DE CALIDAD REG. ESTUDIO: 024-2022	PROMETO DE CONTROL DE CALIDAD REG. ESTUDIO: 024-2022		GEOTE	ECNIA DASAT - LABORATO	RIO DE SUELOS Y	PAVIMENTOS	AREA:	LABOR	ATORIO
PROYECTO: INFLIENCIA DEL NUDCE DE PLASTICIDAD DE ISE ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPRICIACIÓN APLCADO DE SUELO DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBANDA DE COMPRICIACIÓN APLCADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBANDA DE COMPRICIACIÓN APLCADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBANDA DE CLASHICACIÓN DE LA SUELO CON FINES DE PAYMENTACION DE LA SISTA L'ADRO SUEL MUESTREO CALICATA: DATO SUEL MUESTREO CALICATA: DE SUELO CON FINES DE PAYMENTACION DE LA SUELO CON FINES DE PAYMENTACION DE SUELO SUELO CON FINES DE PAYMENTACION DE LA DENSIDAD STANDARD TEST METHODS FOR LABORATORY COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFICO ENTRE DE PAYMENTACION DE SUELO SEN LABORATORIO UTILIZANDO ENERGIA MODIFICADA DETERMINACION DE LA DENSIDAD Volumens del Múde (pr.) 3013 70 2096 27 2096 27 2096 27 2096 27 2096 27 2096 27 2096 20 2090 209	DATOS BEL PROYECTO: INFLUENCIA DEL NOICE DE PLASTICIDAD ENEL ÓPTIMO CONTENIDO DE HAMEDAD DE COMPACTACIÓN A PUDADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MIAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA VÍA EL MIAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA VÍA EL MIAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA SESTATIFICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MIAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA SESTATIFICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MIAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA DATOS DEL MUSTIREO CLASHICACIÓN EL SUELO CON FINES DE PAYMENTACIO ASSTETITE LAS: DARRIN AVELLANEDA HERNANDE SULCITAMET: CO1 PROFUNDADO: ASSTETITE LAS: DARRIN AVELLANEDA HERNANDE CLASHICACIÓN DEL SUELO CON FINES DE PAYMENTACIO CALIFICACIÓN DEL SUELO CON FINES DE PAYMENTACIO DEL SUELO CON FINES DE PAYMENTACIO CALIFICACIÓN DEL SUELO CON FINES DE PAYMENTACIO DEL SUELO CON FINES DE PAYMENTACIO CALIFICACIÓN DEL SUELO CON FINES DE PAYMENTACIO COMPACTICADO DE ENSAYO DEL COMPACTACION DE SUELO SEN LA BORRATORIO UTILIZANDO ENERGIA MODIFICADA DE PAYMENTACION DE LA DENSIDAD CALIFICACIÓN DE PAYMENTACION DE LA DENSIDAD CALIFICACIÓN DE PAYMENTACION DE LA DENSIDAD CALIFICACIÓN DEL MIAGRO PAYMENTACION DE PAYMENTAC	GEOTECNIA DASAT	02011			ATIMENTOO			
MINISTRAL DARIGN APLICADO EN SUELOS DE LA VIA EL MILAGRO-EL VALOR UTCUBAMBA MINISTRAL MINISTR	STATE COMPACTACION APLICADO EN SILLOS DE LA VIA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA TEC. LAB: DARRIM AVENANCIPEZ, INMAY			DATOS DEL PROYEC	то			ATOS DEL PERSONA	AL
UBICACIÓN: VIA ELIMICAGO EL VALOR TESISTA, JIHON DEPVIS SANCHEZ TAMAY ASSITENTE LAB: DARDIN AVELLANEDA HERNANDI SOLICITANTE: TESISTA, JIHON DEPVIS SANCHEZ TAMAY ASSITENTE LAB: JHON SANCHEZ TAMAY ASSITENTE LAB: JHON SANCHEZ TAMAY ASSITENTE LAB: JHON SANCHEZ TAMAY ASSITENTE LAB: CLASPICACIÓN DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACIO CLASPICACIÓN DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACIO CALICATA: CO11 PROFUNDIDAD: FECHA: TESISTA JIHON DEPVIS SANCHEZ TAMAY ASSITENTE LAB: JHON SANCHEZ TA	DECAMPS CLARRY APLICATION SOLICUS DE LA VINE LE MILASPROSEL VALOR TEGL LAB: DARLIN AVEILLANEDA HERNANDE	PROYECTO:					JEEF DE CALIDAD	ING DARWIN S	ANCHEZ TAMAY
SOLICITANTE TESISTA JHON DEVIS SANCHEZ TAMAY ASSTEME LAS. JHON SANCHEZ TAMAY	SOLICITANTE TESISTA JHON DEVIUS SANCHEZ TAMAY		COMPACTA			/ALOR, UTCUBAMBA		1,000 000 000 000 000	
DATOS DEL MUESTREO CLASIFICACIÓN DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION	DATOS DEL MUESTREO CALIDATA: C-01 PROFUNDIDAD: 0.20 m. A 1.50 m. CLASIFICACIÓN DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACIO CALIDATA: N-01 PROFUNDIDAD: 0.20 m. A 1.50 m. CLASIFICACIÓN DEL SUELO CON FINES DE PAVIMENTACIO STANDARD TEST METHODS FOR LABORATORY COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFICE DEFFORT - ASTM D 1557 METODO DE ENSAYO DE COMPACTACIÓN DE SUELO SEN LABORATORIO UTILIZANDO ENERGIA MODIFICADA DETERMINACIÓN DE LA DENSIDAD Volumen del Molde (m3.) 2098 27 20								
CALICATA: C-01 PROFUNDIADD: 0.20 m. A.1.50 m. CLASPICACIÓN MUESTRA: M-01 FECHA: 28050222 BUSILO BUSILO A-2.7 (0) STANDARD TEST METHODS FOR LABORATORY COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT - ASTM D 1557 METODO DE ENSAYO DE COMPACTACIÓN DE SUELOS EN LABORATORIO UTILIZANDO ENERGÍA MODIFICADA DETERMINACIÓN DE LA DENSIDAD	CALICATA:	SOLICITANTE:							
STANDARD TEST METHODS FOR LABORATORY COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT - ASTM D 1557	### STANDARD TEST METHODS FOR LABORATORY COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT - ASTM D 1557 #### METODO DE ENSAYO DE COMPACTACION DE SUELOS EN LABORATORIO UTILIZANDO ENERGIA MODIFICADA #### DETERMINACION DE LA DENSIDAD #### DETERMINACION	CALICATA:	C-			0.20 m. A 1.50 m.		9000VP	1973 (A. A. C.)
DETERMINACION DE LA DENSIDAD	DETERMINACION DE LA DENSIDAD		M-	01 FECH	A:	26/09/2022	DEL SUELO	A-Z	-7 (0)
DETERMINACION DE LA DENSIDAD	Columna del Molde (cm3.) 2086 27 2086 27 2086 27 2086 27 2085	STAND							
Peso del Suelo Húmedo-Molde (gr) 3013.70 2999.40 8629.40 8679.70 Peso del Molde (gr) 3013.70 3013.70 2999.40 8629.40 2899.70 3915.70 3990.00 Peso del Suelo Húmedo (gr) 3013.70 3013.70 2999.40 4079.50 3915.70 3990.00 Peso del Suelo Húmedo (gr) 3703.10 4018.20 4079.50 3915.70 3990.00 Peso del Suelo Húmedo (gr) 1.77 1.93 1.96 1.88 1.86 CAPSULA N° 1.11 1.12 1.13 1.14 1.15 Peso Suelo Húmedo-Capsula. (gr) 220.90 218.20 233.80 233.90 234.10 225.40 Peso del Biacelo Seco * Capsula (gr) 120.90 218.20 215.80 214.40 213.30 Peso del Agua (gr) 134.40 133.30 133.40 133.90 133.90 Peso del Agua (gr) 138.90 15.40 18.10 18.70 21.50 No del Contenido de Húmedad (gr) 16.07 18.14 21.97 24.47 26.88 Pomesida del Suelo Seco (gr) 16.07 18.14 21.97 24.47 26.88 Pomesida del Suelo Seco (gr) 15.50 1.50 1.50 1.50 1.50 1.50 1.50 1.5	Peso del Moide (gr) 3013.70 3013.70 2999.70 2980.70 29				DETERMINACION	DE LA DENSID	AD		
Peso del Molde (gr) 3013.70 3013.70 2089.40 3013.70 2089.70 2080.70 2	Perso del Molde (gr) 3013.70 3013.70 4018.20 4079.90 3013.70 2989.70 2980.70 2980.70 2980.70 3980.70 4018.20 4079.90 3915.70 3980.70 4018.20 4079.90 3915.70 3980.70 4018.20 4079.90 3915.70 3980.70 4018.20 4079.90 3915.70 3980.70 4018.20 4079.90 3915.70 3980.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 3980.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 3980.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 3980.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4079.90 3915.70 4018.20 4						3399999999		
Peac del Suelo Húmedo (gricm3) 1.77 1.19 1.14 1.15 1.15 1.14 1.15 1.15 1.16 1.5 1.16 1.5 1.16 1.30 1.30 1.30 1.30 1.30 1.30 1.30 1.30	Peso del Suelo Húmedo (gr) 3703 10 4018 20 4079 90 3915 70 3890 00 Peneridad del Suelo Húmedo (gricina) 1.77 11 1.12 1.13 1.14 1.15 Peso Suelo Seco + Capsula (gr) 224 80 233 80 233 90 224 10 235 40 Peso Gel la Capsula (gr) 220 90 218 20 215 80 233 90 124 40 213 90 Peso Gel la Capsula (gr) 134 40 133 30 133 40 133 90 133 90 Peso Gel la Capsula (gr) 139 90 15 40 18 70 18 70 19 70 21 50 Peso Gel Suelo Seco - Capsula (gr) 139 90 15 40 18 70 19 70 21 50 Reso Gel Suelo Seco (gr) 88 50 80 80 80 80 80 80 80 80 80 80 80 80 80								
Densidad del Suelo Humedo	Densidad del Suelo Humedo (gr/cm3) 1.77 1.93 1.96 1.88 1.86 CAPSULA Nº T-11 T-12 T-13 T-14 T-15 Peso Suelo Humedo+Capsula. (gr) 234.80 233.90 233.90 234.10 235.40 Peso Suelo Humedo+Capsula (gr) 224.80 235.80 233.90 224.10 235.40 213.90 Peso del Agua (gr) 134.40 133.30 133.40 133.90 133.90 Peso del Agua (gr) 139.90 15.40 18.10 19.70 21.50 Peso del Suelo Seco (gr) 88.5.0 84.90 82.40 80.50 80.00 Rel Contanido de Humedad (gr) 16.07 18.14 21.97 24.47 28.88 Promedio Humedad (gr) 16.07 18.14 21.97 24.47 28.88 Promedio Humedad (gr) 15.2 1.63 1.6 1.5 1.46 CONTENIDO DE HUMEDAD - DENSIDAD SECA CONTENIDO DE HUMEDAD - DENSIDAD SECA CONTENIDO DE HUMEDAD - DENSIDAD SECA CONTENIDO DE HUMEDAD (%)								
CAPSULA N° T-11 T-12 T-13 T-14 T-15 Preso Suelo Humedo+Capsula (gr) 234.80 233.60 233.90 234.10 235.40 Preso Suelo Seco + Capsula (gr) 220.90 216.20 215.80 214.40 213.90 Preso del Capsula (gr) 134.40 133.30 133.40 133.90 133.90 133.90 Preso del Agua (gr) 13.90 15.40 18.10 19.70 21.50 Preso del Suelo Seco (gr) 85.50 84.90 82.40 80.50 80.00 % del Contenido de Humedad (gr) 16.07 18.14 21.97 24.47 26.88 Pornsidad del Suelo Seco (gr) 1.52 1.63 1.6 1.5 1.46 CONTENIDO DE HUMEDAD - DENSIDAD SECA CONTENIDO DE HUMEDAD (%) RESULTADOS DE ENSAYO CONTENIDO DE HUMEDAD (%) DE PESO SECO 27.00 28.00 29.00 30.00 31.00 CONTENIDO DE HUMEDAD (%) DE PESO SECO 18.35 OBSERVACIONES LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO EJECUTADA SEGONI LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS FOR LABORATI COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFICE DEFFORT) NORMAS QUE IMPLICAN MICE 115. ANTE 330 M1.4 ASTM D 4745. ASTM D 4757.	CAPSULA N° T-11 T-12 T-13 T-14 T-15 Perso Sulelo Humedoc Seco + Capsula (gr) 234.80 233.80 233.90 234.10 235.40 235.80 214.40 213.90 Perso Sulelo Seco + Capsula (gr) 220.90 216.80 214.40 133.30 133.80 133.90 133.90 133.90 133.90 15.40 18.10 19.70 21.50 Perso del Suelo Seco (gr) 86.50 84.90 82.40 80.50 80.00 80.								
Peso Suelo Seco + Capsula (gr) 220.90 218.20 215.80 214.40 213.90 Peso de la Capsula (gr) 134.40 133.30 133.40 133.90 133.90 133.90 Peso del Agua (gr) 13.90 15.40 18.10 18.10 19.70 21.50 86.50 84.50 82.40 86.50 80.00 82.40 86.50	Pees Suelo Seco + Capsula (gr) 220.90 218.20 215.80 214.40 213.90 Pees de la Capsula (gr) 134.40 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 Pees del Agua (gr) 13.90 15.40 18.10 18.10 19.70 21.50 86.50 86.50 86.50 86.50 86.00 82.40 86.50 86.00 82.40 86.50 86.00 86.00 82.40 86.50 86.00 86.00 86.40 86.50 86.40 86.50							100000	
Peso de la Capsula (gr) 134.40 133.30 133.40 133.90	Peso de la Capsula (gr) 134.40 133.30 133.40 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 133.90 15					100000000000000000000000000000000000000	100000000000000000000000000000000000000		
Peso del Agua (gr) 13.90 15.40 18.10 19.70 21.50 Peso del Suelo Seco (gr) 86.50 84.90 82.40 80.50 80.00 80.00 80.00 18.14 21.97 24.47 28.88 Promedio Humedad (gr) 16.07 18.14 21.97 24.47 28.88 Promedio Humedad (gr) 15.2 1.63 1.6 1.5 1.46 Pero del Suelo Seco (gr) 1.52 1.63 1.6 1.5 1.46 Pero del Suelo Seco (gr) 1.52 1.63 1.6 1.5 1.46 Pero del Suelo Seco (gr) 1.52 1.63 1.6 1.5 1.46 Pero del Suelo Seco (gr) 1.52 1.63 1.6 1.5 1.46 Pero del Suelo Seco (gr) 1.52 1.63 1.6 1.5 1.46 Pero del Suelo Seco (gr) 1.52 1.63 1.6 1.5 1.46 Pero del Suelo Seco (gr) 1.50 1.60 1.50 1	Peso del Agua (gr) 13.90 15.40 18.10 19.70 21.50 22.50 26.00 27.00 28.00 30.00 30.00 31.00 20.00 21.00 22.00 23.00 24.00 25.00 26.00 27.00 28.00 30.00 31.00 20.00 21.00 DE HUMEDAD (%) DE PESO SECO 18.95								
Peso del Suelo Seco (gr) 86.50 84.90 82.40 80.50 80.00 80.00 80.00 16.07 18.14 21.97 24.47 28.88 24.47 28.88 24.70 25.00 25.00 26.00 27.00 28.00 30.00 31.00 25.00	Peso del Suelo Seco (gr) 88.50 84.90 82.40 80.50 80.00 82.40 80.50 80.00		suiā				10000000		
18.07 18.14 21.97 24.47 28.88	16.07 18.14 21.97 24.47 26.88		Seco		144,000,00	\$2.50 mm	3252.55333		
CONTENIDO DE HUMEDAD - DENSIDAD SECA 1.80	CONTENIDO DE HUMEDAD - DENSIDAD SECA 1.80							24.47	400000000000000000000000000000000000000
CONTENIDO DE HUMEDAD - DENSIDAD SECA 1.80 1.75 1.70 1.65 1.65 1.50 1.60 1.50 1.60 1.50 1.60 1.50 1.60 1.60 1.60 1.60 1.60 1.60 1.60 1.6	CONTENIDO DE HUMEDAD - DENSIDAD SECA 1.80 1.75 1.70 1.65 1.65 1.50 1.50 1.50 1.50 1.50 1.50 1.50 1.5								-
1.80 1.75 1.70 1.70 1.65 1.65 1.55 1.50 1.40 1.40 1.45 1.30 1.200 13.00 14.00 15.00 16.00 17.00 18.00 19.00 20.00 21.00 22.00 23.00 24.00 25.00 26.00 27.00 28.00 29.00 30.00 31.00 CONTENIDO DE HUMEDAD (%) RESULTADOS DE ENSAYO MAXIMA DENSIDAD SECA (gr/cm3): 1.63 OPTI. CONT. HUMEDAD (%) DE PESO SECO 18.95 OBSERVACIONES LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO EJECUTADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS FOR LABORATIC COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT) NORMAS QUE IMPLICAN MICE 115. INTP 339 141 - ASTM D 4715 - ASTM D 4757	1.80 1.75 1.70 1.70 1.70 1.65 1.65 1.65 1.65 1.60 1.60 1.60 1.60 1.60 1.60 1.60 1.60	Densidad del Su	uelo Seco	(gr)	1.52	1.63	1.6	1.5	1.46
MAXIMA DENSIDAD SECA (gr/cm3): 1.63 OPTI. CONT. HUMEDAD (%) DE PESO SECO 18.95 OBSERVACIONES LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO EJECUTADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS FOR LABORATICO CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT) NORMAS QUE IMPLICAN MIC. E 115 - NUTP 339 144 - ASTM D 4718 - ASTM D 4757	MAXIMA DENSIDAD SECA (gr/cm3): 1.63 OPTI. CONT. HUMEDAD (%) DE PESO SECO 18.95 OBSERVACIONES LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO EJECUTADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS FOR LABORATO COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT) NORMAS QUE IMPLICAN MIC E 115 . NIE 330 144 - ASTM D 4718 - ASTM D 4718 - ASTM D 4718.	DENSID	1.40	14.00 15.00 16.00 17.00	8	21.00 22.00 23.00	24.00 25.00 26.00	27.00 28.00 29.00	30.00 31.00
MAXIMA DENSIDAD SECA (grizm3): 1.63 OPTI. CONT. HUMEDAD (%) DE PESO SECO 18.95 OBSERVACIONES LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO EJECUTADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS FOR LABORATO COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT) NORMAS QUE IMPLICAN MIC. E 115 - NUTP 339 1441 - ASTM D 4218 - ASTM D 4218 - ASTM D 4577	MAXIMA DENSIDAD SECA (gricm3): 1.63 OPTI. CONT. HUMEDAD (%) DE PESO SECO 18.95 OBSERVACIONES LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO EJECUTADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS FOR LABORATO COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT) NORMAS QUE IMPLICAN MIC E 115 NIE 330.144 ASTM. D 4718 ASTM. D 4757				CONTEN	IDO DE HUME	EDAD (%)		- PROCTOR
OBSERVACIONES LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO EJECUTADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS FOR LABORATI COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT) NORMAS QUE IMPLICAN MTC F 115 - NTP 330 141 - ASTM D 4718 -	OBSERVACIONES LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO EJECUTADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS FOR LABORATO COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT) NORMAS QUE IMPLICAN MTC F 115 - NTP 330 144 - ASTM D 4718 - ASTM D 4557				RESULTADO	S DE ENSAYO		<u>'</u>	
COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT) NORMAS QUE IMPLICAN MTC F 415 - NTP 330 141 - ASTM D 4718 - ASTM D 4757	COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT) NORMAS QUE IMPLICAN MTC F 415 - NTP 330 144 - ASTM D 4748 - ASTM D 4567	MAXIMA DENS	SIDAD SECA (gr	r/cm3):	1.63	OPTI. CONT. HU	JMEDAD (%) DE PESO	SECO	18.95
NORMAS QUE IMPLICAN MTC E 115 - NTP 330 141 - ASTM D 4718 - ASTM D 1557	NORMAS QUE IMPLICAN MTC E 115 - NTP 330 141 - A STM D 4718 - A STM D 4557	OBSERVA	CIONES						FOR LABORATO
								,	

