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

ESTABILIZACIÓN DEL TALUD EN EL TRAMO DE LA CARRETERA DE CAJARURO A NARANJOS ALTO, AMAZONAS (KM 06+820 – KM 06+880) APLICANDO NEUMÁTICOS RECICLADOS

Autor: Bach. Christian Omar Otero Mego

Asesores: Dr. Jorge Alfredo Hernández Chávarry Mg. Guillermo Arturo Díaz Jáuregui

Registro: (....)

CHACHAPOYAS – PERÚ 2023

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



ANEXO 3-H

		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): Otero Mego Christian Omax DNI N°: 7 2080 8 6 9
		Correo electrónico: 720808695 2@witzmeedwico
		Facultad: Facultad de inganiería civil y ambiental
		Escuela Profesional: Fscueda profesional de manuaria civil
		Datos de autor 2 Apellidos y nombres (tener en cuenta las tildes):
		Correo electrónico:
		Facultad:
		Escuela Profesional:
1 111-042	2.	Título de la tesis para obtener el Título Profesional Estabilización del talud en el trama de la carretera de Cajaruro a Narantos Alto, Amazonas (Km. 06+820-KM0(+830) aplicando trematicos
	3.	Datos de asesor 1
		Apellidos y nombres: Dr. Jarge Alfredo Hernández Chavarry
		DNI, Pasaporte, C.E.N°: 2.66 13 786
		Open Research and Contributor-ORCID (https://orcid.org/0000-0002-9670-0970) LTtps://orcid.org/0009-0003-5352_3577
		Datos de asesor 2 Apellidos y nombres: Ma Goullermo Arturo Días Tajuregus DNI, Pasaporte, C.E.N.: 077722230
OE GRADOS		Open Research and Contributor-ORCID (https://orcid.org/0000-0002-9670-0970) https://orcid.org/0000-0002-5073-047X
UNTEM TO	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/yocabulario/ocde_ford.html
		2.00.00 Inganieria, Tecnología/2-01, 00 Inganieria civil/2.01.01-Inganieria civil
	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) títular(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, Q6/ Octubre / 2023
		Firma del autor 1 Firma del autor 2
	1	Thomas .
	-	Firma del Asesor 2
		Fillilla del Asesol 2

DEDICATORIA

El presente trabajo va dedicados a mis padres Cesar Antonio Otero Navarro y Susy Mego Cabrera, quienes durante todo este tiempo me demuestran su amor y apoyo incondicional durante mi vida universitaria y formación profesional.

AGRADECIMIENTO

Agradecer a Dios, Padre Celestial por salud, vida y oportunidades que me brindas día a día para ser un mejor ser humano y poder contribuir profesionalmente a mi región Amazonas.

Un agradecimiento especial a los docentes, Dr. Jorge Alfredo Hernández Chávarry y Mg. Guillermo Arturo Díaz Jáuregui quienes en su condición de asesores del presente trabajo de investigación aportaron con sus experiencias profesionales y recomendaciones para un mejor desarrollo de la tesis.

A los docentes Ph D. Danilo Edson Bustamante Mostajo, M.Sc. Cristhian Junior Gastulo Tapia y Mg. Erik Bazán Trujillo que como miembros del Jurado Evaluador a través de sus sugerencias y aportes contribuyeron a mejorar el desarrollo y resultados que se presentan en el informe de tesis.

A la Universidad Nacional Toribio Rodríguez de Mendoza, y, asimismo, a la Facultad de Ingeniería Civil y Ambiental por haberme albergado todos estos años de mi formación universitaria, y a los docentes por la paciencia y dedicación en la forja de nuevos profesionales.

A mis amigos y demás familiares, por la estima que me demuestran día a día y por el apoyo brindado hasta el momento.

AUTORIDADES DE LA UNIVERSIDAD NACIONAL TORIBIO RODRÍGUEZ DE MENDOZA DE AMAZONAS

Ph.D. Jorge Luis Maicelo Quintana

Rector

Dr. Oscar Andrés Gamarra Torres

Vicerrector Académico

Dra. María Nelly Luján Espinoza

Vicerrectora de Investigación

Ph.D. Ricardo Edmundo Campos Ramos

Decano de la Facultad de Ingeniería Civil y Ambiental

VISTO BUENO DEL ASESOR DE TESIS



ANEXO 3-L

VISTO BUENO DEL ASESOR DE TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL

El que suscribe el presente, docente de la UNTRM (X)/Profesional externo (), hace constar que ha asesorado la realización de la Tesis titulada <u>ESTABILIZACIÓN DEL</u>

TALVO EN EL TRAMO DE LA CARRETERA DE CAJARURO A NARANJOS ALTO, AMAZONAS (KM 06+820 - KM 06+880) APLICANDO NEUMÁTILOS RECICLADOS del egresado <u>CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO</u>

de la Facultad de <u>INGENIERÍA</u> CIVIL Y AMBIENTAL

Escuela Profesional de <u>INGENIERÍA</u> 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.

DE GRADOS UNTRM 11

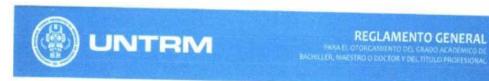
Chachapoyas, 28 de MAREO

_de__2023

Firma y nombre completo del Asesor

Guillermo Arteno D'az Jauregue

VISTO BUENO DEL ASESOR DE LA TESIS



ANEXO 3-L

VISTO BUENO DEL ASESOR DE TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL

El que suscribe el presente, docente de la UNTRM (X)/Profesional externo (), hace constar
que ha asesorado la realización de la Tesis titulada ESTABILIZACIÓN DEL
TALUD EN EL TRAMO DE LA CAPRETERA DE CAJARURO A NARANJO!
ALTO, AMAZONAS (KM 06+820 - KM 06+880) APLICANDO NEUMÁTICOS RECICLADOS
del egresado CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO
de la Facultad de INGENIERTA CIVIL Y AMBIENTAL
Escuela Profesional de INGENIERÍA CIVIL
de esta Casa Superior de Estudios.

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



Chachapoyas, 28 de MAR 70 de 2023

Firma y nombre completo del Asesor

JURADO EVALUADOR DE LA TESIS

Ph D. Danilo Edson Bustamante Mostajo

Presidente

M.Sc. Cristhian Junior Gastulo Tapia

Secretario

Mg. Erik Bazán Trujillo

Vocal

CONSTANCIA DE ORIGINALIDAD DE TESIS



REGLAMENTO GENERAL

PARA EL OTORGAMIENTO DEL GRADO ACADEMICO DE BACHILLE R. MAESTRO O DOCTOR Y DEL TÍTUR O PROPESIONAL

ANEXO 3-Q

CONSTANCIA DE ORIGINALIDAD DE LA TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL

Los suscritos, miembros del Jurado Evaluador de la Tesis titulada:

Presentada por el estudiante ()/egresado (x) CHELSTIAN OMAR OTERO MEGO

de la Escuela Profesional de INGENIGRIA CIVIL.

con correo electrónico institucional 12.0808.6952 (2 UNTER AL) PE

después de revisar con el software Turnitin el contenido de la citada Tesis, acordamos:

- a) La citada Tesis tiene <u>20</u> % de similitud, según el reporte del software Turnitin que se adjunta a la presente, el que es menor (x) / igual () al 25% de similitud que es el máximo permitido en la UNTRM.
- b) La citada Tesis tiene ______ % de similitud, según el reporte del software Turnitin que se adjunta a la presente, el que es mayor al 25% de similitud que es el máximo permitido en la UNTRM, por lo que el aspirante debe revisar su Tesis para corregir la 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, <u>03</u>	de obril del 2023	
SECRETARIO	H ODO	PRESIDENTE
OBSERVACIONES:	Jun Soul	-
OBSERVACIONES.		

ACTA DE SUSTENTACIÓN DE LA TESIS



REGLAMENTO GENERAL

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

ANEXO 3-S

ACTA DE SUSTENTACIÓN DE TESIS PARA OBTENER EL TÍTULO PROFESIONAL

En la ciudad de Chachapoyas, el día 💇 de 👊 de 🚾 del año 2023, siendo las 3:56 horas, el
aspirante: Bach. Christian Omar Oters Hegy , asesorado por
2 Jorge Alfrido Harnamoly Thousary , 11/3. Guillumo Antino Dag Sannya defiende en sesión pública
presencial (X) / a distancia () la Tesis titulada: Esta bilización del tolud un el trome
de la carrituro de Gajanero a Naranjos Alto, Amazonas (Km oc +820 - Km
06 + 880) aplicando meumáticos reciclados para obtener el Titulo
Profesional de Tragentiere Givil , a ser otorgado por la Universidad
Nacional Toribio Rodríguez de Mendoza de Amazonas; ante el Jurado Evaluador, constituido por
Presidente: Ph. D Danilo Edson Bustamante Hostojo
Secretario: 11 & Gristhian Junior Costato Topia
Vocal: Mg. Erik Bazan Trujillo
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 popinión 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 (V) por Unanimidad (V / 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 4.29 horas del mismo día y fecha, el Jurado Evaluador concluye el acto de austentación de la Tesis para obtener el Título Profesional. SECRETARIO PRESIDENTE VOCAL
OBSERVACIONES: Judius superius de forma procedados as la sustantaçãos