	GEOTECNIA DASAT	- LABORATORIO DE SU	ELOS Y PAVIMENTOS	AREA:	LABORATORIO
GEOTECNIA DASAT	FORM	IATO DE CONTROL DE C	ALIDAD	REG. ESTUDIO:	024-2022
	DA*	TOS DEL PROYECTO			DATOS DEL PERSONAL
PROYECTO:	PROYECTO: INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA			JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACION:		VIA EL MILAGRO - EL VALOF	₹	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TES	ISTA JHON DEYVIS SANCHEZ	ASISTENTE LAB.:	JHON SANCHEZ TAMAY	
	DATOS DEL MUESTREO			CLASIFICACIÓN DEL	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA:	C-02	PROFUNDIDAD:	0.20 m. A 1.50 m.	CLASIFICACIÓN	A 0.7 (0)
MUESTRA:	M-01	FECHA:	26/12/2022	DEL SUELO	A-2-7 (0)

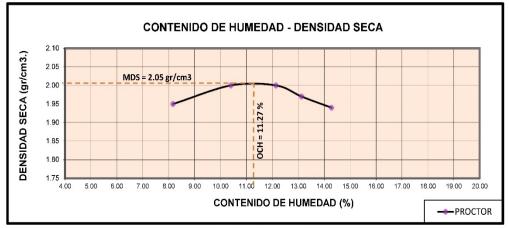
	DETERMINACION DE LA DENSIDAD									
Volumen del Molde	(cm3.)	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27				
Peso del Suelo Húmedo+Molde	(gr)	6889.10	7123.80	7338.50	7261.50	7084.40				
Peso del Molde	(gr)	3013.70	3013.70	3013.70	2989.70	2989.70				
Peso del Suelo Húmedo	(gr)	3875.40	4110.10	4324.80	4271.80	4094.70				
Densidad del Suelo Humedo	(gr/cm3)	1.86	1.97	2.07	2.05	1.96				
CAPSULA №	CAPSULA №		T-02	T-03	T-04	T-05				
Peso Suelo Humedo+Capsula.	(gr)	232.50	232.40	233.40	234.60	232.50				
Peso Suelo Seco + Capsula	(gr)	218.58	217.49	217.29	217.07	214.50				
Peso de la Capsula	(gr)	133.30	133.20	134.30	134.40	133.30				
Peso del Agua	(gr)	13.92	14.91	16.11	17.53	18.00				
Peso del Suelo Seco	(gr)	85.28	84.29	82.99	82.67	81.20				
% del Contenido de Humedad	(gr)	16.32	17.69	19.41	21.20	22.17				
Promedio Humedad	(gr)	16.32	17.69	19.41	21.20	22.17				
Densidad del Suelo Seco	(gr)	1.59	1.67	1.73	1.68	1.6				



	NEGOLIADOO DE ENGATO								
MAXIMA DENSIDAD SECA (gr/cm3): 1.73 OPTI. CONT. HUMEDAD (%) DE PESO SECO 1									
OBSERVACIONES	LA MUESTRA EN ESTUD		TADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS F IN CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT)	OR LABORATORY					
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO	MTC E 115 - NTP 339.141 - ASTM D 4718 - ASTM D 1557								

	GEOTECNIA DASAT	- LABORATORIO DE SU	ELOS Y PAVIMENTOS	AREA:	LABORATORIO
GEOTECNIA DASAT	FORM	IATO DE CONTROL DE C	ALIDAD	REG. ESTUDIO:	024-2022
	DA	OS DEL PROYECTO			DATOS DEL PERSONAL
PROYECTO:			CONTENIDO DE HUMEDAD DE AGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACIÓN:		VÍA EL MILAGRO - EL VALOF	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ	
SOLICITANTE:	TES	ISTA JHON DEYVIS SANCHEZ	ASISTENTE LAB.:	JHON SANCHEZ TAMAY	
DATOS DEL MUESTREO			CLASIFICACIÓN DEL	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION	
CALICATA:	C-03	PROFUNDIDAD:	0.20 m. A 1.50 m.	CLASIFICACIÓN	4 2 7 (0)
MUESTRA:	M-01	FECHA:	27/12/2022	DEL SUELO	A-2-7 (0)

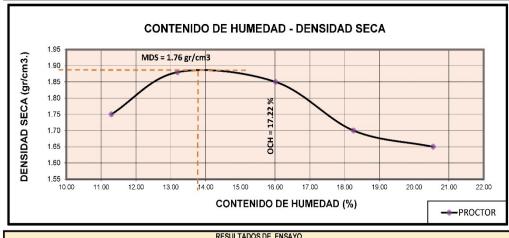
	DETERMINACION DE LA DENSIDAD									
Volumen del Molde	(cm3.)	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27				
Peso del Suelo Húmedo+Molde	(gr)	7415.80	7637.70	7672.50	7645.70	7625.40				
Peso del Molde	(gr)	3013.70	3013.70	2989.70	2989.70	2989.70				
Peso del Suelo Húmedo	(gr)	4402.10	4624.00	4682.80	4656.00	4635.70				
Densidad del Suelo Humedo	(gr/cm3)	2.11	2.22	2.24	2.23	2.22				
CAPSULA Nº	CAPSULA №		T-07	T-08	T-09	T-10				
Peso Suelo Humedo+Capsula.	(gr)	232.80	233.30	235.10	234.80	233.80				
Peso Suelo Seco + Capsula	(gr)	225.29	223.85	224.19	223.15	221.24				
Peso de la Capsula	(gr)	133.30	133.00	134.30	134.40	133.30				
Peso del Agua	(gr)	7.51	9.45	10.91	11.65	12.56				
Peso del Suelo Seco	(gr)	91.99	90.85	89.89	88.75	87.94				
% del Contenido de Humedad	(gr)	8.16	10.40	12.14	13.13	14.28				
Promedio Humedad	(gr)	8.16	10.40	12.14	13.13	14.28				
Densidad del Suelo Seco	(gr)	1.95	2	2	1.97	1.94				



	RESULTADOS DE ENSAYO								
MAXIMA DENSIDAD SEC	A (gr/cm3):	2.05	OPTI. CONT. HUMEDAD (%) DE PESO SECO 11.2						
OBSERVACIONES	OBSERVACIONES LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO EJECUTADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS FOR LABORATOR COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT)								
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO		MTC	C E 115 - NTP 339.141 - ASTM D 4718 - ASTM D 1557						

	GRUPO DASAT -	LABORATORIO DE SUEL	AREA:	LABORATORIO	
GRUPO DASAT	FORM	ATO DE CONTROL DE C	REG. ESTUDIO:	024-2022	
DATOS DEL PROYECTO					DATOS DEL PERSONAL
PROYECTO: "INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"				JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACION:		VIA EL MILAGRO - EL VALOR	₹	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TES	STA JHON DEYVIS SANCHEZ	TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON SANCHEZ TAMAY
	DAT	OS DEL MUESTREO		CLASIFICACIÓN DEL	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: MUESTRA:	C-04 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	0.20 m. A 1.50 m. 28/09/2022	CLASIFICACION DEL SUELO	A-2-7 (0)

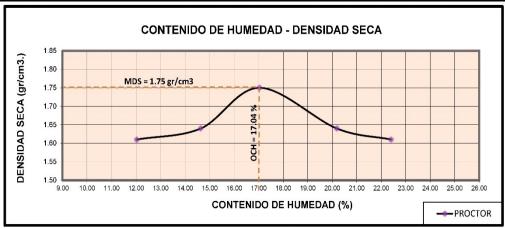
	DETERMINACION DE LA DENSIDAD										
Volumen del Molde	(cm3.)	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27					
Peso del Suelo Húmedo+Molde	(gr)	7079.10	7444.70	7493.10	7218.90	7152.20					
Peso del Molde	(gr)	3013.70	2989.70	3013.70	3013.70	2989.70					
Peso del Suelo Húmedo	(gr)	4065.40	4455.00	4479.40	4205.20	4162.50					
Densidad del Suelo Humedo	(gr/cm3)	1.95	2.14	2.15	2.02	2.00					
CAPSULA №		T-06	T-07	T-08	T-09	T-10					
Peso Suelo Humedo+Capsula.	(gr)	71.85	80.58	89.05	102.87	112.28					
Peso Suelo Seco + Capsula	(gr)	69.58	77.80	84.29	95.28	101.97					
Peso de la Capsula	(gr)	49.48	56.73	54.57	53.71	51.79					
Peso del Agua	(gr)	2.27	2.78	4.76	7.59	10.31					
Peso del Suelo Seco	(gr)	20.10	21.07	29.72	41.57	50.18					
% del Contenido de Humedad	(gr)	11.29	13.19	16.02	18.26	20.55					
Promedio Humedad	(gr)	11.29	13.19	16.02	18.26	20.55					
Densidad del Suelo Seco	(gr)	1.75	1.88	1.85	1.7	1.65					



		NE	SOLIADOS DE ENSATO					
MAXIMA DENSIDAD SECA	MAXIMA DENSIDAD SECA (gr/cm3):		1.88 OPTI. CONT. HUMEDAD (%) DE PESO SECO					
OBSERVACIONES	LA MUESTRA EN ESTUE		TADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS F IN CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT)	OR LABORATORY				
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO		МТС	E 115 - NTP 339.141 - ASTM D 4718 - ASTM D 1557					

	GEOTECNIA DASAT	- LABORATORIO DE SU	AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT	FORM	ATO DE CONTROL DE C	ALIDAD	REG. ESTUDIO:	024-2022
DATOS DEL PROYECTO					DATOS DEL PERSONAL
PROYECTO: INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA				JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACIÓN:		VIA EL MILAGRO - EL VALOF	?	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESI	STA JHON DEYVIS SANCHEZ	TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON SANCHEZ TAMAY
	DATOS DEL MUESTREO			CLASIFICACIÓN DEL	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA:	C-05	PROFUNDIDAD:	0.20 m. A 1.50 m.	CLASIFICACION	A-2-6 (0)
MUESTRA:	M-01	FECHA:	28/12/2022	DEL SUELO	M-2-0 (U)

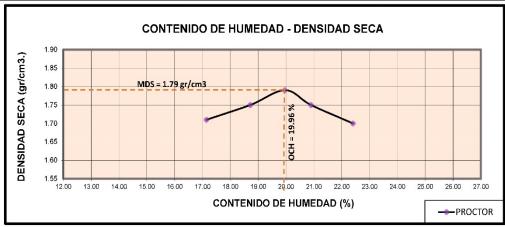
	DETERMINACION DE LA DENSIDAD										
Volumen del Molde	(cm3.)	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27					
Peso del Suelo Húmedo+Molde	(gr)	6792.80	6947.50	7292.90	7126.40	7124.80					
Peso del Molde	(gr)	3013.70	3013.70	3013.70	2989.70	2989.70					
Peso del Suelo Húmedo	(gr)	3779.10	3933.80	4279.20	4136.70	4135.10					
Densidad del Suelo Humedo	(gr/cm3)	1.81	1.89	2.05	1.98	1.98					
CAPSULA Nº		T-11	T-12	T-13	T-14	T-15					
Peso Suelo Humedo+Capsula.	(gr)	233.40	234.40	236.80	232.40	233.60					
Peso Suelo Seco + Capsula	(gr)	222.65	221.62	222.20	215.55	215.24					
Peso de la Capsula	(gr)	133.30	134.30	136.50	132.10	133.30					
Peso del Agua	(gr)	10.75	12.78	14.60	16.85	18.36					
Peso del Suelo Seco	(gr)	89.35	87.32	85.70	83.45	81.94					
% del Contenido de Humedad	(gr)	12.03	14.64	17.04	20.19	22.41					
Promedio Humedad	(gr)	12.03	14.64	17.04	20.19	22.41					
Densidad del Suelo Seco	(gr)	1.61	1.64	1.75	1.64	1.61					



RESULTADOS DE ENSAYO									
MAXIMA DENSIDAD SECA	(gr/cm3):	1.75	OPTI. CONT. HUMEDAD (%) DE PESO SECO						
OBSERVACIONES	OBSERVACIONES LA MUESTRA EN ESTUDIO HA SIDO EJECUTADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS FOR LABORATORY COMPACTION CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT)								
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO		мтс	E 115 - NTP 339.141 - ASTM D 4718 - ASTM D 1557						

	GEOTECNIA DASAT	- LABORATORIO DE SU	AREA:	LABORATORIO	
GEOTECNIA DASAT	FORM	ATO DE CONTROL DE C	REG. ESTUDIO:	024-2022	
DATOS DEL PROYECTO					DATOS DEL PERSONAL
PROYECTO:		PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO EN SUELOS DE LA VÍA EL MIL	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY	
UBICACION:		VIA EL MILAGRO - EL VALOR	?	TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TES	STA JHON DEYVIS SANCHEZ	TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON SANCHEZ TAMAY
	DAT	OS DEL MUESTREO		CLASIFICACIÓN DEL	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: MUESTRA:	C-06 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	0.20 m. A 1.50 m. 29/12/2022	CLASIFICACION DEL SUELO	A-2-6 (0)

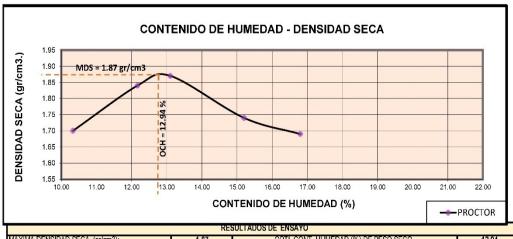
	DETERMINACION DE LA DENSIDAD										
Volumen del Molde	(cm3.)	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27					
Peso del Suelo Húmedo+Molde	(gr)	7198.20	7348.30	7496.80	7409.40	7348.70					
Peso del Molde	(gr)	3013.70	2989.70	3013.70	2989.70	2989.70					
Peso del Suelo Húmedo	(gr)	4184.50	4358.60	4483.10	4419.70	4359.00					
Densidad del Suelo Humedo	(gr/cm3)	2.01	2.09	2.15	2.12	2.09					
CAPSULA №		T-16	T-17	T-18	T-19	T-20					
Peso Suelo Humedo+Capsula.	(gr)	232.40	232.90	233.20	234.50	233.60					
Peso Suelo Seco + Capsula	(gr)	217.75	217.12	216.56	217.18	215.24					
Peso de la Capsula	(gr)	132.30	132.80	133.20	134.30	133.30					
Peso del Agua	(gr)	14.65	15.78	16.64	17.32	18.36					
Peso del Suelo Seco	(gr)	85.45	84.32	83.36	82.88	81.94					
% del Contenido de Humedad	(gr)	17.14	18.71	19.96	20.90	22.41					
Promedio Humedad	(gr)	17.14	18.71	19.96	20.90	22.41					
Densidad del Suelo Seco	(gr)	1.71	1.75	1.79	1.75	1.7					



RESULTADOS DE ENSAYO									
MAXIMA DENSIDAD SECA (gr/cm3): 1.79		OPTI. CONT. HUMEDAD (%) DE PESO SECO 19.96							
OBSERVACIONES	LA MUESTRA EN ESTUC		TADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS F DN CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT)	OR LABORATORY					
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO		MTC	E 115 - NTP 339.141 - ASTM D 4718 - ASTM D 1557						

	GRUPO DASAT -	AREA:	LABORATORIO		
GRUPO DASAT	FORM	IATO DE CONTROL DE C	REG. ESTUDIO:	024-2022	
	DATOS DEL PROYECTO				DATOS DEL PERSONAL
PROYECTO:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"			JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACIÓN:		VIA EL MILAGRO - EL VALOR			DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TES	STA JHON DEYVIS SANCHEZ	TAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON SANCHEZ TAMAY
	DATOS DEL MUESTREO			CLASIFICACIÓN DEL	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: MUESTRA:	C-07 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	0.20 m. A 1.30 m. 30/09/2022	CLASIFICACION DEL SUELO	A-2-7 (0)

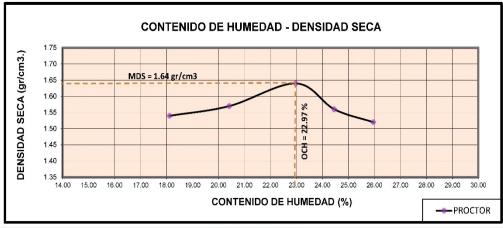
	DETERMINACION DE LA DENSIDAD										
Volumen del Molde	(cm3.)	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27					
Peso del Suelo Húmedo+Molde	(gr)	7079.10	7444.70	7493.10	7218.90	7152.20					
Peso del Molde	(gr)	3013.70	2989.70	3013.70	3013.70	2989.70					
Peso del Suelo Húmedo	(gr)	4065.40	4455.00	4479.40	4205.20	4162.50					
Densidad del Suelo Humedo	(gr/cm3)	1.95	2.14	2.15	2.02	2.00					
CAPSULA N°		T-06	T-07	T-08	T-09	T-10					
Peso Suelo Humedo+Capsula.	(gr)	71.85	80.58	89.05	102.87	112.28					
Peso Suelo Seco + Capsula	(gr)	69.58	77.80	84.29	95.28	101.97					
Peso de la Capsula	(gr)	49.48	56.73	54.57	53.71	51.79					
Peso del Agua	(gr)	2.27	2.78	4.76	7.59	10.31					
Peso del Suelo Seco	(gr)	20.10	21.07	29.72	41.57	50.18					
% del Contenido de Humedad	(gr)	11.29	13.19	16.02	18.26	20.55					
Promedio Humedad	(gr)	10.33	12.17	13.10	15.20	16.80					
Densidad del Suelo Seco	(gr)	1.7	1.84	1.87	1.74	1.69					



MAXIMA DENSIDAD SECA	(gr/cm3):	1.87	OPTI. CONT. HUMEDAD (%) DE PESO SECO	12.94
OBSERVACIONES	LA MUESTRA EN ESTUD		TADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS F IN CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT)	OR LABORATORY
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO		MTC	E 115 - NTP 339.141 - ASTM D 4718 - ASTM D 1557	

	GEOTECNIA DASAT	- LABORATORIO DE SU	ELOS Y PAVIMENTOS	AREA:	LABORATORIO
GEOTECNIA DASAT	FORM	ATO DE CONTROL DE C	ALIDAD	REG. ESTUDIO:	024-2022
	DAT	OS DEL PROYECTO		DATOS DEL PERSONAL	
PROYECTO:			CONTENIDO DE HUMEDAD DE AGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACIÓN:		VÍA EL MILAGRO - EL VALOR	(TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TES	STA JHON DEYVIS SANCHEZ T	FAMAY	ASISTENTE LAB.:	JHON SANCHEZ TAMAY
	DAT	OS DEL MUESTREO		CLASIFICACIÓN DEL	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA: MUESTRA:	C-08 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	0.20 m. A 1.50 m. 29/12/2022	CLASIFICACION DEL SUELO	A-2-6 (0)

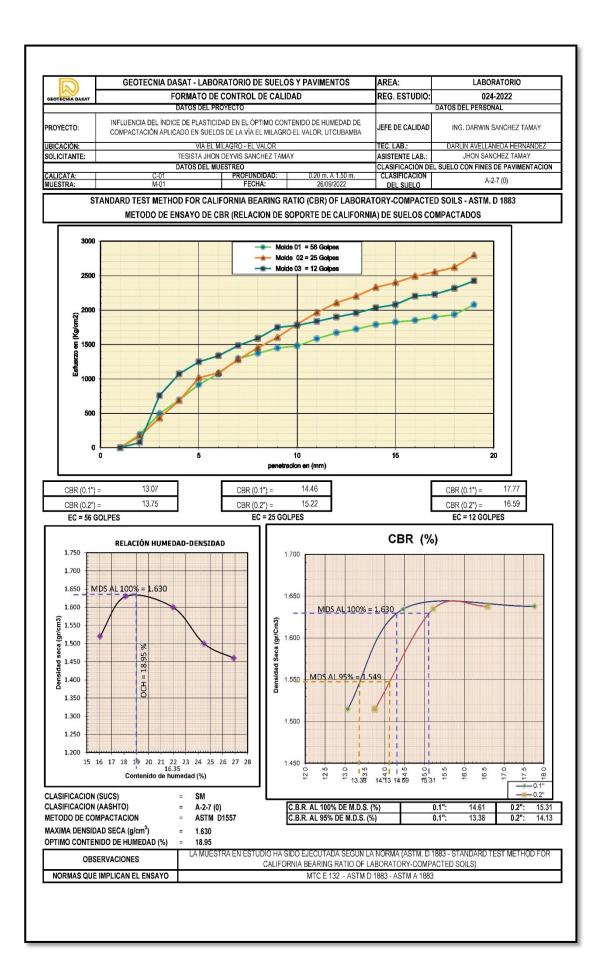
		DETERMINACION I	DE LA DENSIDA	D		
Volumen del Molde	(cm3.)	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27	2086.27
Peso del Suelo Húmedo+Molde	(gr)	6814.40	6958.90	7215.40	7052.40	7019.80
Peso del Molde	(gr)	3013.70	3013.70	2989.70	2989.70	3013.70
Peso del Suelo Húmedo	(gr)	3800.70	3945.20	4225.70	4062.70	4006.10
Densidad del Suelo Humedo	(gr/cm3)	1.82	1.89	2.03	1.95	1.92
CAPSULA Nº		T-01	T-02	T-03	T-04	T-05
Peso Suelo Humedo+Capsula.	(gr)	232.50	233.50	233.30	234.80	232.70
Peso Suelo Seco + Capsula	(gr)	217.13	216.51	214.60	215.07	212.03
Peso de la Capsula	(gr)	132.30	133.30	133.20	134.40	132.40
Peso del Agua	(gr)	15.37	16.99	18.70	19.73	20.67
Peso del Suelo Seco	(gr)	84.83	83.21	81.40	80.67	79.63
% del Contenido de Humedad	(gr)	18.12	20.42	22.97	24.46	25.96
Promedio Humedad	(gr)	18.12	20.42	22.97	24.46	25.96
Densidad del Suelo Seco	(gr)	1.54	1.57	1.64	1.56	1.52



		KE	SULTADUS DE ENSATO						
MAXIMA DENSIDAD SEC	\ (gr/cm3):	1.64	1.64 OPTI. CONT. HUMEDAD (%) DE PESO SECO						
OBSERVACIONES	LA MUESTRA EN ESTUI		TADA SEGÚN LA NORMA (ASTM. D 1557 - STANDARD TEST METHODS I ON CHARACTERISTICS OF SOIL USING MODIFIED EFFORT)	FOR LABORATORY					
NORMAS QUE IMPLICAN EL ENSAYO		MTC	E 115 - NTP 339.141 - ASTM D 4718 - ASTM D 1557						

Anexo 4.2: Resultados de ensayos para la determinación de la Capacidad de Soporte C.B.R.