ÍNDICE CENERAL

AUTORIZACIÓN DE PUBLICACIÓN DE LA TESIS EN EL REPOSITORIO
INSTITUCIONAL DE LA UNTRMii
DEDICATORIAiii
AGRADECIMIENTOiv
AUTORIDADES DE LA UNIVERSIDAD NACIONAL TORIBIO RODRÍGUEZ
DE MENDOZA DE AMAZONAS
VISTO BUENO DEL ASESOR DE LA TESISvi
JURADO EVALUADOR DE LA TESISviii
CONSTANCIA DE ORIGINALIDAD DE LA TESISix
ACTA DE SUSTENTACIÓN DE LA TESISx
ÍNDICE O GENERALxi
INDICE DE TABLASxii
ÍNDICE DE FIGURASxiv
RESUMENxv
ABSTRACTxv
I. INTRODUCCIÓN17
II. MATERIALES Y MÉTODOS20
2.1. Área de estudio
2.2. Diseño del estudio
2.3. Población, muestra y muestreo
2.4. Métodos y técnicas
2.5. Análisis de datos
III. RESULTADOS
3.1. Caracterización física y mecánica de los neumáticos para la estabilización
de taludes35
3.2. Determinación del tipo de suelo en el tramo de la Carretera de Cajaruro a
Naranjos Alto (Km 06+820 - Km 06+880)
3.3. Evaluar la estabilización del talud en el tramo de la carretera de Cajaruro
a Naranjos Alto (Km 06+820 – Km 06+880) utilizando neumáticos reciclados
mediante modelamiento con Geotécnico Geo 5
3.4. Presupuesto del Muro de Contención del proyecto: Estabilización del talud
en el tramo de la carretera de Caiaruro a Naranios Alto (Km 06+820 – Km

06+880) utilizando neumáticos reciclados mediante modelamiento	con Geotécnico
Geo 5	39
3.5. Tiempo estimado de la duración del proyecto en base al Muro	de Contención
del proyecto: Estabilización del talud en el tramo de la carretera	de Cajaruro a
Naranjos Alto (Km 06+820 – Km 06+880) utilizando neumát	icos reciclados
mediante modelamiento con Geotécnico Geo 5	40
IV. DISCUSIÓN	43
V. CONCLUSIONES	45
VI. RECOMENDACIONES	46
VII. REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS	47
ANEXOS	50

ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 1. Coordenadas geográficas de los puntos de evaluación	21
Tabla 2. Análisis realizado en suelos	23
Tabla 3. Características del material de relleno.	24
Tabla 4. Parámetros sísmicos	25
Tabla 5. Geometría del muro de contención con neumáticos rellenos con mater	ial
propio	25
Tabla 6. Cálculo del peso propio del muro	26
Tabla 7. Calculo del empuje del relleno.	27
Tabla 8. Carga viva superficial (LS).	27
Tabla 9. Sobre carga uniforme ES	28
Tabla 10. Presión vertical del relleno sobre la estructura	29
Tabla 11. Carga por efecto sísmico	29
Tabla 12. Cargas verticales.	30
Tabla 13. Cargas horizontales.	30
Tabla 14. Combinaciones de carga	31
Tabla 15. Factor de seguridad al Volteo - FSV	32
Tabla 16. Factor de seguridad al deslizamiento - FSD	33
Tabla 17. Especificación técnica de los pernos de acero - Sodiper	33
Tabla 18. Características físicas y mecánicas de neumáticos empleados pa	ıra
estabilización	35
Tabla 19. Propiedades del suelo en el tramo de la Carretera de Cajaruro a Naranjos Al	lto
(Km 06+820 - Km 06+880)	36
Tabla 20. Modelamiento de estabilización de taludes	38
Tabla 21. Resumen de presupuesto elaborado en S10 2005	39
Tabla 22. Tiempo estimado de duración de proyecto	40
Tabla 23. Data topográfica en el tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Ale	to,
Amazonas (Km 06+820 – Km 06+880)	50
Tabla 24. Cálculo de la carga vehicular	70
Tabla 25. Factor de crecimiento ECU/PCA	71

ÍNDICE DE FIGURAS

Figura 1. Tramo del km 06+820 al km 06+880
Figura 2. Muro bajo con neumáticos usados empíricamente en la ciudad de
Chachapoyas24
Figura 3. Gráficos para tipos de fallas
Figura 4. Grafico respecto al factor de seguridad por volteo en el muro de contención
relleno con material propio
Figura 5. Vista frontal analizado en el software GEO 5, de todo el tramo con muro de
neumáticos
Figura 6. Análisis en el software GEO 5, de todo el tramo con muro de neumáticos 42
Figura 7 . Manejo de equipo topográfico topográfico Estacion Total South
Figura 8. Toma de puntos topográficos en el área de estudio. Punto x53
Figura 9. Toma de puntos topográficos en el área de estudio. Punto y
Figura 10. Calicata N° 01 en tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto,
Amazonas (Km 06+820 – Km 06+880)
Figura 11 . Calicata N° 02 en tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto, Amazonas
(Km 06+820 – Km 06+880)
Figura 12. Peso de la muestra de un neumático, para determinar la resistencia a la
compresión56
Figura 13. Ensayo para determinar el valor de la resistencia a la compresión
Figura 14 .Ensayo de compresión simple
Figura 15. Ensayo de suelos en calicata 02, muestra 02
Figura 16. Ensayos de suelos en calicata 01, muestra 01
Figura 17. Ensayo de suelos, limites de consistencia, C-1, M-161
Figura 18. Ensayo de suelos, limites de consistencia, C-1, M-2
Figura 19. Ensayo de suelos, limites de consistencia C-2, M-163
Figura 20. Ensayo de suelos, limites de consistencia C-2, M-264
Figura 21. Ensayo de suelos, Análisis granulométrico por lavado C-1, M-165
Figura 22. Ensayo de suelos, Análisis granulométrico por lavado C-2, M-166
Figura 23. Ensayo de suelos, Análisis granulométrico por lavado C-2, M-267
Figura 24. Ensayos de suelos, Contenido de Humedad y Densidad Natural68
Figura 25. Análisis visual del suelo en el tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos
Alto, Amazonas (Km 06+820 - Km06+880)69
Figure 26 Resultados complementarios del modelo 72

RESUMEN

El objetivo del estudio fue la evaluación de la estabilización del talud en el tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto, Amazonas (Km 06+820 – Km 06+880) aplicando neumáticos reciclados. El diseño fue analizado y proyectado en planos; la población estuvo conformada por la carretera que une al distrito de Cajaruro al Centro poblado de Naranjos Alto, en la provincia de Utcubamba (región Amazonas), y la muestra fue el tramo del Km 06+820 al Km 06+880 de la carretera Cajaruro – Naranjos Alto. Los resultados determinaron que los neumáticos considerados tienen en promedio un radio de 15.6", el deterioro de los neumáticos es relativamente baja y la capacidad de carga es superior a los 500 kg, siendo el material adecuado para la conformación de muros para estabilizar taludes. El suelo de acuerdo al talud presente en el tramo seleccionado presentó un bajo ángulo de fricción, un bajo nivel cohesión; y se determinó que el suelo es del tipo arenoso arcilloso, siendo propenso a deslizamiento por su bajo nivel de compactación. Luego de realizar la investigación se concluyó que, el modelo de estabilización de taludes empleando neumáticos mediante Geo5 demostró ser estable, ya que el factor de seguridad por volteo sale 1.99>1.5 y el factor de seguridad por deslizamiento sale 1.53>1.5, cumpliendo así que el muro no se voltee ni se deslice. El modelo analizado favorece que el muro sea más estable frente a un posible deslizamiento en dicho tramo de la carretera utilizando neumáticos reciclados.

Palabras claves: estabilizar, muros, neumáticos, talud.

ABSTRACT

The objective of the study was to evaluate the slope stabilization of the road from Cajaruro to Naranjos Alto, Amazonas (Km 06+820 - Km 06+880) using recycled tires. The design was analyzed and projected in plans; the population consisted of the road that joins the district of Cajaruro to the town of Naranjos Alto, in the province of Utcubamba (Amazonas region), and the sample was the section from Km 06+820 to Km 06+880 of the Cajaruro - Naranjos Alto road. The results determined that the tires considered have an average radius of 15.6", the deterioration of the tires is relatively low and the load capacity is greater than 500 kg, being the appropriate material for the formation of slope stabilization walls. The soil according to the slope present in the selected section presented a low angle of friction, a low level of cohesion; and it was determined that the soil is of the sandy clay type, being prone to sliding due to its low level of compaction. After carrying out the research, it was concluded that the slope stabilization model using tires through Geo5 proved to be stable, since the safety factor for overturning is 1.99>1.5 and the safety factor for sliding is 1.53>1.5, thus ensuring that the wall does not overturn or slide. The analyzed model favors the wall to be more stable against a possible landslide in that section of the road using recycled tires.

Keywords: stabilize, walls, tires, slope.

I. INTRODUCCIÓN

Los taludes son estructuras complejas en todo tipo de obras civiles expuestas a deslizamientos, el cual son consideradas superficies inclinadas de forma permanente en la tierra de forma natural o producto de una intervención humana (Huertas & Rincón, 2021). En ese contexto, los derrumbes y deslizamientos persisten en cierto grado, debido a las condiciones geológicas que muestra el terreno (Tafur, 2021), por tanto la inestabilidad de taludes y desprendimientos de masas de tierra en taludes generan problemas en la población debido a que provoca pérdidas económicas y daños a las viviendas y zonas aledañas (Mamani, 2020).

Es así, que la inestabilidad en un talud se debe a factores como el aumento de cargas, disminución de la resistencia del suelo o distribución desfavorable de esfuerzos (Huertas & Rincón, 2021; Ozevin et al., 2019). Por lo que se busca contar con medidas correctivas para mitigar riesgos y peligros que se pueden dar por estas fallas (Nuñez, 2020). Frente a ello, se han venido desarrollando diferentes soluciones para estabilizar taludes; como drenajes, muros de contención, columnas de piedra, pilotes, electroósmosis, muro pantalla, fibras de acero, geomallas, entre otras (Barros et al., 2019; González, 2019; Hajiazizi et al., 2019).

La estabilización de taludes empleando llantas de desecho es un método nuevo que ha demostrado ser eficaz, de fácil ejecución y sostenible (Nuñez, 2020). Esta es una técnica de tierra reforzada debido a la formación de una pared hecha de llantas que resiste la presión de la tierra detrás de la pared evitando desprendimientos y deslizamientos de masas del suelo en una superficie inclinada (Ozevin et al., 2019; Schade, 2019; Huertas & Rincón, 2021).