	GI	EOTECNIA DAS	AT - LABOR	ATORIO DE	SUELOS	Y PAVIMEN	NTOS	AREA:		LABORATO	RIO	
GEOTECNIA DASAT			RMATO DE (E ÇALID	AD		REG. ESTUDIO		024-2022	2	
		D,	ATOS DEL PRO	YECTO					DATOS	DEL PERSONAL		
TESIS:						TENIDO DE HUMEDAD DE D-EL VALOR, UTCUBAMBA JEFE DE CALIDA			D IN	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY		
UBICACIÓN: SOLICITANTE:		7		LAGRO - EL VA				TEC. LAB.: ASISTENTE LAB.		ARLIN AVELLANEDA HE ION DEYVIS SANCHEZ		
SULICITANTE:			ATOS DEL MUE						LO CON FINES DE PA			
CALICATA: MUESTRA:		C-01 M-01		PROFUNI FECH			A 1.50 m.	CLASIFICACIÓ SUELO AASI		A-2-7 (0)		
				ORNIA BEA	RING RA	TIO (CBR) O	F LABORA	ORY-COMPAC	TED SOII	LS - ASTM. D 1883 TADOS		
Tamiz	N	l° 10 (%)	N° 40 (%)	N° 200	(%)			ENSAYO DE (COMPACT	ACION		
Pasa %		98.55%	64.31%	13.95			todo	Densidad	Maxima	Humedad	Optima	
LL / IP	55.22	18.87	Clasificacion	SUCS =	SM	ASSTHO =	- '	1.63	0	18.9	5	
Molde N° Altura Molde				M-01 17.78		0	M-02 17.78			M-03 17.78		
Diametro Molde				15.24	<u></u>		15.24			15.24		
Altura disco Espac				6.35			6.35			6.35		
Diametro disco es	paciador			15.24			15.24			15.24		
Capas Nº Golpes por capa N	10			5 56			5 25			5 12		
Condición de la m			Ant	es de mojarse	;		Antes de moj	arse		Antes de mojarse		
Peso humedo de l		nolde (g)	7868.00			8175.58	,		7971.92			
Peso de molde (g)			3981.20			4122.48			3908.76	<u>-</u>		
Peso del suelo hú Volumen del mold			3887 2085			4053 2085			4063 2085	\dashv		
Densidad húmeda			1.864			1.944			1.949	┪		
Recipiente (Nº)			M-10			M-11			M-12			
W recipiente+suel		g)	233.68 215.08	-		234.12 218.08		•	234.10 218.12	┦ .		
W recipiente + sue Peso Recipiente	no seco		134.40			133.30			133.90	\dashv		
Peso de agua (g)			18.60			16.04			15.98	┨		
Peso de suelo seo	167		80.68			84.78			84.22			
Contenido de hum Densidad seca (g/			23.05 1.515			18.92 1.635			18.97 1.638	-		
	,		1.010	DETE	DMINACIO	N DE LA EXF	ANCION		1,000			
			Lectura	Expan		Lectura		pansion	Lectura	Expans	nion	
Fecha	Hora	Tiempo	Extens.	mm	%	Extens.	mm	%	Extens		%	
10/01/2023 11:20:	00 a. m	0	8.930	0.000	0.0	6.790	0.000		5.630	0.000	0.0	
11/01/2023 11:20:		24	9.180	0.006	0.1	7.420	0.016		6.150	0.013	0.1	
12/10/2023 11:20: 13/10/2023 11:20:		48	10.280 11.330	0.034	0.3	8.140 8.980	0.034	0.3	7.080 7.980	0.037	0.3	
13/10/2023 11.20.	oo a. ni	12		*****					7.900	0.060	0.0	
		C			-ACTOR D	E DEFORMA				MOLDENOS		
Penetrac	ión	Carga Estándar	CARGA	OLDE Nº 01	CCION	CARGA	MOLDE N°	02 RECCION	CARGA	MOLDE N° 03 CORREC	CION	
mm.	pulg.	Kg/cm2	Kg	Esfuerzo	% CBR	Kg	Esfuerzo	% CBR	Kg	Esfuerzo	% CE	
0.000	0.000	_	0	0			0		0	0		
0.635 = 0.5 m 1.27 = 1 m	0.025 0.050		3800 9600	196.1 495.4		3300 8400	170.3 433.5		1500 14700	77.4 758.6		
1.27 = 1 m 1.905 = 1.5 m	0.050		13500	495.4 696.7		13300	686.4		20800	1073.5		
2.54 = 2 m	0.100	70.30	17800	918.6	13.1	19700	1016.7	14.5	24200	1248.9	17.8	
3.175 = 2.5 m 3.810 = 3 m	0.125 0.150		20800 25100	1073.5 1295.4		21100 24800	1088.9 1279.9		25900 28800	1336.7 1486.3		
3.810 =3 m 4.445 =3.5 m	0.150		26600	1372.8		28200	1279.9		30800	1486.3		
5.080 =4 m	0.200	105.45	28100	1450.2	13.8	31100	1605.0	15.2	33900	1749.5	16.0	
5.715 =4.5 m 6.350 =5 m	0.225 0.250		28700 30700	1481.2 1584.4		34800 38100	1796.0 1966.3		34500 35600	1780.5 1837.3		
6.985 =5.5 m	0.250		32400	1672.1		40800	2105.6		36800	1899.2		
7.620 =6 m	0.300	133.57	33400	1723.7		42700	2203.7		37900	1956.0		
8.255 =6.5 m 8.890 =7 m	0.325		34700 35400	1790.8 1826.9		45200 46500	2332.7 2399.8		39400 40300	2033.4 2079.8		
9.525 =7.5 m	0.375		35900	1852.7		48300	2492.7		40300	2203.7		
10.160 =8 m	0.400	161.69	36800	1899.2		49500	2554.6		43200	2229.5		
	0.425		37500	1935.3 2079.8		50800 54200	2621.7 2797.2		44900 47000	2317.2 2425.6		
10.795 =8.5 m 12.700 =10 m	0.500	182.78	40300									



	GRUPO DASAT - LABORAT	ORIO DE SUELOS Y	PAVIMENTOS	AREA:	LABORATORIO
GRUPO DASAT	FORMATO DE (CONTROL DE CALIDA	REG. ESTUDIO:	024-2022	
	DATOS DEL PRO	YECTO		DAT	OS DEL PERSONAL
TESIS:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICID COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS			JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACIÓN:	VIA EL MI	LAGRO - EL VALOR		TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON	DEYVIS SANCHEZ TAMAY		ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
	DATOS DEL MUE	STREO		CLASIFICACIÓN DEL S	UELO CON FINES DE PAVIMENTACION
CALICATA:	C-04	PROFUNDIDAD:	0.20 m. A 1.50 m.	CLASIFICACIÓN DEL	A-2-7 (0)
MUESTRA:	M-01	FECHA:	28/09/2022	SUELO AASHTO	A-2-1 (0)

STANDARD TEST METHOD FOR CALIFORNIA BEARING RATIO (CBR) OF LABORATORY-COMPACTED SOILS - ASTM. D 1883 METODO DE ENSAYO DE CBR (RELACION DE SOPORTE DE CALIFORNIA) DE SUELOS COMPACTADOS

Tamiz	N	° 10 (%)	N° 40 (%)	N° 200 (%)			ENSAYO DE (COMPACTAC	ION
Pasa %		82.41	38.17	3.89		Me	todo	Densidad	Maxima	Humedad Optima
LL / IP	44.33	15.43	Clasificacion	SUCS =	SP	ASSTHO = A-2-7 (0) 1.88		10	13.72	
Molde N°				M-01			M-02			M-03
Altura Molde				17.78			17.78			17.78
Diametro Molde				15.24			15.24			15.24
Altura disco Espac	iador			6.35			6.35			6.35
Diametro disco esp	paciador			15.24			15.24			15.24
Capas N°	, and the second			5			5			5
Golpes por capa N				56			25			12
Condición de la mu	uestra		Ante	es de mojarse			Antes de moja	arse		Antes de mojarse
Peso humedo de la	a probeta+m	nolde (g)	8508.90			8595.90			8370.80	
Peso de molde (g)			3981.20			4122.48			3908.76	
Peso del suelo húr			4528			4473			4462	
Volumen del molde	, ,		2085			2085			2085	
Densidad húmeda	(g/cm³)		2.172			2.146			2.140	
Recipiente (N°)		•	M-06			M-07			M-08	
W recipiente+suelo	14	3)	108.88			121.75			124.63	•
W recipiente + sue	lo seco		98.59			113.72			115.75	
Peso Recipiente			51.90			55.25			51.13	
Peso de agua (g)			10.29			8.03			8.88	
Peso de suelo sec	107		46.69			58.47			64.62	
Contenido de hum			22.04			13.73			13.74	
Densidad seca (g/d	cm")		1.779			1.886			1.882	

	DETERMINACION DE LA EXPANSION											
Fooha	Fecha Hora Tiempo		Lectura	Expans	sion	Lectura	Expa	ansion	Lectura	Expans	sion	
reciia	пога	Herripo	Extens.	mm	%	Extens.	mm	%	Extens.	mm	%	
29/10/2022 11:20:0	00 a. m	0	6.360	0.000	0.0	5.380	0.000	0.0	6.280	0.000	0.0	
30/10/2022 11:20:0	00 a. m	24	6.480	0.003	0.0	5.460	0.002	0.0	6.420	0.004	0.0	
31/10/2022 11:20:0	00 a. m	48	6.570	0.005	0.0	5.580	0.005	0.0	6.570	0.007	0.1	
01/11/2022 11:20:0	00 a. m	72	6.680	0.008	0.1	5.700	0.008	0.1	6.610	0.008	0.1	

			C.	B. R.	FACTOR D	E DEFORMA	CIÓN DEL AN	ILLO			
		Carga	M	IOLDE Nº 01			MOLDE Nº 0	2		MOLDE Nº 03	
Penetraci	ón	Estándar	CARGA	CORREC	CCION	CARGA CORRECCION		CARGA	CARGA CORRECCION		
mm.	pulg.	Kg/cm2	Kg	Esfuerzo	% CBR	Kg	Esfuerzo	% CBR	Kg	Esfuerzo	% CBR
0.000	0.000		0	0		0	0		0	0	
0.635 = 0.5 m	0.025		3900	201.3		3100	160.0		1000	51.6	
1.27 = 1 m	0.050		9400	485.1		8500	438.7		15000	774.1	
1.905 = 1.5 m	0.075		14100	727.7		13800	712.2		20400	1052.8	
2.54 = 2 m	0.100	70.30	18300	944.4	13.4	18300	944.4	13.4	23200	1197.3	17.0
3.175 = 2.5 m	0.125		21100	1088.9		22100	1140.5		25700	1326.3	
3.810 =3 m	0.150		24000	1238.6		25900	1336.7		28700	1481.2	
4.445 = 3.5 m	0.175		25600	1321.2		29300	1512.1		30000	1548.3	
5.080 =4 m	0.200	105.45	27400	1414.1	13.4	31700	1636.0	15.5	33100	1708.2	16.2
5.715 =4.5 m	0.225		28700	1481.2		35200	1816.6		33000	1703.1	
6.350 =5 m	0.250		30200	1558.6		37900	1956.0		34500	1780.5	
6.985 =5.5 m	0.275		31200	1610.2		40600	2095.3		35800	1847.6	
7.620 =6 m	0.300	133.57	32300	1667.0		42500	2193.4		37700	1945.6	
8.255 =6.5 m	0.325		33600	1734.0		45100	2327.5		39700	2048.9	
8.890 =7 m	0.350		34400	1775.3		46300	2389.5		40200	2074.7	
9.525 =7.5 m	0.375		35300	1821.8		48100	2482.4		42400	2188.2	
10.160 =8 m	0.400	161.69	35700	1842.4		49300	2544.3		43000	2219.2	
10.795 =8.5 m	0.425		37100	1914.7		51100	2637.2		44700	2306.9	
12.700 =10 m	0.500	182.78	40100	2069.5		54900	2833.3		46600	2405.0	

	GRUPO DASA	Γ - LABORATORIO DE S	SUELOS Y PAVIMENTOS	AREA:	LABORATORIO
GRUPO DASAT		RMATO DE CONTROL	DE CALIDAD	REG. ESTUDIO:	024-2022
		ATOS DEL PROYECTO DE PLASTICIDAD EN EL ÓF	PTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE		DATOS DEL PERSONAL
PROYECTO:			L MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA"	JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
JBICACIÓN: SOLICITANTE:	1	VIA EL MILAGRO - EL \ 'ESISTA JHON DEYVIS SANO		TEC. LAB.: ASISTENTE LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ JHON SANCHEZ TAMAY
	D.	ATOS DEL MUESTREO		CLASIFICACIÓN DEL	SUELO CON FINES DE PAVIMENTACIO
CALICATA: MUESTRA:	C-04 M-01	PROFUNI FECH		CLASIFICACION DEL SUELO	A-2-7 (0)
S	TANDARD TEST METHOR	FOR CALIFORNIA BE	ARING RATIO (CBR) OF LABOR		SOILS - ASTM. D 1883
	METODO DE EN	SAYO DE CBR (RELAC	ION DE SOPORTE DE CALIFORI	NIA) DE SUELOS COI	MPACTADOS
3000			Molde 01 = 56 Golpes		<u> </u>
			Molde 02 = 25 Golpes Molde 03 = 12 Golpes		*
2500					
			A A		
ହୁ 2000					
Esfuerzo en (Kg/cm2)			***		
5 1500		-			
ne.zo					
适 1000		1			
		1			
500					
	A				
0		6	10	15	20
	U	•	penetracion en (mm)	10	20
CDD (0.1%)	= 13.43	CPP (A	1") = 13.43	Г	CBR (0.1") = 17.03
CBR (0.1") CBR (0.2")	1	CBR (0 CBR (0	,	⊢	CBR (0.1") = 17.03 CBR (0.2") = 16.20
EC = 56 G			C = 25 GOLPES		EC = 12 GOLPES
			1	CBR (%)	
2.000	RELACIÓN HUMEDA	D-DENSIDAD	1.950	CBK (70)	
			1.000		
1.950					
1.900 N	ADS AL 100% = 1.880		1.900 MDS AL 100%=	1.880	
1.850			6		
1.830 1.800			1.850		
		X	(gr/k		
1.750	1 %		1.800 MDS AL 95% = 1	700	
	= 13.72		D 1.786 MUS AL 95% = 1	/8b	
1.700 Pensidad	113		1.786 ND3 AL 9.78-11		
1.650	H 00CH				
1.600			11		
1 550			1.700		
1.550	i		1		
1.500	11 12 12 14 15 16 1	- 10 10 20 21 22	1.650	9 9	2 0 2 0
10	11 12 13 µ4 15 16 1 13.72 Contenido de hum		2 2 2 13.28	3.53 7 15.3	3501.
			13.42	2	0.2"
CLASIFICACION		= SP	0.0.0.31.4000/ DE M.D.C		40 00 00H. 454
CLASIFICACION METODO DE COI			C.B.R. AL 100% DE M.D.S C.B.R. AL 95% DE M.D.S.		.1": 13.28 0.2": 15.3 .1": 13.42 0.2": 13.5
	DAD SECA (g/cm³)		Oldmarie vers 22 million	(10)	11 1900
	NIDO DE HUMEDAD (%)	13.72			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
JETTINIO CONTEI		LA MUESTRA EN ESTU			B83 - STANDARD TEST METHOD FOR
501.50.40	SERVACIONES				
OBS	SERVACIONES E IMPLICAN EL ENSAYO		CALIFORNIA BEARING RATIO OF MTC F 132 - ASTM	D 1883 - ASTM A 1883	CTED SOILS)

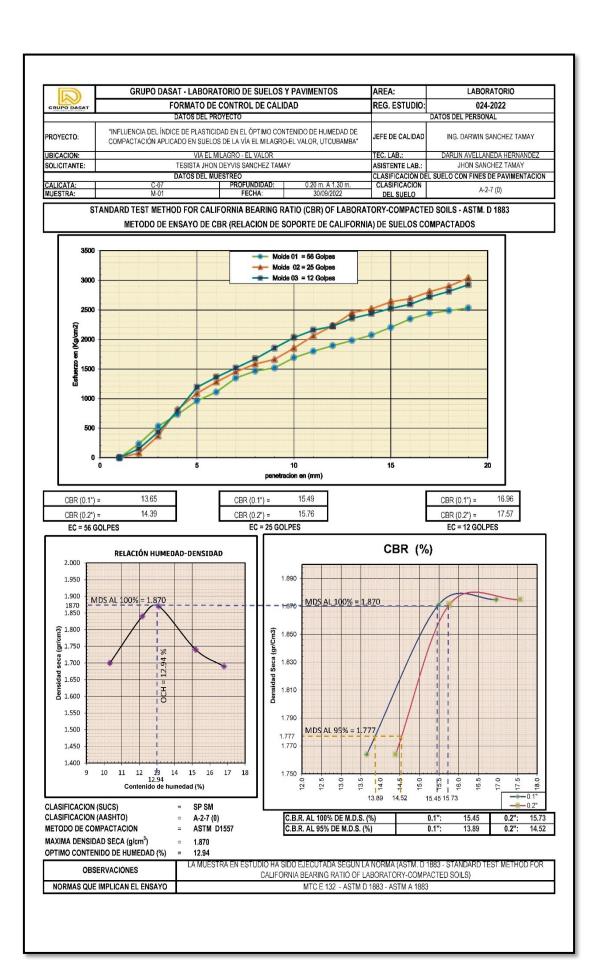
	GRUPO DASAT - LABORAT	ORIO DE SUELOS Y	PAVIMENTOS	AREA:	LABORATORIO
GRUPO DASAT	FORMATO DE C	CONTROL DE CALIDA	REG. ESTUDIO:	028-2022	
	DATOS DEL PRO	YECTO		DAT	OS DEL PERSONAL
TESIS:	"INFLUENCIA DEL ÍNDICE DE PLASTICID COMPACTACIÓN APLICADO EN SUELOS			JEFE DE CALIDAD	ING. DARWIN SANCHEZ TAMAY
UBICACIÓN:	VIA EL MI	LAGRO - EL VALOR		TEC. LAB.:	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ
SOLICITANTE:	TESISTA JHON I	DEYVIS SANCHEZ TAMAY		ASISTENTE LAB.:	JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY
	DATOS DEL MUE		CLASIFICACIÓN DEL S	UELO CON FINES DE PAVIMENTACION	
CALICATA:	C-07	PROFUNDIDAD:	0.20 m. A 1.30 m.	CLASIFICACIÓN DEL	A-2-7 (0)
MUESTRA:	M-01	FECHA:	30/09/2022	SUELO AASHTO	A-2-7 (0)

STANDARD TEST METHOD FOR CALIFORNIA BEARING RATIO (CBR) OF LABORATORY-COMPACTED SOILS - ASTM. D 1883 METODO DE ENSAYO DE CBR (RELACION DE SOPORTE DE CALIFORNIA) DE SUELOS COMPACTADOS

Tamiz	N	° 10 (%)	N° 40 (%)	N° 200 (%)			ENSAYO DE (COMPACTAC	ION
Pasa %		85.27	50.81	5.40	Me	todo	Densidad I	Maxima	Humedad Optima
LL / IP	40.78	15.06	Clasificacion	SUCS = SP SM	ASSTHO = A-2-7 (0) 1.83			0	12.94
Molde N°				M-01		M-02			M-03
Altura Molde				17.78		17.78			17.78
Diametro Molde				15.24		15.24			15.24
Altura disco Espac				6.35		6.35			6.35
Diametro disco esp	oaciador			15.24		15.24			15.24
Capas Nº				5		5			5
Golpes por capa N	0			56		25			12
Condición de la mu	uestra		Ant	es de mojarse		Antes de moja	arse		Antes de mojarse
Peso humedo de la	a probeta+n	nolde (g)	8199.82		8528.62			8324.25	
Peso de molde (g)			3981.20		4122.48			3908.76	
Peso del suelo húr			4219		4406			4415	
Volumen del molde	. ,		2085		2085			2085	
Densidad húmeda	(g/cm ³)		2.023		2.113			2.118	
Recipiente (N°)			M-05		M-06			M-07	
W recipiente+suelo		3)	237.48	•	235.71			234.72	•
W recipiente + sue	o seco		224.19		224.02			223.14	
Peso Recipiente			133.80		133.60			133.70	
Peso de agua (g)			13.29		11.69			11.58	
Peso de suelo seo	107		90.39		90.42			89.44	
Contenido de hum			14.70		12.93			12.95	
Densidad seca (g/d	cm~)		1.764		1.871			1.875	

	DETERMINACION DE LA EXPANSION										
Fecha	Hora	Tiempo	Lectura	Expan	sion	Lectura			Lectura	Expans	sion
reciia	nora	Hempo	Extens.	mm	%	Extens.	mm	%	Extens.	mm	%
04/10/2022 11:20:0	00 a. m	0	7.810	0.000	0.0	6.840	0.000	0.0	5.480	0.000	0.0
05/10/2022 11:20:0	00 a. m	24	8.360	0.014	0.1	7.480	0.016	0.1	6.140	0.017	0.1
06/10/2022 11:20:0	00 a. m	48	9.150	0.034	0.3	8.110	0.032	0.3	6.950	0.037	0.3
07/10/2022 11:20:0	00 a. m	72	10.050	0.057	0.5	9.140	0.058	0.5	7.570	0.053	0.5

			C.	B. R.	FACTOR D	E DEFORMA	CION DEL ANI	LLO			
		Carga	M	IOLDE Nº 01			MOLDE Nº 0	2		MOLDE Nº 03	
Penetraci	ón	Estándar	CARGA	CORRE	CCION	CARGA	CORR	ECCION	CARGA	CORRE	CCION
mm.	pulg.	Kg/cm2	Kg	Esfuerzo	% CBR	Kg	Esfuerzo	% CBR	Kg	Esfuerzo	% CBR
0.000	0.000		0	0		0	0		0	0	
0.635 = 0.5 m	0.025		4500	232.2		1500	77.4		2900	149.7	
1.27 = 1 m	0.050		10300	531.6		7100	366.4		8400	433.5	
1.905 = 1.5 m	0.075		14200	732.8		15800	815.4		15400	794.8	
2.54 = 2 m	0.100	70.30	18600	959.9	13.7	21100	1088.9	15.5	23100	1192.2	17.0
3.175 = 2.5 m	0.125		21500	1109.6		24800	1279.9		26400	1362.5	
3.810 =3 m	0.150		26100	1347.0		28100	1450.2		29400	1517.3	
4.445 =3.5 m	0.175		28400	1465.7		30700	1584.4		32400	1672.1	
5.080 =4 m	0.200	105.45	29400	1517.3	14.4	32200	1661.8	15.8	35900	1852.7	17.6
5.715 =4.5 m	0.225		32800	1692.8		35900	1852.7		39400	2033.4	
6.350 =5 m	0.250		34900	1801.1		39900	2059.2		41800	2157.2	
6.985 =5.5 m	0.275		36700	1894.0		43200	2229.5		43100	2224.3	,
7.620 =6 m	0.300	133.57	38400	1981.8		47500	2451.4		45700	2358.5	
8.255 =6.5 m	0.325		40200	2074.7		48800	2518.5		47200	2435.9	
8.890 =7 m	0.350		42700	2203.7		51100	2637.2		48900	2523.7	
9.525 =7.5 m	0.375		45500	2348.2		52100	2688.8		50300	2595.9	
10.160 =8 m	0.400	161.69	47300	2441.1		54400	2807.5		52700	2719.8	
10.795 =8.5 m	0.425		48200	2487.5		56200	2900.4		54500	2812.7	
12.700 =10 m	0.500	182.78	49100	2534.0		58900	3039.7		56700	2926.2	



Anexo 5 Perfiles Estratigráficos

Anexo 5.1: Descripción de la Estratigrafía de las excavaciones.

GEOTECNIA DASAT		GEOTEC	Activities to the second	- LABORATORIO DE SUELOS Y PAVIMENTO ATO DE CONTROL DE CALIDAD	1000	A: S. ESTUD)IO·			ORATORI 24-2022	0			
Annual and St.			DAT	OS DEL PROYECTO		0.00		TOS DE	L PERSO					
PROYECTO:				PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDA EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUB	BAMBA JEFE	DE CALID				N SANCHE				
UBICACION: SOLICITANTE:			TESIS	VIA EL MILAGRO - EL VALOR TA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY		TEC. LAB.: ASISTENTE LAB.:			DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ JHON SANCHEZ TAMAY					
CALICATA:				OS DEL MUESTREO	CLAS		N DEL S			DE PAVIME	NTACION			
MUESTRA:			M-01		6/09/2022	SUELO				A-2-7 (0)				
Profundidad	N.F.		ICACION	DESCRIPCIÓN LITOLÓGICA	147.45	/ \ D===		LIMITES	s	0011/0/	M.D.S			
(m)	(m)	SIMBOLO	SIMBOLO GRÁFICO	DESCRIPCION LITOLOGICA	I W (%) Prom.	LL (%)	LP (%)	IP (%)	OCH (%)	(gr/cm3			
0.00		СН	2 5	SUELO CONFORMADO POR MATERIA ORGANICA Y RAICES)	A (PASTOS	-	-	-	-	-	-			
1.00	0.00	SM		SUELO CON PREDOMINACIA DE ARENAS Y EN GRADO DE LIMOS, QUE POSEE UNA PLASTICIDI ADEMAS CUENTA CON UNA SUSCEPTIBILIDAD M ALTA A PERDER SU RESISTENCIA A LOS ESFI CORTANTES CON EL AUMENTO DEL CONTEN AGUA, SUCEPTIBILIDAD A LA LICUACION MU	AD MEDIA, MEDIANA A UERZOS NIDO DE	21.11	55.22	36.35	18.87	18.95	1.63			
1.50														
2.50														
3.50														
4.00														
4.50														
5.00														
OBSERVACI	ONES	LAN		I ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SEGÚN LA NOI FERING PURPOSES), Y SE DESCRIBE COMO UN S							SFOR			
OBSERVACI	OHES		ENGINE	EERING PURPOSES), Y SE DESCRIBE COMO UN S	SUELO ARCILLO	SO INORO	GANICO	DE ALT	A PLAST	IÇIDAD				

GEOTEGNIA DASAT		GEOTEC	FORM	- LABORATORIO DE SUELOS Y PA' ATO DE CONTROL DE CALIDAD OS DEL PROYECTO	/IMENTOS	AREA: REG. ESTUD		ATOS DE		ORATORI 24-2022 NAL	0
PROYECTO:			L ÍNDICE DE	PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO I EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALI		JEFE DE CALI		200.00		N SANCHE	Z TAMAY
JBICACION: SOLICITANTE:			TESIS	VIA EL MILAGRO - EL VALOR BTA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY OS DEL MUESTREO		TEC. LAB.: ASISTENTE LA CLASIFICACIÓ		JHON S	ANCHEZ 1		
CALICATA: MUESTRA:			C-02 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	0.20 m. A 1.50 m. 26/09/2022		ON DEL			A-2-7 (0)	LITACION
Profundidad	N.F	CLASIF	ICACION	1	FECHA: 26/09/2022		 		LIMITES		N C C
(m)	N.F. (m)	SIMBOLO SUCS	SIMBOLO GRÁFICO	DESCRIPCIÓN LITOLÓ	GICA	W (%) Prom.	LL (%)	LP (%)	IP (%)	OCH (%)	M.D.S. (gr/cm3)
0.00		СН	7 7 7	SUELO CONFORMADO POR MATERIA Y RAICES)	ORGANICA (PASTOS	-	(5)	-	Ē		ē
0.50	0.00	SW SM		SUELO CON PREDOMINACIA DE GRADUADAS Y EN MENOR GRADO DE UNA PLASTICIDAD MEDIA, ADEMAS: SUSCEPTIBILIDAD MEDIANA A ALT RESISTENCIA A LOS ESFUERZOS CO AUMENTO DEL CONTENIDO DE AGUA LA LICUACION MUY B.	LIMOS, QUE POSEE CUENTA CON UNA 'A A PERDER SU PRTANTES CON EL , SUCEPTIBILIDAD A	11.75	45.31	28.44	16.87	19.41	1.73
1.50											
2.00											
2.50											
3.00											
3.50											
4.00											
4.50											
5.00											
OBSERVACI	ONES	LAI		I ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SEGI EERING PURPOSES), Y SE DESCRIBE C							SFOR

		GEOTEC		- LABORATORIO DE SUELOS Y		AREA:				ORATORI	0
GEOTECNIA DASAT				ATO DE CONTROL DE CALIDAD OS DEL PROYECTO)	REG. ESTU		ATOS DE	U L PERSO	24-2022 NAL	
PROYECTO:				PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTEN EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL		JEFE DE CALII	DAD	IN	G. DARWI	N SANCHE	Z TAMAY
UBICACION:				VIA EL MILAGRO - EL VALOR		TEC. LAB.:				EDA HERN	ANDEZ
SOLICITANTE:				STA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY OS DEL MUESTREO		ASISTENTE LA CLASIFICACIÓ			ANCHEZ		NTACION
CALICATA:			C-03	PROFUNDIDAD:	0.20 m. A 1.50 m.	CLASIFICACI	ON DEL			A-2-7 (0)	INTAGION
MUESTRA:	_		M-01	FECHA:	27/09/2022	SUELC				(2 / (0)	
Profundidad	N.F. (m)	1	SIMBOLO	DESCRIPCIÓN LIT	OLÓGICA	W (%) Prom.	LL	LIMITE		OCH (%)	M.D.S.
(m)	(111)	SUCS	GRÁFICO				(%)	(%)	IP (%)		(gi)cilio
0.00		СН	222	SUELO CONFORMADO POR MATE Y RAICES			-	-	-	8	8
0.50	0.00	sc		SUELO CON PREDOMINACIA DE GRADO DE ARCILLAS, QUE POS MEDIA, ADEMAS CUENTA CON I MEDIANA A ALTA A PERDER SI ESFUERZOS CORTANTES CC	ARENAS Y EN MENOR SEE UNA PLASTICIDAD JNA SUSCEPTIBILIDAD J RESISTENCIA A LOS N EL AUMENTO DEL	12.71	44.37	26.18	18.19	11.27	2.05
1.50				CONTENIDO DE AGUA , SUCEPTII MUY BAJA							
2.00											
3.00											
3.50											
4.00											
4.50											
OBSERVACI	ONES	LA		N ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA :							S FOR
ODSERVACI	ONES			EERING PURPOSES), Y SE DESCRI							