Existen diversos estudios referentes a la estabilización de taludes empleando neumáticos reciclados con relleno de material propio. Por ejemplo, Peña (2018), determinó que este tipo de estructuras permite consumir un desecho no biodegradable y es un proceso constructivo que no requiere de mano de obra calificada; pero se ha evidenciado que zonas donde los muros de contención, debido a una incorrecta construcción no otorgan la estabilidad necesaria para evitar deslizamiento. Por otra parte, Hajiazizi et al. (2019) determinaron que empleando neumáticos rellenos con material propio se mejora la

resistencia de taludes arenosos y una capacidad de carga mayor en comparación a un talud no reforzado, siendo un método que contribuye a la estabilidad de este tipo de taludes. Ospina et al. (2019), referente a la construcción de un muro de contención empleando neumático, determinaron que el muro da estabilidad mediante un factor de seguridad (*Bishop*) de 1.04 mediante el programa SLIDE, además genera un aprovechamiento del material reciclable al contar con alternativas de construcción.

Respecto a un estudio sobre el diseño de muros con neumáticos de refuerzo, se concluye que diseños con mayor número de neumáticos en la profundidad y suelos con mejores propiedades favorecen la construcción de muros más elevados para una mayor contención de masas de suelo (Schade, 2019). Mamani (2020), determinó que el uso de llantas para la estabilización de taludes es viable, debido a que es eficiente a nivel mecánico, fácil ejecución, bajo costos siendo una alternativa viable frente a técnicas convencionales para estabilizar taludes. Pérez et al. (2020), establecieron un modelo 3D de un muro con neumáticos empleando arbustos como medida de protección frente a la erosión y drenaje agua en una zona con taludes. Adicionalmente, se ha confirmado que el uso de neumáticos como materiales de contención que reducen el impacto ambiental siendo la mejor alternativa para estabilizar taludes, puesto que reduce costos en más del 50% en comparación a un muro de concreto reforzado (Bonilla & Rodríguez, 2021). La investigación de Tafur (2021) referente a la estabilización del talud en el tramo Km 318+000 - Km 318+300 de la carretera Cajamarca - Chachapoyas determinó que la solución para el movimiento masivo de tierras se podría dar a través de cortes del talud según tipo de suelo, y empleando geomantos en el suelo para generar una protección superficial del suelo frente a erosiones.

Cabe señalar que el área donde se realizará el estudio, se encuentra en una carretera de clase III, ubicado en el Km 06+820, en la actualidad no presenta una delimitación muy notable, presenta escarificación del asfaltado, cunetas en mal estado, hundimientos en todo el tramo que conecta el Distrito de Cajaruro con el C.P Naranjos Alto, poca señalización, a lo que la concentración de estudio fue entre el Km 06+820 – Km 06+880, por la agresividad del terreno hacia la pista.

En ese sentido, se ha evidenciado que la reutilización de neumáticos genera por un lado un valor a un potencial desecho y contribuye a la reducción del calentamiento global (Huertas & Rincón, 2021), y por otra parte, es una solución para la estabilización mitigando así problemas de seguridad de la población cercana a las zonas con taludes (Bonilla & Rodríguez, 2021). Es por ello que el objetivo del presente estudio se enfocó en la estabilización del talud en el tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto, Amazonas (Km 06+820 – Km 06+880) aplicando neumáticos reciclados.

II. MATERIAL Y MÉTODOS

2.1. Área de estudio

El área de la investigación se delimitó por los márgenes en la carretera de tercera clase

que conduce de Cajaruro al Centro poblado de Naranjos Alto en el tramo del Km

06+820 al Km 06+880, en la provincia de Utcubamba, región Amazonas.

2.2.Diseño del estudio

El diseño fue del tipo analítico, puesto que se busca analizar las condiciones en las que

se encuentra el terreno y ver la factibilidad de poder establecer un muro de contención

aplicando neumáticos reciclados rellenos con material propio (Calero, 2019). Para ello

se considera el siguiente esquema:

 $M \longrightarrow O_x$

Donde:

M: Muestra

Ox: Observación del muro de retención en taludes

2.3. Población, muestra y muestreo

La población estuvo conformada por la carretera que une al distrito de Cajaruro al

Centro poblado de Naranjos Alto, en la provincia de Utcubamba (región Amazonas).

La muestra en la investigación se conformó por el tramo del Km 06+820 al Km 06+880

de la carretera Cajaruro – Naranjos Alto.

20



Figura 1. Tramo del km 06+820 al km 06+880

Debido a ello, el muestreo empleado fue no probabilístico, que estuvo en función del criterio del investigador (Arias & Covinos, 2021).

Referente al tramo donde se realizó la investigación, se obtuvieron los siguientes datos:

Tabla 1. Coordenadas geográficas de los puntos de evaluación

Descripción	"S"	"W"
Punto inicial: Cajaruro	5°44′55.374"	78° 25′19.2252"
Punto final: Naranjos Alto	5°44′26.6496"	78°21′53.3844"
Punto inicial del problema	5°45′23.4756"	78°23′04.1604"
Punto final del problema	5°45′21.4164"	78°23′03.9192"

Coordenadas Geográficas del área de estudio.

2.4.Métodos y técnicas

El método empleado fue el científico con relación a datos cuantitativos basados en ensayos realizados en laboratorio con datos *in situ*, a través de un análisis minucioso que permitió verificar la hipótesis (Arias & Covinos, 2021). Además, el método aplicado se

trata de la técnica PNEUSOL O TIRESOIL, que consistió en realizar un muro de contención con neumáticos rellenados de material propio.

De acuerdo a la técnica usada para poder hacer el análisis mediante el software GEO 5, consiste en la técnica llamada Pneusol, el cual consiste en utilizar neumáticos reciclados y rellenarlos con material propio de la zona, y luego conectar entre neumáticos con pernos hexagonales CG2 ½" x 4" lo que permitirá un amarre continuo del mismo, el cual posibilita una mejor posición y distribución de las cargas vehiculares, cabe recalcar que se tiene que hacer un tratamiento al suelo donde será la base del muro de contención. En este diseño, se tendrá que compactar el terreno natural, luego rellenar en forma de terraplén con material de afirmado, y luego una base de concreto ciclópeo que permitirá un mayor esfuerzo a las cargas que conectan con el suelo (Perez et. al, 2020). Después de ello ira dos neumáticos rellenados con material propio, amarrados en el ancho de muro. Una vez realizado todo el diseño en el software Auto Cad, ingresamos al software Geo 5, e importamos el diseño en formato .dxf, para así conectar directamente con las coordenadas que tiene nuestro diseño. Luego asignamos las propiedades que se obtuvo a partir de los ensayos de laboratorio (suelos – neumático), y designamos a las capas de nuestro diseño, a partir de eso se le asigna una carga (en este caso carga vehicular variable), que fue calculado mediante una data de IMD (Índice Medio Diario). Teniendo todos esos datos ingresados, nos vamos a la opción de análisis mediante (Metodología Bishop, lo cual ofrece el software), y determina si el análisis cumple el estándar mayor al factor de seguridad, y en nuestro diseño se alcanzó un factor de seguridad por volteo que sale 1.99>1.5 y el factor de seguridad por deslizamiento que sale 1.53>1.5, cumpliendo así que el muro no se voltee ni se deslice, con el concluimos que nuestro diseño es viable y económico para su desarrollo.

De acuerdo a los objetivos de la investigación, se empleó las siguientes técnicas:

a) Levantamiento topográfico: Se determinó el porcentaje de pendiente del tramo de estudio, así como se evaluaron las curvas de nivel, perfiles y secciones transversales en el sector considerado (Huamán & Campos, 2021). Se realizaron las mediciones (ver Anexo 01), las cuales posteriormente se ingresaron al software Geo 5 para el modelamiento respectivo.

b) Ensayos de suelo: Se realizaron los ensayos *in situ* según lo indicado por Torres (2016), de acuerdo a la siguiente descripción:

Tabla 2. Análisis realizado en suelos

Características geotécnicas	Unidad de medida
Límite líquido	%
Límite plástico	%
Contenido de agua	%
Gravedad específica	
Cohesión	Pa
Ángulo de fricción	[°]
Peso unitario seco	kN/m^3
Humedad	%

De acuerdo al análisis realizado en las calicatas 01 y 02, se evaluaron en un laboratorio de suelos las siguientes características para poder determinar el comportamiento del terreno en su estado, a su vez los datos obtenidos permiten ingresar al software Geo 5 y así verificar si el diseño cumple con los factores de seguridad.

c) Descripción de neumáticos: Se definió el tipo de neumático, debido a que existió la ligera complicación de obtener neumáticos de igual diámetro. Es por ello que en el estudio se emplearon neumáticos de 15", cabe recalcar que para poder definir esto, se visitó un taller ubicado en la ciudad de Chachapoyas, el cual usaban empíricamente un muro bajo con neumáticos reciclados.

Los indicadores empleados para la descripción fueron:

Marca de neumático - Índice de velocidad (km/h)

- Serie - Tipo de vehículo

- Radio - Estación

- Índice de carga (kg) - % de deterioro



Figura 2. Muro bajo con neumáticos usados empíricamente en la ciudad de Chachapoyas.

- d) Modelamiento mediante Geotécnico Geo 5: El software geotécnico Geo 5 permitió verificar si el análisis propuesto, basado en los ensayos del suelo. Además, se empleó, el software AutoCAD Civil 3D para los perfiles y secciones del terreno. Adicionalmente, se usó AutoCAD para el diseño del muro de contención aplicando neumáticos reciclados rellenos con material propio, cortes, elevaciones frontales, elevaciones laterales, planos de detalles (Alvarado & Dueñas, 2019).
- e) Cálculos de factor de seguridad por volteo y deslizamiento sustento: Mediante una plantilla en Excel automatizada, el cual permite analizar, predimensionar y calcular el muro de contención aplicando neumáticos reciclados rellenos con material propio, y determinar si es estable a las condiciones en la que se encuentra el terreno.

Tabla 3. Características del material de relleno

Características del material de relleno			
Norma:			AASHTO LRFD BRIDGE DESIGN SPECIFICATIONS
ф	34.7°	0.61rad	Ángulo de fricción interna del relleno en trasdós
δ	20°	0.35rad	Ángulo de fricción entre el relleno y muro en trasdós
β	5°	0.09rad	Inclinación del relleno
γs	1.8	tf/m3	Peso del relleno
γc	2.3	tf/m3	Peso del concreto ciclópeo
Df	0.35	m	Profundidad de cimentación (respecto al Intradós)
qadm	2	kgf/cm2	Capacidad portante del Suelo
FS	3		Factor de seguridad (Geotécnia)
f'c	100	kgf/cm2	Resistencia del concreto ciclópeo

De acuerdo a las características del material de relleno, se obtiene de los datos de laboratorio de suelo, y en base a la norma AASHTO LRFD BRIDGE DESIGN SPECIFICATIONS y la norma E.030, el cual es fundamento técnico para el diseño del muro de contención.

Tabla 4. Parámetros sísmicos

Parámetros Sísmicos				
ag=Z	0.25	g	Aceleración en roca	
Fa=S	1		Factor de Sitio, que depende del tipo suelo	
kh0	0.25			
kh	0.3		Coeficiente sísmico horizontal	
kv	0.2		Coeficiente sísmico vertical	
θ mo	20.56°	0.36rad		

De acuerdo a la Norma E.030, la zonificación presente en el área de estudio se encuentra en la zona 2, teniendo como coeficiente 0.25 expresado en aceleración horizontal presente en el suelo.

Tabla 5. Geometría del muro de contención con neumáticos rellenos con material propio.

Geometría del rellenos con ma	Muro de Contenc aterial propio.	ión con neumát	ico
Н	4	m	Altura del muro ciclópeo
h	3.5	m	Altura de la pantalla enterrada del muro
В	2	2	Ancho de la m Base
hz	0.50	0.5	Peralte de m zapata
tp	1.56	1.56	Espesor del muro m en la corona
tb	2.06	m	Espesor del muro en la base
xp	0.25	0.25	Longitud de la m Punta
xt	0.25	0.25	Longitud del m Talón
a	0.4	m	Ensanche de muro en Intradós
b	0.4	m	Ensanche de muro en Tradós (Con el relleno)

hp	4	m	Altura de total de la pantalla hp=h+0. del muro 50m
θ	83.48°	1.46rad	Ángulo del Trasdós con la horizontal
ω	83.48°	1.46rad	Ángulo del Intradós con la horizontal
θ'	6.52°	0.11rad	90°-θ
i=θ'+δ	26.52°	0.46rad	Inclinación del Empuje respecto a la horizontal (Coulomb)
i=β	5.00°	0.09rad	Inclinación del Empuje respecto a la horizontal (Rankine)

Para poder determinar la geometría del muro de contención, se hace en base a un predimensionamiento previo, determinando y calculando el factor de seguridad que se encuentre dentro del rango técnico, a partir de aquello se puede ver que tan viable es económicamente como funcionalmente.

Tabla 6. Cálculo del peso propio del muro

1) Calcular el peso propio del muro (DC)									
Elemento	Peso (tf)	x (m)	z (m)	W*x	W*z				
Zapata	2.30	1.00	0.25	2.30	0.58				
Muro 2	9.83	1.03	2.50	10.12	24.57				
	12.13			12.42	25.15				
Wtotal	12.13	tf							
Xcg	1.02								
Zcg	2.07 m								

Para el cálculo del peso propio del muro de contención, se subdividió en dos áreas, como zapata y muro 2, el cual parte del volumen y peso específico del material de neumático compuesto con material propio.

Tabla 7. Cálculo del empuje del relleno

2) Calcular el empuje del relleno (EH)

Empuje de Relleno Seco								
h*	4 m	h*=H						
EH 4.	.53 tf	Empuje para altura H						
EH_h 4.	.05 tf/m							
EHv 2.	.02 tf/m							
x 2.	.00 m							
z 1.	.33							
h*	3.5 m	h*=h						
EH 3.	.47 tf	Empuje para altura H						
EH_h 3.	.10 tf/m							
EHv 1.	.55 tf/m							
x 2.	.00 m							
z 1.	17							

Para el cálculo del empuje del relleno, se determina a partir del volumen presente del relleno, el coeficiente de empuje y el peso específico del suelo relleno.

Tabla 8. Carga vehicular superficial (LS)

3a. Carga Viva superficial (LS): Vehicular						
heq	0.6	m	Altura equivalente			
LSz	0.70	tf	Carga viva vertical			
X	0.33	m				
h*	4	m	h*=H			
LS	1.36	tf	Empuje para altura H			
LS_h	1.22	tf	Componente horizontal del empuje generado por LS			
LSv	0.61	tf	Componente vertical del empuje generado por LS			
X	2.00	m				
Z	2	m				
h*	3.5	m	h*=h			
LS	1.19	tf	Empuje para altura H			
LS_h	1.06	tf	Componente horizontal del empuje generado por LS			
LSv	0.53	tf	Componente vertical del empuje generado por LS			
X	2.00	m				
z	1.75	m				

De acuerdo a la norma AASHTO LRFD BRIDGE DESIGN SPECIFICATIONS, detalla técnicamente que para el diseño de un muro estabilizante se tiene que implementar en el cálculo las cargas vehiculares, en el área de estudio, se determinó mediante un estudio de tráfico que provee la frecuencia y que tipo de vehículos pasan por dicha área de estudio, que a su vez permite el cálculo de lo mencionado (Tabla 24).

Tabla 9. Sobre carga uniforme ES

3b. Sobre	carga unifo	orme ES	
s/c	1.00	tf/m2	
Esz	0.65	tf	Sobrecarga vertical
X	0.33	m	
h*	4	m	h*=H
ES	1.26	tf	Empuje para altura H
ES_h	1.13	tf	Componente horizontal del empuje generado por ES
ESv	0.56	tf	Componente vertical del empuje generado por ES
X	2.00	m	
Z	2	m	
h*	3.5	m	$h^*=h$
ES	0.62	tf	Empuje para altura H
ES_h	0.55	tf	Componente horizontal del empuje generado por ES
ESv	0.28	tf	Componente vertical del empuje generado por ES
X	2.00	m	
Z	1.75	m	

En el diseño del muro de contención de neumáticos reciclados con material propio, la geometría y la capacidad de carga tiene que estar diseñada para soportar cargas elevadas como del peso vehicular y del relleno, a su vez cumplir con los estándares de factores de seguridad.

Tabla 10. Presión vertical del relleno sobre la estructura

4) Presión vertical del relleno sobre la estructura (EV)							
Sección	P (tf/m2)	x (m)	z (m)	P*x	P*z		
(1)	0.03	1.57	4.02	0.05	0.13		
(2)	4.41	1.62	2.83	7.13	12.50		
(3)	1.58	1.88	2.25	2.95	3.54		
	6.02			10.13	16.17		
EV	6.02	2 tf					
X	1.68	3 m					
Z	2.69) m					

Respecto a la presión vertical, se detalla geométricamente en donde el muro de contención soporta la carga del relleno expresado en tonelada fuerza, en el área de estudio comprende la presión del relleno de la carretera de III clase.

Tabla 11. Cargas por efecto sísmico

5) Cargas por efec	5) Cargas por efecto Sísmico (M-O)						
Kae	0.756						
h*	4	m	h*=H				
Eae	8.71	tf	Empuje total: Estático + Dinámico				
ΔEae	4.18	tf	Empuje Dinámico (Sismo)				
ΔEae_h	3.74	tf/m					
ΔEaev	1.87	tf/m					
X	2.00	m					
Z	2.40	m					
h*	3.5	m	h*=h				
Eae	6.67	tf	Empuje total: Estático + Dinámico				
ΔEae	3.20	tf	Empuje Dinámico (Sismo)				
ΔEae_h	2.87		Empuje Dinamico (Sismo)				
ΔEaev		tf/m					
X	2.00						
Z	2.10						

Para el diseño del muro de contención con neumáticos reciclados rellenos con material propio, se tiene que considerar las cargas que ejercen los sismos, para evitar efectos estructurales en el diseño se calcula el coeficiente que permitirá brindar más seguridad al diseño planteado en el área de estudio.

Tabla 12. Cargas Verticales

Cargas Verticales		Totales				
Carga	Fv (tf)	x (m)	Mv (tf*m)	R1a	R1b	E.Ext
DC	12.13	1.02	12.42	0.9	1.25	1
EHv	2.02	2.00	4.04	1.5	1.5	1
LSvz	0.70	0.33	0.23	1.75	1.75	1
LSv	0.61	2.00	1.21	1.75	1.75	1
ESz	0.65	0.33	0.21	1.5	1.5	1
ESv	0.56	2.00	1.12	1.5	1.5	1
EV	6.02	1.68	10.13	1	1.35	1
ΔEaev	1.87	2.00	3.74			1
	24.56		33.12			

Tabla 13. Cargas Horizontales

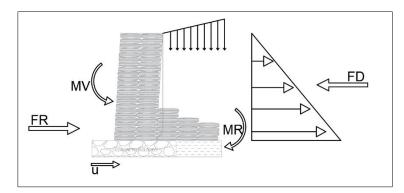
CARGAS HORIZONTALES		Totales				
Carga	Fh (tf)	z (m)	Mh (tf*m)	R1a	R1b	E.Ext
EHh	4.05	1.33	5.40	1.5	1.5	1
LSh	1.22	2.00	2.43	1.75	1.75	0
ESh	1.13	2.00	2.25	1.5	1.5	1
ΔEaeh	3.74	2.40	8.99			1
	10.14		19.07			

En el análisis planteado para poder realizar una combinación de carga, se tienen que calcular cargas verticales y horizontales que determinaran la estabilidad de volteo y las presiones en la que se somete el muro diseñado, además que permitirá verificar si el muro se desliza o no.