GEOTECNIA DASAT		GEOTEC	FORM	- LABORATORIO DE SUELOS Y PA ATO DE CONTROL DE CALIDAD OS DEL PROYECTO	AVIMENTOS	AREA: REG. ESTU		ATOS DE		ORATORI 24-2022 NAL	0		
PROYECTO:				PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VA		JEFE DE CALII	DAD			N SANCHE.			
UBICACION: SOLICITANTE:				VIA EL MILAGRO - EL VALOR TA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY		TEC. LAB.: ASISTENTE LA		DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ JHON SANCHEZ TAMAY L SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION					
CALICATA:			C-04	OS DEL MUESTREO PROFUNDIDAD:	0.20 m. A 1.50 m.	CLASIFICACIO	ON DEL	DELO CO		DE PAVIME 4-2-7 (0)	NTACION		
MUESTRA:		CLASIF	M-01 FICACION	FECHA:	28/09/2022	SUELO		LIMITE		.,			
Profundidad (m)	N.F. (m)	- 02 - 05	SIMBOLO	DESCRIPCIÓN LITOL	ÓGICA	W (%) Prom.	LL (%)	LP (%)	IP (%)	OCH (%)	M.D.S. (gr/cm3)		
0.00		СН	22	SUELO CONFORMADO POR MATERIA Y RAICES)	NORGANICA (PASTOS	-	-	-	-	-	-		
0.50	0.00	SP		SUELO CON PREDOMINACIA D GRADUADAS, QUE POSEE UNA PL ADEMAS CUENTA CON UNA SUSCEP ALTA A PERDER SU RESISTENCIA CORTANTES CON EL AUMENTO D AGUA , SUCEPTIBILIDAD A LA LICU	ASTICIDAD MEDIA, TIBILIDAD MEDIANA A A LOS ESFUERZOS EL CONTENIDO DE	11.01	44.33	28.9	15.43	13.72	1.88		
1.50													
2.50													
3.50													
4.50													
5.00 OBSERVAC	IONES	LAI		I ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SEC							SFOR		
			ENGIN	EERING PURPOSES), Y SE DESCRIBE	COMO UN SUELO ARO	JILLOSO INOR	GANICO	DE ALT	A PLAST	ICIDAD			

GEOTECNIA DASAT		GEOTEC		- LABORATORIO DE SUELOS Y P ATO DE CONTROL DE CALIDAD	AVIMENTOS	AREA: REG. ESTUD)IO:			ORATORI 24-2022	0
GEOTECHIA DASA				OS DEL PROYECTO		KEG. E310L		ATOS DE	L PERSO		
PROYECTO:				PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENID EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL V	ALOR, UTCUBAMBA	JEFE DE CALII	DAD			N SANCHE.	
UBICACION: SOLICITANTE:			TESI	VIA EL MILAGRO - EL VALOR STA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY		TEC. LAB.: ASISTENTE LA	В.:		AVELLAN ANCHEZ	EDA HERN TAMAY	ANDEZ
			DAT	OS DEL MUESTREO		CLASIFICACIÓ	N DEL S				NTACION
CALICATA: MUESTRA:			C-05 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	0.20 m. A 1.50 m. 28/09/2022	CLASIFICACIO SUELO				4-2-6 (0)	
Profundidad	N.F.	CLASIF	ICACION					LIMITE	S	8	M.D.Ş.
(m)	(m)	SIMBOLO SUCS	SIMBOLO GRÁFICO	DESCRIPCIÓN LITOI	.ÓGICA	W (%) Prom.	LL (%)	LP (%)	IP (%)	OCH (%)	(gr/cm3)
0.00		СН	222	SUELO CONFORMADO POR MATER Y RAICES)	A ORGANICA (PASTOS	-	(3)	-	-		
0.50	0.00	SC		SUELO CON PREDOMINACIA DE A GRADO DE ARCILLAS CON GRAV, PLASTICIDAD MEDIA, ADEMAS, SUSCEPTIBILIDAD MEDIANA A A RESISTENCIA A LOS ESFUERZOS AUMENTO DEL CONTENIDO DE AGU LA LICUACION MUY	AS, QUE POSEE UNA CUENTA CON UNA ILTA A PERDER SU CORTANTES CON EL IA , SUCEPTIBILIDAD A	10.87	35.1	21.18	13.92	17.04	1.75
1.50											
2.50											
3.00											
3.50											
4.00											
4.50											
5.00		IAI	I MUESTRA FI	N ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SE	GÜN LA NORMA (ASTM	L I. D 2487 - STA	I NDARN	CLASSI	I FICATION	N OF SOIL	S FOR
OBSERVAC	ONES		ENGIN	EERING PURPOSES), Y SE DESCRIBE	COMO UN SUELO ARO	CILLOSO INOR	GANICO	DE ALT	A PLAST	ICIDAD	•

GEOTECNIA DASAT		GEOTEC		- LABORATORIO DE SUELOS Y PAVIMENTOS ATO DE CONTROL DE CALIDAD	AREA: REG. ESTUI	DIO:			ORATORI 24-2022	0		
	INIT	LUENOU DE		OS DEL PROYECTO		D	ATOS DE	L PERSO	NAL			
PROYECTO:				PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE HUMEDAD DE EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOR, UTCUBAMBA	JEFE DE CALI	DAD			N SANCHE			
UBICACION: SOLICITANTE:				VIA EL MILAGRO - EL VALOR STA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY	TEC. LAB.: ASISTENTE LA		DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ JHON SANCHEZ TAMAY SUELO CON FINES DE PAVIMENTACION					
CALICATA:			C-06	OS DEL MUESTREO PROFUNDIDAD: 0.20 m. A 1.50 m	. CLASIFICACI	ON DEL	UELO CO		DE PAVIME A-2-6 (0)	NTACION		
MUESTRA:		CI ASI	M-01 FICACION	FECHA: 29/09/2022	SUELC) 	LIMITE		1.2 0 (9)			
Profundidad (m)	N.F. (m)	SIMBOLO	SIMBOLO	DESCRIPCIÓN LITOLÓGICA	W (%) Prom.	LL	LP	IP (%)	OCH (%)	M.D.S. (gr/cm3)		
0.00	1	SUCS	GRAFICO	SUELO CONFORMADO POR MATERIA ORGANICA (PASTO)	3	(%)	(%)	(70)				
0.00		СН	NN	Y RAICES)	-	15	-	15.	101	-		
1.00	0.00	SM		SUELO CON PREDOMINACIA DE ARENAS Y EN MENOR GRADO DE LIMOS, QUE POSEE UNA PLASTICIDAD MEDIA ADEMAS CUENTA CON UNA SUSCEPTIBILIDAD MEDIANA / ALTA A PERDER SU RESISTENCIA A LOS ESFUEZZOS CORTANTES CON EL AUMENTO DEL CONTENIDO DE AGUA , SUCEPTIBILIDAD A LA LICUACION MUY BAJA.		38.07	26.36	11.71	19.96	1.79		
1.50			1 1 1 1									
2.50												
3.00												
3.50												
4.00												
4.50												
5.00	1	IAI	MUESTRA FN	I ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SEGÜN LA NORMA (ASTI	M. D 2487 - STA	NDARD	CLASSI	FICATIO	N OF SOIL	SFOR		
OBSERVACIO	ONES			EERING PURPOSES), Y SE DESCRIBE COMO UN SUELO AR								

GEOTECNIA DASAT		GEOTEC	FORM	- LABORATORIO DE SUELOS Y PA ATO DE CONTROL DE CALIDAD OS DEL PROYECTO	VIMENTOS	AREA: REG. ESTUD		ATOS DE		ORATORI 24-2022	0		
PROYECTO:			L ÍNDICE DE	OS DEL PROYECTO PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VAL		JEFE DE CALIC				N SANCHE	Z TAMAY		
JBICACION: SOLICITANTE:			TEOU	VIA EL MILAGRO - EL VALOR STA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY	=======================================	TEC. LAB.: ASISTENTE LA	D ·	DARLIN AVELLANEDA HERNANDEZ JHON SANCHEZ TAMAY					
				OS DEL MUESTREO		CLASIFICACIÓ	N DEL S				ENTACION		
CALICATA: MUESTRA:			C-07 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	0.20 m. A 1.30 m. 30/09/2022	CLASIFICACIO SUELO		A-2-7 (0)					
	T	CLASIE	ICACION	1 201111	00/00/2022	JOLEO		LIMITES					
Profundida (m)	d N.F. (m)		SIMBOLO	DESCRIPCIÓN LITOLÓ	OGICA	W (%) Prom.	LL (%)	LP (%)	IP (%)	OCH (%)	M.D.S. (gr/cm3)		
0.00		СН	222	SUELO CONFORMADO POR MATERIA Y RAICES)	ORGANICA (PASTOS	-	-	-	-	7	-		
1.00 ———	1.30	SP SM		SUELO CON PREDOMINACIA DI GRADUADAS Y EN MENOR GRADO DE UNA PLASTICIDAD MEDIA, ADEMAS SUSCEPTIBILIDAD MEDIANA A AL RESISTENCIA A LOS ESFUERZOS C AUMENTO DEL CONTENIDO DE AGUA LA LICUACION MUY E	ELIMOS, QUE POSEE CUENTA CON UNA TA A PERDER SU ORTANTES CON EL , SUCEPTIBILIDAD A	23.86	40.78	25.72	15.06	12.94	1.87		
1.50				PRESENCIA DE AG	UA	-							
2.50 3.00 4.00 4.50													
5.00		141	MUESTRA FN	I ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SEG	IÙN LA NORMA (ASTM	1. D 2487 - STA	NDARD	CLASSI	FICATION	I OF SOIL	SFOR		
OBSERVA	IONES		ENGIN	EERING PURPOSES), Y SE DESCRIBE (COMO UN SUELO ARC	CILLOSO INOR	GANICO	DE ALT	A PLAST	ICIDAD			

GEOTECNIA DASAT		GEOTEC	FORM	- LABORATORIO DE SUELOS Y PAVI ATO DE CONTROL DE CALIDAD OS DEL PROYECTO	MENTOS	AREA: REG. ESTUD		ATOS DE		ORATORI 24-2022 NAL	0
PROYECTO:				PLASTICIDAD EN EL ÓPTIMO CONTENIDO DE EN SUELOS DE LA VÍA EL MILAGRO-EL VALOF		JEFE DE CALI	DAD			N SANCHE.	
JBICACION: SOLICITANTE:				VIA EL MILAGRO - EL VALOR STA JHON DEYVIS SANCHEZ TAMAY OS DEL MUESTREO		TEC. LAB.: ASISTENTE LA CLASIFICACIÓ		JHON S.	ANCHEZ		
CALICATA: MUESTRA:			C-08 M-01	PROFUNDIDAD: FECHA:	0.20 m. A 1.50 m. 30/09/2022		ON DEL	022000		A-2-7 (1)	
Profundidad (m)	N.F.	1	SIMBOLO GRAFICO	DESCRIPCIÓN LITOLÓGI	CA	W (%) Prom.	LL (%)	LIMITES LP (%)	S IP (%)	OCH (%)	M.D.S. (gr/cm3)
0.00		СН	7 7	SUELO CONFORMADO POR MATERIA OF Y RAICES)	RGANICA (PASTOS	-	-	-	10.0	127	12
1.00	0.00	SM		SUELO CON PREDOMINACIA DE AREN GRADO DE LIMOS, QUE POSEE UNA PL ADEMAS CUENTA CON UNA SUSCEPTIB ALTA A PERDER SU RESISTENCIA A L CORTANTES CON EL AUMENTO DEL AGUA, SUCEPTIBILIDAD A LA LICUAC	ASTICIDAD MEDIA, ILIDAD MEDIANA A OS ESFUERZOS CONTENIDO DE	20.79	54.02	36.78	17.24	22.97	1.64
1.50											
2.00											
2.50											
3.00											
3.50											
4.00											
4.50											
5.00											
OBSERVAC	IONES	LAN	MUESTRA EN ENGINI	I ESTUDIO HA SIDO CLASIFICADA SEGUN EERING PURPOSES), Y SE DESCRIBE CO	I LA NORMA (ASTN MO UN SUELO ARC	1. D 2487 - STA CILLOSO INOR	NDARD GANICO	CLASSII DE ALT	FICATION A PLAST	I OF SOIL	SFOR

Anexo 6 Certificado de calibración de equipos



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN N° V0222004

Expediente

: N° 0079-2022

Página 1 de 2

El equipo de medición especificado en este documento ha sido calibrado, probado y verificado usando patrones certificados con trazabilidad a la dirección de Metrología del

Los resultados sólo están relacionados con

los items calibrados y son válidos en el

momento y en las condiciones de la calibración. Al solicitante le corresponde disponer en su momento la ejecución de

una recalibración, la cual está en función del uso, conservación y mantenimiento del

CALITEST S.A.C. no se responsabiliza de

los perjuicios que pueda ocasionar el uso inadecuado de este instrumento, ni de una

incorrecta interpretación de los resultados

de la calibración aquí declarados. Los

resultados de este certificado de calibración no debe ser utilizado como una certificación de conformidad con normas de producto o

como certificado del sistema de calidad de

la entidad que lo produce.

instrumento de medición reglamentaciones vigentes.

INACAL y otros.

Fecha de Emisión

: 2022-08-02

1. SOLICITANTE

: GRUPO DASAT S.A.C.

DIRECCIÓN

: AV. CIRCUNVALACION NRO. 1872 (FRENTE A UNIVERSIDAD NACIONAL DE BAGUA) AMAZONAS -

BAGUA - BAGUA

2. INSTRUMENTO DE MEDICIÓN

: Prensa CBR con Sistema Digital

Prensa

Marca

PALIO

Modelo Número de Serie PE7026.2 0222001

Celda de Carga

MAVIN Marca

Modelo Número de Serie NS4-5t hE9A03214

Capacidad

5T

Indicador digital

Marca

: HIGH WEIGHT

Modelo

: No indica

Número de Serie Unidad

: No indica : kg

Procedencia

: PERÚ

Identificación

No indica

Ubicación

: Instalaciones de CALITEST S.A.C.

3. LUGAR Y FECHA DE CALIBRACIÓN

Fecha

2022-08-02

Lugar

: Instalaciones de CALITEST S.A.C.

4. PROCEDIMIENTO DE CALIBRACIÓN

El procedimiento toma como referencia a la norma ASTM E4-01 y la Norma NTP ISO/IEC 17025:2017, Se aplicaron tres series de carga a la celda mediante la misma prensa. En cada serie se registraron las lecturas de las cargas

5. CONDICIONES AMBIENTALES

Temperatura (°C) Humedad Relativa (%)

S.	Inicial	H
	26.1	H
1	61	6

Final 25.4

CALITEST SAC

TCO. ARMANDO JUNIOR PIZANGO MOZOMBITE JEFE DE LABORATORIO DE METROLOGIA

Sello

Laboratorio de Metrología



FEI-02

Rev00

Elaborado:PFSP

Revisado:GAMP

Aprovado:AJPM

Ing. GIANMARCO ANDRE MESTAS PIZANGO CIP: 256285 JEFE DE/LABORATORIO

SAC

DIRECCIÓN FISCAL: CAL. JANGAS Nº 628, BREÑA - LIMA - LIMA

Tel.: 562 8972 Cel.: 925076321 / E-mail: servicios@calitestsac.com , certificados@calitestsac.com / Web: calitestsac.com

PROHIBIDO LA REPRODUCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº V12222007

Página 2 de 2

6. TRAZABILIDAD

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

ITEST SAC CALITEST Trazabilidad TSAC CALITEST SAC	Patrón utilizado ALITEST SACICA	Certificado de Calibración
JMR EQUIPOS S.A.C. (METROSYSTEMS S.R.L.)	Comparador de Cuadrante Digital	JMR-0053-2021

7. OBSERVACIONES

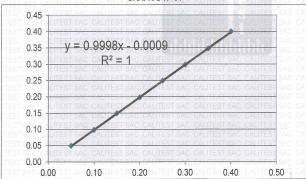
No presenta ninguna observación.