Tabla 14. Combinaciones de carga

COMBINACIONES DE CARGA									
Estados	DC	EH	LS	ES	EV	ΔEa			
Res. 1a	0.9	1.5	1.75	1.5	1				
Res. 1b	1.25	1.5	1.75	1.5	1.35				
Event.Ext	1	1	0	1	1	1			

_



FSD = FR > FD

FSV = MR > MV

Figura 3. Gráficos para tipos de fallas.

Donde:

FR: Fuerza Resistente

FD: Fuerza Desfavorable

U: Fricción

MV: Momento Desestabilizante

MR: Momento resistente

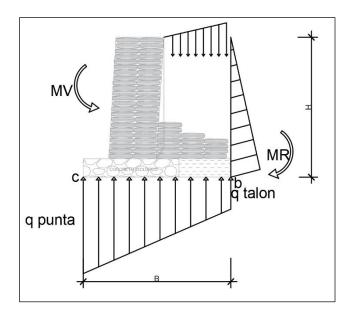


Figura 4. Gráfico respecto al Factor de seguridad por volteo en el muro de contención relleno con material propio

Tabla 15. Factor de seguridad al Volteo - FSV

Estabilidad Volteo y Presiones actuantes en la Base									
qn	6	kgf/cm2							
								kgf/cm2	kgf/cm2
Estados	MR(tf*m)	Vu (tf)	x0 (m)	e (m)	e/B	FSV	фb	qr	qu
Res. 1a	16.17	24.07	0.67	0.33	0.16B	2.03	0.55	3.30	1.79
Res. 1b	24.06	30.43	0.79	0.21	0.10B	2.53	0.55	3.30	1.92
Event.Ext	16.47	24.56	0.67	0.33	0.16B	1.99	1.00	6.00	1.83

Para poder analizar la verificación de estabilidad por volteo, se tienen que hallar los momentos actuantes en el punto c, como lo muestra la figura 4, previamente se calculó el peso del muro (Tabla 6.) y el peso que provoca el relleno del terreno (Tabla 7.). Obtenido los datos predecesores se procede a realizar la relación entre los momentos resistentes y los momentos desestabilizantes, el cual permite hallar el FSV (factor de seguridad por volteo) que debe ser mayor a 1.5. Se obtuvo valores mayores a 1.5 como lo muestra la Tabla 15.

Tabla 16. Factor de seguridad al Deslizamiento - FSD

Estabilidad Deslizamiento										
μ	0.36									
Estados	Hu (tf)	Rf (tf)	Rd (tf)	Rt (tf)	FSD					
Res. 1a	9.90	8.76	1.48	10.24	1.53					
Res. 1b	9.90	11.07	1.48	12.55	1.57					
Event.Ext	8.92	8.94	0.98	9.92	1.61					

Para el análisis de la verificación por deslizamiento, lo que se busca en el muro de contención de neumáticos rellenos con material propio, es que no falle por un empuje del relleno excesivo, considerando que la fuerza de fricción (μ), la que se genera entre la base del muro con el suelo, es la que resiste al deslizamiento o fuerzas desfavorables. Para obtener dicha verificación de FSD (factor de seguridad por deslizamiento), es la relación entre las fuerzas resistentes y fuerzas desfavorables, que debe ser mayor a 1.5. Se obtuvo valores mayores a 1.5 como lo muestra la tabla 16.

Tabla 17. Especificación técnica de los pernos de acero - Sodiper

	ESPECIFICACIÓN TECNICA DE PERNOS DE ACERO									
GRAD O	ESPECIFICACI ÓN	MATERIA L	DIÁMETR O NOMINAL DEL	CARGA DE PRUEB A	RESISTENCI A MIN. A LA TRACCIÓN	DUF MI	REZA MÁ			
			PERNO	K	N	X				
GRAD O 2	ASTM - A307 GRADO A	ACERO DE BAJO CARBON O	1/4" HASTA 3"	-	42	B69	B10 0			

De acuerdo a los pernos cg2 ½" x 4" a usarse en el amarre del muro de contención con neumáticos reciclables rellenos con material propio, tienen como especificación técnica a la resistencia mínima a la tracción de 42 kgf/mm2 o 4200 kgf/cm2, y un material de acero de bajo carbono, siendo así resistente a la unión que ofrece el amarre entre neumáticos y las fuerzas de tracción que sucede en el punto.

2.5. Análisis de datos

Para el análisis del muro de contención y su diseño correspondiente se empleó el software Geo 5, Excel, Auto CAD, Auto Cad Civil 3D para sus dimensiones exactas, cortes, elevaciones y planos de detalles; que sirvió como base para el diseño que se realizó en GEO 5. Además, se realizó una comparación mediante tablas y gráficas de los resultados del estudio.

III. RESULTADOS

3.1. Caracterización física y mecánica de los neumáticos para la estabilización de taludes

De acuerdo a la tabla 18, se evaluaron 8 indicadores en 23 neumáticos en desuso para evaluar sus propiedades con la finalidad de evidenciar su potencial empleo en un muro de contención (Pérez et al., 2020). El radio de los neumáticos considerados fue superior a 15", el índice de carga estuvo entre 475 a 3350 kg, mientras que el índice de velocidad máximo determinando fue de 240 km/h, la mayoría de los neumáticos provienen de vehículos de turismo y furgonetas en promedio presentan un 35.2% de deterioro.

Tabla 18. Características físicas y mecánicas de neumáticos empleados para estabilización

N °	Marca de neumático	Serie	Radi o	Índic e de carga (kg)	Índice de velocid ad (km/h)	Tipo de vehícul o	Estación	% de deterioro
1	LINGLON	185/70R1488T	14	475	210	De turismo	Verano	50.00%
2	BRAWN XC1	195/70R15C	15	900	170	Furgonet a	-	60.00%
3	OVATIÓN	V-02. 195/70R15C	15	690	210	De turismo	Verano	30.00%
4	ECOVISIÓN	V1- 286AT/R15C	15	950	190	-	-	30.00%
5	GRANDTRE K AT3	265/70R16	16	850	210	-	Verano- Invierno	30.00%
6	LANDYTIRE	235/75R17.5	17.5	850	190	-	-	30.00%
7	BRAWN XC1	205/70R15C	15	900	170	Furgonet a	-	40.00%
8	KUMHO	245/70R16	16	500	0	-	-	40.00%
9	ALL-TERRAIN TH	215/75R15	15	1250	170		Verano- Invierno	30.00%
10	ECOVISIÓN	LT235/75R15	15	950	190	-	-	30.00%
11	BRAWN XC1	106/104R	15	900	170	Furgonet a	-	30.00%
12	BRAWN XC1	205/70R15C	15	900	170	Furgonet a	-	30.00%
13	GITIVAN 600	195/R15C	15	850	0	-	-	40.00%
14	NEXEN	215/70R16	16	615	240	De turismo		30.00%
15	WESTLACE	275/70R22.5	22.5	3350	120	Camione s	Verano - Invierno	30.00%
16	ECOVISIÓN	LT 245/75R16	16	1120	210	Pick up	Verano	30.00%
17	SP SPORT	185/60R15	15	500	210	De turismo	Verano	30.00%
18	DUNLOP AT 20	225/70R17C	17	1060	180	Pick up	-	40.00%
19	BRAWN XC1	104/102R17	15	900	170	Furgonet a	-	30.00%

20	DOU BLESTAR	225/75R16	16	630	210	De turismo	Verano	40.00%
21	BRAWN XC1	205/70R15C	15	900	170	Furgonet a	-	40.00%
22	EL DORADO	195/R15C	15	1030	180	-	-	40.00%
23	LINGLON	195/65R15	15	1030	190	-	Verano - Invierno	30.00%
	Valor promedio	·	15.69 6	960.8 70	170.870		·	35.2%

3.2.Determinación del tipo de suelo en el tramo de la Carretera de Cajaruro a Naranjos Alto (Km 06+820 - Km 06+880)

Las calicatas se realizaron a diferentes profundidades para determinar el tipo de suelo en el tramo de estudio (ver tabla 19) siguiendo la metodología de Tafur (2021), en ambas calicatas las primeras muestras [C1-1m y C2-1m] se obtuvieron a 1m de profundidad que presentaron estratos diferentes en comparación a los de mayor profundidad [C1-2m y C2-2m].

Tabla 19. Propiedades del suelo en el tramo de la Carretera de Cajaruro a Naranjos Alto (Km 06+820 - Km 06+880)

Tipo de Calicat a	Límit e líquid o (%)	Límite plástic o (%)	Contenid o de agua (%)	Cohesió n kg/cm²	Ángul o fricció n (°)	Peso unitari o seco (gr)	Densida d natural gr/cm ³	Clasificació n SUCS ¹	Tipo de suelo
C1-1m	40.5	27.41	25.68			500	1.297	SC	Arena arcillos a con grava
C1-2m	38	27.41	12.67	0.139	34.7°	500	1.297	SC	Arena arcillos a
C2-1m	40.05	28.39	28.10			500	1.599	SC	Arena arcillos a
C2-2m			16.00	0.054	29.3°	500	1.599	GM	Grava limosa con arena

Nota: S: Arena, C: Arcilla, G: Grava, M: Limo

Se observa que en una profundidad menor el límite líquido fue mayor alcanzando un 40.5% (en C-1m). En cuanto al límite plástico, en la calicata (C1) los valores no variaron entre profundidades de las muestras recolectadas. Respecto al contenido de humedad, se obtuvo valores de un 40.5% La segunda profundidad en ambas calicatas

.

¹ Sistema Unificado de Clasificación de Suelos

reportó un menor contenido de humedad de 38% de acuerdo a la tabla 4. La cohesión en las muestras de suelo se determinó en una profundidad mayor, siendo máxima cohesión de 0.139 kg/cm² (C1-2m). De igual forma ocurrió con el ángulo de fricción cuyos valores obtenidos fue de 29.3° (C2-2m) y 34.7° (C1-2m). La densidad natural en ambas profundidades permaneció igual. Teniendo en cuenta la clasificación de suelo, el tipo de suelo fue del tipo arenoso que a diferentes profundidades variaron sus características de acuerdo a la tabla 19.

3.3. Evaluar la estabilización del talud en el tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto (Km 06+820 – Km 06+880) utilizando neumáticos reciclados mediante modelamiento con Geotécnico Geo 5

De acuerdo a los datos del levantamiento topográfico y los datos de los ensayos de laboratorio de la calicata 1 y 2, el software Geo 5 determina un momento resistente de 692.08 kN/m que mediante calculo obtenemos un factor de seguridad por volteo que sale 1.99>1.5 y el factor de seguridad por deslizamiento que sale 1.53>1.5, cumpliendo así que el muro no se voltee ni se deslice, además esto determina que se creen las condiciones para la estabilización de taludes empleando los neumáticos que se caracterizaron anteriormente. El valor del factor encontrado, evidencian las condiciones estables bajo el modelo.

Tabla 20. Modelamiento de estabilización de taludes

	Modelo Analizado									
Parámetros de superficie de deslizamiento										
Centro	x =	4.62m	Ángulos	$A_1 =$	-81.54°					
Centro	y =	7.27m	Aliguios	$A_2 =$	89.78°					
Radio	R =	1.40m								
Verificación de estabilidad de taludes										
Suma de fuerzas activas	$F_a =$	494.34 KN/m								
Suma de fuerzas pasivas	$F_p =$	299.09 KN/m								
Momento activo	$M_a =$	418.72 kN/m								
Momento resistente	$M_r =$	692.08 kN/m								
Factor de Seguridad	1.65 > 1.50									
E	Stabilidad de	talud aceptable	1							

3.4. Presupuesto del Muro de Contención del proyecto: Estabilización del talud en el tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto (Km 06+820 – Km 06+880) utilizando neumáticos reciclados mediante modelamiento con Geotécnico Geo 5.

Tabla 21. Resumen de Presupuesto Elaborado en S10 2005

RESUMEN DE PRESUPUESTO ESTABILIZACIÓN DEL TALUD EN EL TRAMO DE LA CARRETERA DE CAJARURO A PROYECTO: NARANJOS ALTO, AMAZONAS (KM 06+820 - KM 06+880) APLICANDO NEUMÁTICOS **RECICLADOS**

CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO ALUMNO:

31/01/2022 **FECHA**

MURO DE CONTENCIÓN MÓDULO:

ITEM	DESCRIPCIÓN	PARCIAL	TOTAL
01	OBRAS PROVISIONALES, TRABAJOS PRELIMINARES Y SEGURIDAD Y SALUD	S/ 13,562.98	S/ 13,562.98
02	MOVIMIENTO DE TIERRAS	S/ 10,717.74	S/ 10,717.74
03	OBRAS DE CONCRETO SIMPLE	S/ 21,037.59	S/ 21,037.59
04	MURO DE CONTENCIÓN	S/ 22,423.55	S/ 22,423.55
05	OTROS	S/ 1,452.00	S/ 1,452.00
COSTO D	IRECTO		S/ 69,193.86
GASTOS GI	ENERALES (8.00%)		S/ 5,535.51
UTILIDAD	(5.00%)		S/3,459.69
PRESUPU	ESTO TOTAL		S/ 78,189.06

Destacar que el muro de contención con neumáticos reciclados y rellenos con material propio, tienen un costo directo de S/. 69, 193.86, donde el IGV (Impuesto General a la Venta), está incluido en los ACU's (Análisis de Costos Unitarios) de cada material.

La propuesta analizada es una cuarta parte más barata que realizar un muro de contención de concreto armado y una tercera parte de un muro de contención de concreto ciclópeo. A lo que se concluye que el diseño calculado es aceptable y a su vez económica.

(Anexo – Análisis de Costos Unitarios)

3.5. Tiempo estimado de la duración del proyecto en base al Muro de Contención del proyecto: Estabilización del talud en el tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto (Km 06+820 – Km 06+880) utilizando neumáticos reciclados mediante modelamiento con Geotécnico Geo 5.

Tabla 22. Tiempo estimado de duración de Proyecto

TIEMPO ESTIMADO DE DURACIÓN DE PROYECTO

ESTABILIZACIÓN DEL TALUD EN EL TRAMO DE LA CARRETERA DE

PROYECTO: CAJARURO A NARANJOS ALTO, AMAZONAS (KM 06+820 – KM 06+880)

APLICANDO NEUMÁTICOS RECICLADOS

ALUMNO: CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO

FECHA 06/02/20223

MÓDULO: MURO DE CONTENCIÓN

TIEMPO ESTIMADO DE LA DURACIÓN DEL PROYECTO:

27 DIAS HÁBILES

De acuerdo a la tabla 22, para poder determinar el tiempo estimado en que durara el proyecto, se trabajó en conjunto con los rendimientos expuestos en los ACU´s (Análisis de Costos Unitarios), los metrados de todas las partidas que engloba el presupuesto, y mediante programación de las actividades predecesoras en el software MS Project, se determinó que el tiempo estimado es de 27 días hábiles. Cabe resaltar que el tiempo puede ser optimizado mediante el aumento del factor de multiplicidad y la experiencia del ejecutor al trabajar partidas paralelas. (Anexo 11 – Programación de obra).

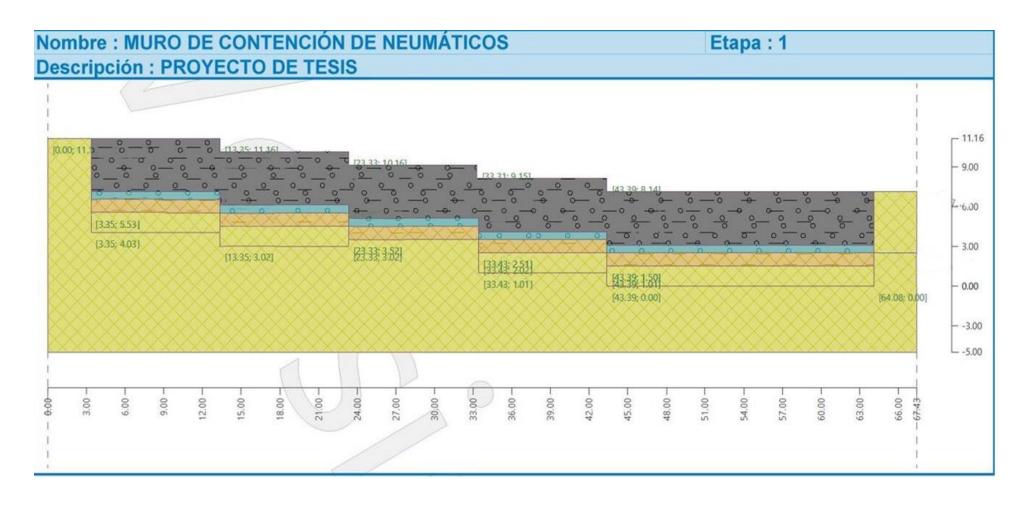


Figura 5. Vista frontal analizado en el software GEO5, de todo el tramo con muro de neumáticos.

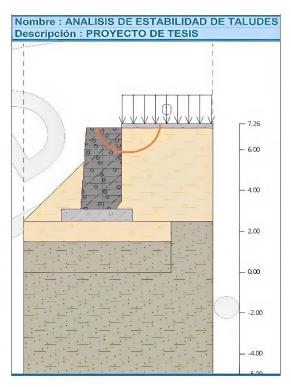


Figura 6. Análisis en el software GEO5, de todo el tramo con muro de neumáticos.

Debido a que en la investigación se realizó con dos calicatas en diferentes puntos proporcionales, el modelo utilizó datos del laboratorio respecto a la calicata 01 y 02, topografía del terreno; arrojando un valor favorable del factor de seguridad demostrando la viabilidad del esquema del modelo.

En la tabla 23, se observa los datos obtenidos con la información del levantamiento topográfico y en la tabla 19 se detalla los resultados de las muestras de los ensayos de laboratorio de la calicata 1 y 2. De otro lado, la sumatoria de los momentos resistentes fue mayor a la sumatoria de los momentos desestabilizantes, determinando así un factor de seguridad por volteo de 1.99>1.5 y el factor de seguridad por deslizamiento de 1.53>1.5, cumpliendo así que el muro no se voltee ni se deslice. Esto confirma la existencia de una mayor fuerza resistente del muro de contención frente a las fuerzas de empuje del suelo y las cargas vehiculares. Por tanto, evidencia que el diseño modelado sea estable y seguro.

IV. DISCUSIÓN

Respecto a los neumáticos considerados para modelos de estabilización de taludes, en promedio el radio del aro fue superior a 15", el cual se encuentra dentro de los valores propuestos por Peña (2018) (superior a 14") y Torres (2016). El uso de estos neumáticos como desechos no degradables es de gran importancia para la construcción de muros (Torres, 2016). De otro lado, el deterioro que presentan los neumáticos en promedio fue de 35% llegando a un máximo de 60% (solo un neumático en la tabla 3). Esto es importante según Sánchez (2012), ya que el alto porcentaje de deterioro implica que los neumáticos presentan una alta capacidad drenante que evitará desprendimientos de tierras en los muros que conformen,. Asimismo, el uso de neumáticos a mayor profundidad genera que los muros de contención sean más resistentes con un mayor factor de seguridad para la estabilidad del suelo (Schade, 2019).