8. RESULTADO DE MEDICIÓN

TABLA N° 01

SISTEMA ANÁLOGO	SERI	PROMEDIC		
ITEST SA ACALITEST S	Serie (1)	Serie (2)	Serie (3)	ALITE B"
Pulgada TESTS	Pulgada	Pulgada SAC	A Pulgada	Pulgada
T.EST 8 0.05 LITEST 8	0.048	C 0.051 SAG	0.050	0.05
0.10	0.099	0.099	0.098	0.10
0.15	0.149	0.150	0.150	0.15
TEST S.0.20 ALITEST SA	0.199	G CA0.199T SAC	CAL 0.197SAC	ALITE 0.20 C
0.25	0.250	0.249	0.249	0.25
0.30	0.298	0.299	0.299	0.30
0.35	0.347	0.348	0.349	0.35
TEST S 0.40 TEST S	0.400	0.401	0.400	0.40





NOTAS SOBRE LA CALIBRACIÓN

Coeficiente Correlación: R² = 1

Ecuación de ajuste: y = 0.9998x - 0.0009

x : Lectura de la pantalla (Pulgada) y : Fuerza promedio (Pulgada)

Sello

Laboratorio de Metrología



TCO. ARMANDO JUNIOR PIZANGO MOZOMBITE
JEFE DE LABORATORIO DE METROLOGIA

Ing. GIANMARCO ANDRE MESTAS PIZANGO CIP. 256285
JEFE DE LABORATORIO

FEI-12-1

Rev00

Elaborado:PFSP

Revisado:GAMP

Aprovado:AJPM

DIRECCIÓN FISCAL: CAL. JANGAS N° 628, BREÑA – LIMA – LIMA

Tel.: 562 8972 Cel.: 925076321 / E-mail: servicios@calitestsac.com , certificados@calitestsac.com / Web: calitestsac.com

PROHIBIDO LA REPRODUCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN N° V4522022

Expediente : N° 0079-2022

Fecha de Emisión : 2022-07-25

1. SOLICITANTE : GRUPO DASAT S.A.C.

DIRECCIÓN : AV. CIRCUNVALACION NRO. 1872 (FRENTE A

UNIVERSIDAD NACIONAL DE BAGUA) AMAZONAS -

BAGUA - BAGUA

: MOLDE CBR

2. INSTRUMENTO DE MEDICIÓN

JTEHT SAC

Marca : PALIO
Modelo : No indica
Número de Serie : 4522009
Estructura : Metálica
Acabado : Zincado
Procedencia : PERÚ

Identificación : No indica
Ubicación : Campo (**)

3. LUGAR Y FECHA DE CALIBRACIÓN

Fecha : 2022-07-25

Lugar : Instalaciones del Cliente

El equipo de medición especificado en este documento ha sido calibrado, probado y verificado usando patrones certificados con trazabilidad a la dirección de Metrología del INACAL y otros.

Página 1 de 2

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

CALITEST S.A.C. no se responsabiliza de los perjuicios que pueda ocasionar el uso inadecuado de este instrumento, ni de una incorrecta interpretación de los resultados de la calibración aquí declarados. Los resultados de este certificado de calibración no debe ser utilizado como una certificación de conformidad con normas de producto o como certificado del sistema de calidad de la entidad que lo produce.

4. PROCEDIMIENTO DE CALIBRACIÓN

La calibración se efectuó por comparación directa tomando como referencia el procedimiento PC-012 5ta Ed. 2012., "Procedimiento de Calibración de Pie de Rey", del Instituto Nacional de Calidad - INACAL y la Norma ASTM D 1883, AASHTO T 193 y MTC E 110. CBR de Suelos.

5. CONDICIONES AMBIENTALES

Temperatura (°C)
Humedad Relativa (%)

WELF	Inicial	7
MI	27.1	I
SALI	60	Т

K. I	Final	
i	26.5	ġ,
	65	Ŷ

6. TRAZABILIDAD

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

TRAZABILIDAD	PATRÓN UTILIZADO	CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN
JMR EQUIPOS S.A.C (METROSYSTEMS	Pie de Rey (Vernier)	JMR-0052-2021

Sello

Laboratorio de Metrología



CALITEST SAC
TOO ARMANDO JUNIOR PIZANGO MOZOMBITE
JEFE DE LABORATORIO DE METROLOGIA

CALITEST SAC

Ing-GIANMARCO ANDRE
MESTAS PIZANGO
CIP: 26628

JEFE DE LABORATORIO

FEI-25

Rev00

Elaborado: PFSP

Revisado: GAMP

Aprovado: AJPM

DIRECCIÓN FISCAL: CAL. JANGAS Nº 628, BREÑA – LIMA – LIMA

 $Tel.: 562.8972\ Cel.: 925076321\ /\ E-mail: servicios@calitestsac.com\ , certificados@calitestsac.com\ /\ Web: calitestsac.com\ , certificados@calitestsac.com\ /\ Web: calitestsac.com\ , certificados@calitestsac.com\ /\ Web: calitestsac.com\ /\$

PROHIBIDO LA REPRODUCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº V4522022

Página 2 de 2

7. OBSERVACIONES

No presenta ninguna observación.

8. RESULTADO DE MEDICIÓN

Molde CBR

Diámetro Exterior (mm)

152.33 152.22 152.36 152.45 152.95

Promedio Tolerancia
152.462 152,4 ± 0,66

2270

Resultado CONFORME

Altura (mm)

178.14 TE178.14 CA178.14 AC 178.14 ST S178.14

178.14 177,8 ± 0,46 CONFORME

Sobrecarga Anular

Diámetro (mm)

Peso (g)

Peso (g)

 149.36
 149.25
 149.75
 149.11
 149.25

 2270
 2270
 2270
 2270
 2270

 Promedio
 Tolerancia
 Resultado

 149.344
 150,0 ± 0,8
 CONFORME

2270 <u>+</u> 20

Sobrecarga Ranurada

Diámetro (mm)

 149.36
 149.22
 149.65
 149.78
 149.36

 2270
 2270
 2270
 2270
 2270
 2270

 Promedio
 Tolerancia
 Resultado

 149.474
 150,0 ± 0,8
 CONFORME

 2270
 2270 ± 20
 CONFORME

Placa de Aumento de Volumen

Diámetro (mm)

149.11 149.36 149.25 149.66 149.78

 Promedio
 Tolerancia
 Res

 149,432
 149,6 ± 1,6
 CON

Resultado CONFORME

CONFORME

Sello

Laboratorio de Metrología



CALITEST SAC

TOO ARMANDO JUNIOR PIZANGO MOZOMBITE
JEFE DE LABORATÓRIO DE METROLOGIA

CALITEST SAC

FEI-25

Rev00

Elaborado: PFSP

Revisado: GAMP

Aprovado: AJPM

DIRECCIÓN FISCAL: CAL. JANGAS N° 628, BREÑA – LIMA – LIMA

Tel.: 562 8972 Cel.: 925076321 / E-mail: servicios@calitestsac.com , certificados@calitestsac.com / Web: calitestsac.com

PROHIBIDO LA REPRODUCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN N° V2021901

N° 0090-2022 Fecha de Emisión : 2022-08-06

Página 1 de 2

1. SOLICITANTE

: GRUPO DASAT S.A.C

DIRECCIÓN

: JR. TRIUNFO Nº116 CHACHAPOYAS -

CHACHAPOYAS - AMAZONAS

El equipo de medición especificado en este documento ha sido calibrado, probado y venificado usando patrones certificados con trazabilidad a la dirección de Metrologia del INACAL y otros.

2. INSTRUMENTO DE MEDICIÓN

: Tamiz Nº 200

: PALIO

Marca Modelo

: No indica

Número de Serie

: 21T032

Diámetro

: 8 pulgada

Estructura

: Acero Inox

Procedencia

: PERÚ

Identificación Ubicación

2022901 : Instalaciones de JMR EQUIPOS S.A.C.

Los resultados sóto están relacionados con Los resultados son estan relacionados com los items calibrados y son válidos en el momento y en las condiciones de la calibración. Al solicitante le corresponde disponer en su momento la ejecución de una recalibración, la cual está en función del uso, conservación y mantenimiento del instrumento de medición o a

reglamentaciones vigentes.

JMR EQUIPOS S.A.C. no se responsabiliza de los perjuicios que pueda ocasionar el uso inadecuado de este instrumento, ni de una incorrecta interpretación de los resultados de la calibración aqui declarados. Los resultados de este declarados. De l'estutados de este certificado de calibración no debe ser utilizado como una certificación de conformidad con nomas de producto o como certificado del sistema de calidad de la entidad que lo produce.

3. LUGAR Y FECHA DE CALIBRACIÓN

Fecha

2022-08-06

Lugar

: Laboratorio de JMR EQUIPOS S.A.C.

4. PROCEDIMIENTO DE CALIBRACIÓN

La Calibración se realizó por comparación tomando como referencia el método descrito en el PC-012 5ta Ed. 2012: "Procedimiento de Calibración de Pie de Rey" del Instituto Nacional de Calidad - INACAL y la Norma Americana ASTM - E11.

5. CONDICIONES AMBIENTALES

Temperatura (°C) Humedad Relativa (%)

Final 20.3

Sello

Laboratorio de Metrologia



FEI-20

Rev00

Elaborado: AJPM

Revisado: GAMP

Aprovado:PFSP

DIRECCIÓN FISCAL: CAL. JANGAS Nº 628, BREÑA-LIMA -LIMA

Tel.: 300 0230 / 562 8972 Cel.: 989 589 974 / E-mail: servicios@jmrequipos.com, ventas@jmrequipos.com / Web: jmrequipos.com

PROHIBIDO LA REPRODUCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº V2021901

Página 2 de 2

6. TRAZABILIDAD

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

Ar Has Trazabilidad	Patrón utilizado	Certificado de Calibración
INSTITUTO NACIONAL DE CALIDAD	Retícula (Microscopio)	LLA-030-2018
METROSYSTEMS S.R.L.	Pie de Rey (Vernier)	MS-0052-2021
JMR EQUIPOS S.A.C	Termohigrómetro	L1018042

7. OBSERVACIONES

No presenta ninguna observación.

8. RESULTADO DE MEDICIÓN

TABLA Nº 01

Tamiz	N° 200
Luz	75 µm

Error máximo permi	itido (emp): ± 5 μm
Mínimo	70 µm
Máximo	80 µm

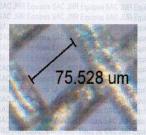
N° Medición	Medición
os SAT JMR Equ	50 SAC 710 E
os S. 2 JAR Equ	66 SAC 76
os SA3 JMR Equ	78 E
4	80 A
os SA5 JAR Equ	72

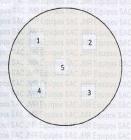
Promedio	75

Se encuentra en el rango aceptable considerando las medidas y tolerancias establecidas por la Norma ASTM-E11.

FIGURA Nº 01

UBICACION DE PUNTOS





Laboratorio de Metrología

Sello

DE CALLER

METROLOGIA

Sello

METROLOGIA

METROLOGIA

FEI-20

Rev00

JMR EQUIPOS S.A.C.

TO, PAUL PAID SOUZA PIZANGO
TESTE DE LABORATORIO METROLOGIA

Elaborado:AJPM Revisado:GAMP

Hig. Glammardo andre Mestas Pizango CIP: 256285
JEFE DE LABORATORIO

Aprovado:PFSP

DIRECCIÓN FISCAL: CAL. JANGAS Nº 628, BREÑA – LIMA – LIMA

 $Tel.: 300\ 0230\ /\ 562\ 8972\ Cel.: 989\ 589\ 974\ /\ E-mail: servicios@jmrequipos.com, ventas@jmrequipos.com\ /\ Web: jmrequipos.com\ /\ Web: jmre$

PROHIBIDO LA REPRODUCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN N° V1821036

Expediente : N° 0090-2022 Fecha de Emisión : 2022-08-06

: 2022-08-06

: GRUPO DASAT S.A.C

DIRECCIÓN : JR. TRIUNFO Nº116 CHACHAPOYAS -

CHACHAPOYAS - AMAZONAS

2. INSTRUMENTO DE : COPA CASAGRANDE - LÍMITE LÍQUIDO

MEDICIÓN

1. SOLICITANTE

 Marca
 : PALIO

 Modelo
 : PE7017.1

 Número de Serie
 : 1821023

 Mecanismo
 : Manual

 Ranurador
 : Acero

 Contador
 : Digital

 Procedencia
 : PERÚ

Identificación : 1821036 Ubicación : Instalaciones de JMR EQUIPOS S.A.C.

LUGAR Y FECHA DE CALIBRACIÓN

Fecha : 2022-08-06

3. Lugar : Laboratorio de JMR EQUIPOS S.A.C.

4. PROCEDIMIENTO DE CALIBRACIÓN

La calibración de efectuó por comparación directa tomando como referencia el procedimiento PC-012 5ta. Ed., "Procedimiento de Calibración de Pie de Rey", del Instituto Nacional de la Calidad - INACAL y la Norma del MTC 110...

5. CONDICIONES AMBIENTALES

Temperatura (°C) 17.
Humedad Relativa (%) 77

17.2 20.3 65

6. TRAZABILIDAD

•	TRAZABICIDAD		
	Aupon bac with a Trazabilidad to purpos \$40.38	Patrón utilizado	R Equipos Certificado de Calibración Ovipos Sa
	METROSYSTEMS OF THE PARTY OF TH	Vernier (Pie de rey)	MS-0052-2021
	JMR EQUIPOS S.A.C	Termohigrómetro	L1018042

7. OBSERVACIONES

No presenta ninguna observación

Sello

Laboratorio de Metrología



JMR EQUIPOS S.A.C.

TCO PAUL PAVIO SOUZA PIZANGO
TCO PAUL PAVIO SOUZA PIZANGO
TCO PAUL PAVIO SOUZA PIZANGO

IMATEO POS S.A.

Ing. GIANMARCO ANDR.