El límite líquido y el límite plástico en el tramo de la Carretera de Cajaruro a Naranjos Alto (Km 06+820 - Km 06+880) fue 38 – 40.5% y 12.6 – 28.1%, respectivamente. Estos valores se encuentran superiores a lo reportado en el estudio de Nader (2018). Esto confirma un bajo nivel de cohesión en las dos calicatas, observando que a 1m de profundidad la cohesión fue casi nula, apenas alcanzado los 0.139 kg/cm². Esto confirmaría que el tramo en estudio es un suelo poco competente y carece de estabilidad frente a posibles deslizamientos (Schade, 2019). Esta baja cohesión y ángulo de fricción obtenido en nuestro estudio demostraría que el suelo analizado es un suelo con predominancia de grava, arcilla y arena (Cueto, 2018). Nuestra investigación determinó que el tramo de estudio fue arenoso como característica en general. Este tipo de suelos presentan erosión interna que hace propenso a deslizamiento de la arcilla subyacente y generando grietas de tracción en el talud que conllevaría a deslizamientos (Tafur, 2021). De esta manera, es necesario contar con un muro de neumáticos que garantice la compactación y endurecimiento en el tiempo, ya que permite filtrar el agua proveniente de las lluvias mediante percolación (Cueto, 2018).

En el modelo de estabilización de taludes mediante muro de neumáticos resultó que el factor de seguridad por volteo de 1.99>1.5 y el factor de seguridad por deslizamiento de 1.53>1.5, fue superior al mínimo requerido. Este valor demuestra que los muros con neumáticos son superiores a los muros de gavión y estabilización en terraplén en una vía (Torres, 2016). Este factor de seguridad fue determinado por la relación entre las fuerzas

resistentes y fuerzas desfavorables mediante el cálculo metódico de equilibrio limite (Tafur, 2021). En este método, cuando la suma de las primeras fuerzas es superior a las otras, y los factores de seguridad por volteo y por deslizamiento cumplen a más de los valores normales, se confirma que el talud es estable y seguro, tal y como se ha obtenido en el presente estudio(Torres, 2016; Mamani, 2020).

El valor del factor de seguridad del modelo que se estudió, fueron superiores a lo reportado en la investigación de Ospina et al. (2019) el cual propone un muro de contención con las dimensiones de 6.00m x 4.20m x 3.20m de que alcanzó hasta 1.45 como factor de seguridad al deslizamiento de un muro de neumáticos. Asimismo, el modelo diseñado, tuvo un mayor factor de seguridad en el estudio; basado en los datos de la calicata 1 y 2, que garantiza el adecuado funcionamiento del muro modelado ante posibles deslizamientos y volteo.

Los resultados positivos en base al factor de seguridad por volteo (1.99) y deslizamiento (1.53) lograrían estabilizar el tramo estudiado tomando como punto de partida el diseño del estudio y la Norma Técnica Peruana E.030.

De acuerdo al modelamiento del muro de contención se obtuvo una longitud de diseño de 60.73m, con una altura de 3.96m y un ancho de 1.50m. Que luego del modelado en el software Geo 5, se obtuvo un factor de seguridad por volteo (1.99) y un factor de seguridad por deslizamiento (1.53). Este factor de seguridad presenta un 40% mayor en el F.S por volteo y un 35% mayor en el F.S por deslizamiento, en dimensiones de 6.00m x 4.20m x 3.20m (Ospina, 2019).

Respecto al uso de neumático, el caucho fue el elemento que demuestra tener un adecuado comportamiento frente a las fuerzas de tracción, flexión y compresión (Velasco & Heras, 2023). Esto se confirma en el presente estudio con la construcción de un muro de contención usando caucho y diseñado y modelado en el software Geo 5. Este procedimiento confirmó su comportamiento estable frente a posibles desplazamientos, generando fricción por corte entre el neumático y masa volumétrica del suelo en donde se agrupan fuerzas que ayudan a resistir la masa volumétrica.

V. CONCLUSIONES

Los neumáticos considerados para la construcción de muros de contención en el tramo de la carretera, se caracterizaron por tener un radio promedio de 15.6", poco deterioro, y una capacidad de carga superior a los 500 kg lo que sugiere que el material es el adecuado para la conformación de un muro de contención con neumáticos reciclables rellenos con material propio para estabilizar taludes.

En función de las dos calicatas realizadas, el suelo en la segunda calicata presenta un bajo ángulo de fricción; mientras que, la cohesión a 1 metro fue nula y a las muestras de suelo recolectadas a 2 metros presentaron un bajo nivel de cohesión. En general el suelo es del tipo arenoso arcilloso, así como se detalla en la escala estratigráfica (anexo 04), lo cual demuestra que el tramo de estudio es propenso a deslizamiento debido a su bajo nivel de compactación,

Finalmente, el modelo y diseño del muro de contención con neumáticos reciclables rellenos con material propio para la estabilización de taludes empleando el software Geo5 y una plantilla automatizada en Excel demostró ser estables, debido a que la sumatoria de los momentos resistentes fue mayor a la sumatoria de los momentos desestabilizantes, teniendo valores positivos ante el factor de seguridad por volteo y por deslizamiento, lo que determina que el muro de contención con neumáticos no se voltee ni se deslice. El diseño modelado (con datos de la calicata 1 y 2) mostró un factor de seguridad por volteo de 1.99>1.5 y el factor de seguridad por deslizamiento de 1.53>1.5, debido a que presenta un menor ángulo de fricción y favorece que el muro sea más estable frente a un posible deslizamiento y volteo. Además, se determinó el presupuesto del muro de contención llegando a la suma de S/. 78,189.06 y con un tiempo estimado de construcción de 27 días hábiles en dicho tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto (Km 06+820 – Km 06+880) utilizando neumáticos reciclados.

VI. RECOMENDACIONES

Se recomienda realizar estudios sobre el nivel de compactación y drenaje que puede presentar los muros de contención con neumáticos desechados, con la finalidad de evaluar la estructura empleando dicha tecnología de construcción.

Es necesario realizar más estudios en zonas inestables que presentan gran cantidad de taludes, esto debido a la que en la región Amazonas existen zonas inestables debido a la estructura del suelo y el clima que afecta la infraestructura vial.

Finalmente se recomienda para su ejecución, trabajar partidas paralelas y aumentar el número de trabajadores y así optimizar los costos que se puedan provocar durante la ejecución.

VII. REFERENCIAS BIBLIOGRÁFICAS

- Alvarado, L. S., & Dueñas, K. L. (2019). *Análisis comparativo de sistemas de sostenimiento en zonas de relleno no controlado* [Tesis, Universidad San Ignacio de Loyola]. https://repositorio.usil.edu.pe/handle/usil/9430
- Arias, J. L., & Covinos, M. (2021). *Diseño y metodología de la investigación*. Enfoques Consulting EIRL. http://repositorio.concytec.gob.pe/handle/20.500.12390/2260
- Barros, P., Sarabia, G., Valdés, F., Serrano, P., & Gaytan, I. (2019). Muro de contención construido con neumáticos estabilizados mecánicamente. *Revista ingeniería de construcción*, 34(3), 252-267. https://doi.org/10.4067/S0718-50732019000300252
- Bonilla, D. A., & Rodríguez, F. H. (2021). *Diagnóstico y prediseño de la estabilización de un talud perteneciente al escenario deportivo del barrio Naciones Unidas de la localidad de Ciudad Bolívar-Bogotá D.C* [Tesis de Grado, Universidad Santo Tomás]. https://repository.usta.edu.co/handle/11634/34278
- Calero, K. (2019). Evaluación técnica y social del proyecto del sistema de alcantarillado del pueblo de Bocapan Tumbes [Tesis de Maestría, Universidad César Vallejo]. https://repositorio.ucv.edu.pe/handle/20.500.12692/31344
- Cueto, J. U. (2018). Propuesta Técnica para Estabilizar Talud con Neumáticos Reciclados, Trocha Carrozable Hualituna—Curva Gervasio—Región Junín [Tesis de Grado, Universidad Peruana Los Andes]. https://repositorio.upla.edu.pe/handle/20.500.12848/781
- González, F. de M. (2019). *Bioingeniería aplicada en la estabilización de taludes en Guatemala* [Tesis de Doctorado, Universidad de Almería]. https://dialnet.unirioja.es/servlet/tesis?codigo=285266
- Hajiazizi, M., Mirnaghizadeh, M., & Nasiri, M. (2019). Experimental Study of Waste Tire-Reinforced Sand Slope. *International Journal of Mining and Geo-Engineering*, 53(2). https://doi.org/10.22059/ijmge.2019.256575.594736
- Huamán, J., & Campos, C. A. (2021). Levantamiento topográfico con fines de uso para drenaje pluvial urbano, en el sector 22 delimitado por las calles: Jr. Chongoyape, Av. México, Av. Agricultura, Av. Jorge Chávez, Av. Nicolás de Piérola, Jr. Tarapacá, Ca. Arequipa. del distrito de José Leonardo Ortiz Provincia Chiclayo Región Lambayeque" [Tesis, Universidad Nacional Pedro Ruíz Gallo]. http://repositorio.unprg.edu.pe/handle/20.500.12893/10015