MEGYAS PIZANGO

CIP. 256285

JEFE DE LABORATORIO

Página 1 de 2

El equipo de medición especificado en este documento ha sido calibrado, probado y venficado usando patrones certificados con trazabilidad a la dirección de Metrologla del

Los resultados sólo están relacionados con

Los resultados solo estan relacionados con los items calibrados y son válidos en el momento y en las condiciones de la calibración. Al solicitante le corresponde disponer en su momento la ejecución de una recalibración, la cual está en función

del uso, conservación y mantenimiento del

JMR EQUIPOS S.A.C. no se responsabiliza de los perjuicios que pueda ocasionar el uso inadecuado de este instrumento, ni de

una incorrecta interpretación de los resultados de la calibración aqui declarados. Los resultados de este certificado de calibración no debe ser

utilizado como una certificación de conformidad con normas de producto o

como certificado del sistema de calidad de

la entidad que lo produce.

instrumento de medición o reglamentaciones vigentes.

INACAL y otros.

FEI-18

Rev00

Elaborado:AJPM

Revisado:GAMP

Aprovado:PFSP

DIRECCIÓN FISCAL: CAL. JANGAS N° 628, BREÑA – LIMA – LIMA

Tel.: 300 0230 / 562 8972 Cel.: 989 589 974 / E-mail: servicios@jmrequipos.com, ventas@jmrequipos.com / Web: jmrequipos.com

PROHIBIDO LA REPRODUCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº V1821036

Página 2 de 2

8. RESULTADO DE MEDICIÓN

COMPANIAN JUST	tillippes bake		arato de Límite Li	quido	m SAC.	MR legal	nes SAC	Jak Equ	Ranurado	or
Equipment and and c	and the seat	conjunto de la	Cazuela	us 8AS JMR Equipo	Base	MAR Equi	gos SAC	Ex	tremo Cur	vado
Dimensiones	Α	В	s GAC JCR Entil	he SACUNE Equipy	K	AR LEW	M	a	b	С
Descripción	Radio de la Copa	Espesor de la Copa	Profundidad de la Copa	Copa desde la guía del elevador hasta la base	Espesor	Largo	Ancho	Espesor	Borde Cortante	Ancho
Métrico, mm	54	2.0	27	47	50	150	125	10.0	2.0	13.5
Tolerancia, mm	2	0.1	eac do	04 . 1.5, .	5	5	5	0.1	0.1	0.1
ngles, pulg.	2.13	0.079	1,063	1,850	1.97	5.90	4.92	0.394	0.079	0.53
Tolerancia, pulg.	0.08	0.004	0.4	0.6	0.2	0.2	0.2	0.004	0.004	0.00

Cazuela
Espesor
Profundidad

Dato Promedio (mm)	Tolerancia (mm)	Resultados		
the supplemental state of the supplemental s	Value of the string of the str	es en realmetering		
2.01	± 0.1	OK		
27.39	1 T	OK		

Base Guía del elevador Espesor Largo Ancho Huella

46.93	1.5 - 1.5 - July	OK OK
or cquipo51.12 July 1	ing he SAC 45 Edung.	OK COM
MAR Equip 150.01	±5	OK Laur
125.08	up 5 640 ±5 kgum	OK
5.01	< 13	OK France

Ranurador de Acero Cuadrado Calibrador Espesor Borde Cortante Ancho

MP F 400 10.12	± 0.2	OK FARE
10.07	± 0.1	OK
ASD Fathings 2.01 Map	± 0.1	OK -
13.42	± 0.1	OK

Sello

JAZO DE CALIFORMA

JAMETROLOGÍA

FEI-18

Rev00

Laboratorio de Metrología

JMR EQUIPOS S.A.C.

A.C.

IMPRITO IPOS S.A.C.

Ing. GIANNARCO ANDR:
MESTAS PIZANGO
CIP: 256285

JEFE DE LABORATORIO

PM

Revisado:GAMP

Aprovado:PFSP

DIRECCIÓN FISCAL: CAL. JANGAS Nº 628, BREÑA – LIMA – LIMA

Tel.: 300 0230 / 562 8972 Cel.: 989 589 974 / E-mail: servicios@jmrequipos.com, ventas@jmrequipos.com / Web: jmrequipos.com

PROHIBIDO LA REPRODUCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN N° V0421033

Expediente : N° 0090-2022 : 2022-08-06 Fecha de Emisión

Página 1 de 3

1. SOLICITANTE

: GRUPO DASAT S.A.C

DIRECCIÓN

: JR. TRIUNFO Nº116 CHACHAPOYAS - CHACHAPOYA

El equipo de medición especificado en este documento ha sido calibrado, probado y verificado usando patrones certificados con trazabilidad a la dirección de Metrología del INACAL y otros.

Los resultados sólo están relacionados con

Los resultados son estan relacionados con los items calibrados y son válidos en el momento y en las condiciones de la calibración. Al solicitante le corresponde disponer en su momento la ejecución de una recalibración, la cual está en función

del uso, conservación y mantenimiento del

instrumento de medición o a reglamentaciones vigentes.

JMR EQUIPOS S.A.C. no se responsabiliza de los perjuicios que pueda ocasionar el uso inadecuado de este instrumento, ni de

una incorrecta interpretación de los resultados de la calibración aquí declarados. Los resultados de este

certificado de calibración no debe ser

utilizado como una certificación de conformidad con normas de producto o como certificado del sistema de calidad de

la entidad que lo produce.

2. INSTRUMENTO DE : Estufa Eléctrica

MEDICIÓN

Marca PALIO Modelo : PE5020.2 . 0421010 Número de Serie : 85 Litros Capacidad Indicador : Digital : Autonics Modelo TCN4S Serie Punto de Calibración : 110 °C ± 5 °C

Procedencia : PERÚ Identificación 421033

: Instalaciones de JMR EQUIPOS S.A.C.

3. LUGAR Y FECHA DE CALIBRACIÓN

: 2022-08-06 Fecha

: Laboratorio de JMR EQUIPOS S.A.C. Lugar

4. PROCEDIMIENTO DE CALIBRACIÓN

- SNM – PC-018 2da Ed. 2009 – Procedimiento para la calibración de medios isotermos con aire como medio termostático. INACAL.

5. CONDICIONES AMBIENTALES

Temperatura (°C) Humedad Relativa (%)

Inicial	1
17.2	I
77	İ

Final 20.3 65

6. TRAZABILIDAD

Trazabilidad Salumes SALum	Patrón utilizado A	Certificado de Calibración
JMR EQUIPOS S.A.C	Termohigrómetro	L1018042
The state of the s		Chicago application of the Control o

MAR Fault & BAC JAME En loss JAC JM. (Equal)

6. OBSERVACIONES

No presenta ninguna observación.

Laboratorio de Metrología



IMR EQUIPOS S.A.C. ng. GJANMARĆO ANDRE MESTAS PIZANGO CIP: 256285 JEFE DE LABORATORIO

FFI-04

Rev00

Elaborado: A.IPM

Revisado: GAMP

Aprovado:PFSP

DIRECCIÓN FISCAL: CAL. JANGAS Nº 628, BREÑA - LIMA - LIMA Tel.: 300 0230 / 562 8972 Cel.: 989 589 974 / E-mail: servicios@jmrequipos.com, ventas@jmrequipos.com / Web: jmrequipos.com PROHIBIDO LA REPRODUCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº V0421033

Página 2 de 3

8. RESULTADO DE MEDICIÓN

TARLA Nº 01

Tiempo	Pirómetro	has SA	INDICACIONES CORREGIGAS DE CADA TERMOCUPLA ° C								T° Prom.	Tmax -	
(min)	(°C)	ons SA	Nivel Inferior			Nivel Superior				Prom.	Tmin °C		
	is admitted	20 1 A.	2	34	4	5	6	7	8	6A9 A	10	s BACJAR	Aquipas S
0	110.8	110.3	110.1	110.9	110.5	110.1	110.6	110.7	110.4	110.0	110.5	110.4	0.9
2	110.1	110.0	110.7	110.1	110.8	110.2	110.3	110.1	110.1	110.5	110.5	110.3	0.8
4	110.4	110.0	110.7	110.1	110.8	110.2	110.3	110.1	110.7	110.5	110.5	110.4	0.8
6	110.3	110.3	110.2	110.1	110.8	110.1	110.2	110.6	110.7	110.9	110.5	110.4	0.8
8	110.1	110.4	110.9	110.3	110.3	110.9	110.2	110.1	110.1	110.3	110.2	110.4	0.8
10	110.1	110.8	110.6	110.3	110.9	110.9	110.7	110.8	110.1	110.9	110.5	110.6	0.8
12	110.3	110.4	110.4	110.3	110.8	110.7	110.2	110.0	110.5	110.5	110.2	110.4	0.8
14	110.9	110.7	110.7	110.9	110.3	110.5	110.1	110.1	110.4	110.5	110.4	110.5	0.8
16	110.9	110.5	110.3	110.8	110.4	110.5	110.4	110.0	110.5	110.5	110.4	110.4	0.8
18	110.2	110.1	110.7	110.7	110.6	110.5	110.0	111.0	110.2	111.0	110.0	110.5	1.0
20	110.1	110.8	110.8	110.5	110.1	110.2	110.5	110.2	110.5	110.7	110.1	110.4	0.7
22	110.8	110.1	110.4	110.9	110.3	110.5	110.4	110.4	110.9	110.9	110.4	110.5	0.8
24	110.3	110.8	110.9	110.8	111.0	110.6	110.1	110.6	110.6	110.2	110.6	110.6	0.9
26	110.5	110.1	110.7	110.5	110.3	110.4	110.6	110.7	110.5	110.0	110.0	110.4	0.7
28	110.4	110.6	110.6	110.8	110.1	110.8	110.9	110.5	110.2	110.5	110.6	110.6	0.8
30	110.9	110.6	110.6	110.9	110.5	110.7	110.7	110.9	110.2	110.7	110.4	110.6	0.7
32	110.8	110.9	110.2	110.6	110.6	110.2	110.3	110.5	110.2	110.4	110.3	110.4	0.7
34	110.6	110.2	110.5	110.3	110.6	110.1	111.0	110.3	110.3	110.9	110.6	110.5	0.9
36	110.9	110.4	110.9	110.6	110.9	110.3	110.8	110.7	110.1	110.7	110.7	110.6	0.8
38	110.7	111.0	111.0	110.8	110.7	110.9	110.5	110.1	110.1	110.2	110.5	110.6	0.9
40	110.8	110.5	110.3	110.9	110.5	110.2	110.4	110.4	110.7	110.5	110.2	110.5	0.7
42	110.0	110.2	110.5	110.7	110.6	110.1	110.7	110.5	110.6	110.4	110.1	110.4	0.6
44	110.6	110.9	110.8	111.0	110.3	110.5	110.2	110.2	110.2	110.7	110.1	110.5	0.9
46	110.2	110.8	110.5	110.9	110.2	110.4	110.3	111.0	110.2	110.8	110.6	110.6	0.8
48	110.5	110.5	110.6	110.6	110.5	110.4	110.5	110.4	110.7	110.6	110.3	110.5	0.4
50	110.9	111.0	111.0	111.0	111.0	110.9	111.0	111.0	110.2	111.0	110.6	110.9	0.8
52	110.0	110.0	110.1	110.1	110.1	110.0	110.0	110.0	110.8	110.0	110.7	110.2	0.8
54	110.0	110.2	110.3	110.2	110.5	110.3	110.5	110.4	110.4	110.3	110.8	110.4	0.6
56	109.8	110.0	110.2	110.0	110.6	110.2	110.5	110.4	110.8	110.1	110.9	110.4	0.9
58	109.5	109.8	110.1	109.9	110.6	110.2	110.5	110.3	110.8	110.0	111.0	110.3	1.2
60	109.3	109.7	110.1	109.7	110.7	110.1	110.6	110.3	110.1	109.9	111.2	110.2	1.5
PROM.	110.4	110.4	110.5	110.5	110.5	110.4	110.5	110.4	110.4	110.5	110.5	110.5	
MAX.	110.9	111.0	111.0	111.0	111.0	110.9	111.0	111.0	110.9	111.0	111.2	Art of the	
. MIN.	109.3	109.7	110.1	109.7	110.1	110.0	110.0	110.0	110.1	109.9	110.0		
		-	-	the shade of the same	100 100 100 100 100 100 100 100 100 100		-		-	-	-		

NOMENCLATURA

T. PROM Promedio de la temperatura en una posición de medición durante el tiempo de calibración.

T. Prom. Promedio de las temperaturas en las diez posiciones de medición para un instante dado.

DTT 1.6 1.3 0.9 1.3 0.9 0.9 0.9 1.0 1.0 0.8 1.1 1.2

T. MAX Temperatura máxima.
T. MIN Temperatura mínima.

DTT Desviación de Temperatura en el Tiempo.

Sello

Laboratorio de Metrología

JMR EQUIPOS S.A.C.

JMR EQUIPOS S.A.C.

TCO. PAUL FAVIO SOUZA PIZANGO
SAC.

TCO. PAUL FAVIO SOUZA PIZANGO
Ing. GIANMARCO ANDRE
MESTAS PIZANGO
CIP: 256285

JEFE DE LABORATORIO
REVISADO: GAMP
Aprovado: PFSP

DIRECCIÓN FISCAL: CAL. JANGAS N° 628, BREÑA – LIMA – LIMA
Tel.: 300 0230 / 562 8972 Cel.: 989 589 974 / E-mail: servicios@jmrequipos.com, ventas@jmrequipos.com / Web: jmrequipos.com
PROHIBIDO LA REPRODUCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO



CERTIFICADO DE CALIBRACIÓN Nº V0421033

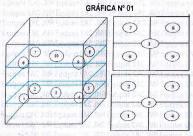
Página 3 de 3

8.1 RESULTADO TOTAL DE MEDICIÓN

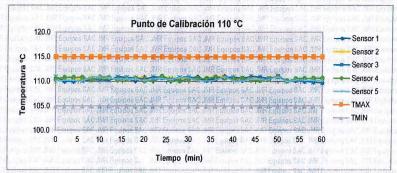
TABLA N° 02						
Parámetro	Valor (°C)	C) U(°C)				
Máxima Temperatura Medida	111.2	0.3				
Minima Temperatura Medida	109.7	0.3				
DTT	0.8	0.2				
DTE	1.1	0.4				
Estabilidad Media (±)	0.4	0.1				
Uniformidad Media	3.3	0.4				

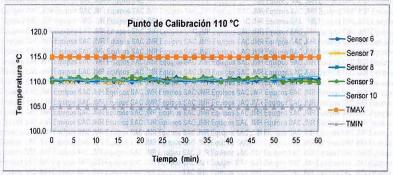
U = Incertidumbre Expandida

Se obtuvo multiplicando la incertidumbre estándar de la medición por el factor de cobertura K=2 que, para una distribución normal corresponde a una probabilidad de cobertura de aproximadamente 95%.



Panel Frontal Nivel Superior / Inferior







DIRECCIÓN FISCAL: CAL. JANGAS N° 628, BREÑA – LIMA – LIMA
Tel.: 300 0230 / 562 8972 Cel.: 989 589 974 / E-mail: servicios@jmrequipos.com, ventas@jmrequipos.com / Web: jmrequipos.com
PROHIBIDO LA REPRODUCIÓN PARCIAL DE ESTE DOCUMENTO

Anexo 7 Planos