- Huertas, J. A., & Rincón, H. S. (2021). Propuesta de muro de contención en llantas reciclables para la estabilización de taludes en zonas informales a nivel urbano. Estudio de caso corporación expresiones artísticas Arco Iris, sector de Yomasa, localidad de Usme [Tesis de Grado, Universidad Católica de Colombia]. https://repository.ucatolica.edu.co/bitstream/10983/26782/1/proyecto%20de%20 grado%20Estabilizacion%20de%20talud%20Corporaci%C3%B3n%20exprecio nes%20artisticas%20Arco%20Iris.pdf
- Mamani, F. W. (2020). Estabilización de taludes con muros de llantas recicladas [Trabajo de Investigación, Universidad Peruana Unión]. https://repositorio.upeu.edu.pe/handle/20.500.12840/4079
- Nader, J. M. (2018). Viabilidad de muro de contención de gravedad mediante la utilización de llantas usadas [Trabajo de Grado, Corporación Universitaria Minuto de Dios]. https://repository.uniminuto.edu/handle/10656/7188
- Nuñez, A. (2020). Evaluación de la estabilidad del muro PNEUSOL tipo "lighweigt" como técnica de remediación para deslizamientos en el CP Udima Región Cajamarca [Tesis de Grado, Universidad Peruana Unión]. https://repositorio.upeu.edu.pe/handle/20.500.12840/4076
- Ospina, L. D., Córdoba, M. M., & Benavides, B. A. (2019). *Diseño y construcción de muro de contención en neumático usado en el Municipio de La Mesa* [Tesis de Grado, Corporación Universitaria Minuto de Dios]. https://repository.uniminuto.edu/handle/10656/7562
- Ozevin, D., Ataei, H., Modares, M., & International Structural Engineering and Construction Society (Eds.). (2019). *Interdependence of structural engineering and construction management: International Structural Engineering and Construction Conference*. Curran Associates, Inc.
- Peña, C. A. (2018). Muros de contención mediante la utilización de neumáticos desechados para alturas menores [Tesis de Grado, Universidad Técnica Federico Santa María]. https://repositorio.usm.cl/handle/11673/42202
- Pérez, M. I., Jiménez, E., & Arcia, M. (2020). Diseño conceptual de sistema alternativo para la estabilización de taludes con neumáticos usados. *Revista de Iniciación Científica*, 6(2), 72-79. https://doi.org/10.33412/rev-ric.v6.2.2899
- Sánchez, R. (2012). Segunda vida de los neumáticos usados. *Química Viva*, 11(1), 24-39.
- Schade, G. E. (2019). Elaboración de una metodología de diseño para estructuras mecánicamente estabilizadas mediante neumáticos fuera de uso [Tesis de Grado,

- Universidad Técnica Federico Santa María]. https://repositorio.usm.cl/handle/11673/48737
- Tafur, C. F. (2021). Estudio para la estabilización del talud del tramo km-318+000 hasta km-318+300 de la carretera Cajamarca Chachapoyas. *Revista Científica UNTRM: Ciencias Naturales e Ingeniería*, 2(3), 55. https://doi.org/10.25127/ucni.v2i3.604
- Torres, P. A. (2016). *Estabilización de taludes con neumáticos usados* [Tesis de Grado, Universidad Santo Tomás]. https://repository.usta.edu.co/handle/11634/2666
- Velasco, J., & Heras, R. (2023). Evaluación experimental de la resistencia del concreto modificado con caucho. RDP Revista Digital de Posgrado, 6, Art. 6. https://doi.org/10.22201/fesa.rdp.2023.6.50

ANEXOS

Anexo 01. Levantamiento topográfico en el tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto, Amazonas (Km 06+820 – Km 06+880)

Tabla 23. Data topográfica en el tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto, Amazonas (Km 06+820 – Km 06+880)

	DATA TOPOGRÁFICA							
PUNTO	O ESTE NORTE		ALTURA	DESCRIPCIÓN				
1	789680.7111	9363044.51	543	E1				
2	789669.1377	9363016.81	541	NM				
3	789668.4278	9363015.11	539.858	NM1				
4	789664.7392	9363041.26	538.944	BLOQUE				
5	789665.9389	9363040.29	538.919	BLOQUE				
6	789669.631	9363045.76	539.142	CARR				
7	789671.6703	9363048.3	539.306	CARR				
8	789674.7848	9363044.36	539.311	CARR				
9	789677.0525	9363048.02	539.491	CARR				
10	789678.5335	9363050.85	539.662	FC				
11	789677.3775	9363054.29	539.741	DERR				
12	789678.5249	9363057.27	539.856	DERR				
13	789679.7462	9363063.11	539.88	DERR				
14	789681.1436	9363067.02	540.239	DERR				
15	789682.2745	9363072.62	540.693	DERR				
16	789685.5467	9363070.15	540.568	FC				
17	789682.3095	9363058.7	539.968	FC				
18	789685.9539	9363072.96	540.696	FC				
19	789687.0351	9363074.99	540.871	FC				
20	789682.9021	9363079.07	541.066	DERR				
21	789683.9127	9363085.99	541.606	DERR				
22	789683.9303	9363091.44	542.141	DERR				
23	789687.2201	9363086.7	541.701	IC				
24	789682.6655	9363095.14	542.53	IC				
25	789685.2425	9363100.77	542.806	ICERRO				
26	789680.3269	9363105.23	543.227	DERR				
27	789677.4807	9363109	543.995	DERR				
28	789675.7537	9363113.31	544.115	DERR				
29	789677.3905	9363117.12	544.208	BLOQUE				
30	789675.7271	9363117.64	544.218	BLOQUE				
31	789675.1413	9363117.07	544.236	SEÑAL				
32	789682.662	9363129.61	545.36	SEÑAL				
33	789674.4776	9363051.22	538.94	TN				
34	789670.3463	9363050.41	538.301	TN				

35	789675.2377	9363056.83	537.765	TN
36	789672.3874	9363058.42	537.295	TN
37	789674.0664	9363061.42	536.924	TN
38	789673.1276	9363064.25	536.489	TN
39	789675.3269	9363066.27	537.825	TN
40	789673.9578	9363069.73	536.382	TN
41	789671.7305	9363072.63	536.005	TN
42	789671.1545	9363080.68	535.863	CALICATA02
43	789674.2123	9363082.05	536.6	TN
44	789675.0607	9363085.59	536.994	TN
45	789677.3035	9363086.38	537.326	TN
46	789674.1691	9363089.8	537.151	TN
47	789676.646	9363091.14	537.487	TN
48	789682.067	9363092.93	541.324	TN
49	789680.3715	9363092.8	540.25	TN
50	789679.207	9363092.21	539.584	TN
51	789678.6232	9363091.83	539.042	TN
52	789679.4826	9363095.42	540.586	TN
53	789678.6887	9363096.18	540.5	TN
54	789678.6228	9363104.76	542.175	TN
55	789677.5991	9363104.89	541.771	TN
56	789676.5566	9363104.17	540.555	TN
57	789676.3764	9363103.76	539.813	TN
58	789675.9124	9363106.75	541.918	TN
59	789675.2884	9363105.91	541.054	TN
60	789674.6212	9363104.66	540.128	TN
61	789675.359	9363110.02	543.327	TN
62	789674.8349	9363109.72	542.596	TN
63	789682.9789	9363121.96	545.132	TN
64	789683.7684	9363113.44	544.258	TN
65	789685.9539	9363101.9	543.515	TN
66	789688.2375	9363086.93	542.203	TN
67	789688.4799	9363077.04	541.428	TN
68	789687.2677	9363068.66	540.874	TN
69	789682.4116	9363053.72	540.713	TN
70	789666.3008	9363044.53	539.016	TN
71	789659.5585	9363043.27	538.565	TN
72	789657.342	9363040.36	538.325	CERCO
73	789655.9305	9363036.83	538.127	PUERTA
74	789654.7393	9363034.58	538.172	PUERTA
75	789656.5044	9363028.1	538.215	PAVIM
76	789653.6786	9363022.89	537.878	PAVIM
77	789651.8225	9363017.45	537.471	PAVIM
78	789649.4086	9363009.09	536.568	ICUN
79	789648.2563	9363009.08	536.566	FCUN
	7070:012000	7505007.00	230.200	1001

81	789665.4968	9363026.95	538.123	PONTON
82	789667.5318	9363033.01	538.537	PONTON
83	789695.9011	9363061.16	546.856	CAMINO
84	789697.7148	9363066.33	547.674	CAMINO
85	789697.4855	9363074.86	549.053	CAMINO
86	789691.28	9363117.61	552.518	CAMINO
87	789692.3897	9363113.53	552.17	CAMINO
88	789692.5851	9363110.85	551.803	TUBAGUB
89	789693.1421	9363101.16	551.354	TN
90	789679.1814	9363035.08	541.034	TN
91	789672.2685	9363030.93	539.15	TN
92	789671.0859	9363028.55	539.263	INTERSEC
93	789670.7244	9363023.99	539.534	CARR
94	789672.1706	9363020.07	539.833	CARR
95	789666.8493	9363016.16	539.632	BUZON
96	789667.7403	9363012.43	539.444	POSTE
97	789672.6111	9363014.58	539.705	TN
98	789673.2482	9363018.07	539.852	CARR
99	789674.3935	9363023.5	539.929	CARR
100	789683.3086	9363033.1	542.386	CASA

Anexo 02. Actividades para el levantamiento topográfico



Figura 7. Manejo del equipo Topográfico Estación Total South.



Figura 8. Toma de puntos topográficos en el área de estudio. Punto x.



Figura 9. Toma de puntos topográficos en el área de estudio. Punto y.

Anexo 03. Calicatas realizadas en la investigación



Figura 10. Calicata N° 01 en tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto, Amazonas (Km 06+820 – Km 06+880)



Figura 11. Calicata N° 02 en tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto, Amazonas (Km 06+820 – Km 06+880)





Figura 12. Peso de la muestra de un neumático, para determinar la resistencia a compresión.



Figura 13. Ensayo para determinar el valor de la resistencia a la compresión



Figura 14. Ensayo de compresión simple.

DIAZ & OCAMPO CONSTRUCTORES Y CONSULTORES SRI

DIAZ & OCAMPO

CONSTRUCTORES Y CONSULTORES SRL

REGISTRO DE INDECOPI Nº 00069377

ESTUDIOS DE MECANICA DE SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LABORATORIO)

DIRECT SHEAR AND RESIDUAL TEST REPORT

Company	PROYECTO: TESIS CAJARURO - NARANJOS ALTO - AMAZONAS	COHESION = 0.054 kg/cm2
Address 1	SOLICITANTE: CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO	ANGULO DE FRICCION = 29.3°
Address 2	CALICATA C 2, MUESTRA M2, A 2.00 M DE PROFUNDIDAD	FECHA = 28 / 05 / 2021
Sample Detail	MUESTRA ALTERADA REMOLDEADA, ENSAYO SATURADO NO DREN	ADO

Test Results

Sample No	Sample Type	Sample Size mm	Normal Load Newton	Normal Stress kPa	Shear Load Newton	Shear Stress kPa	Resilient Load Newton	Resilient Stress kPa
1	Square	60.0	177.0	49.2	145.3	40.4	135.3	37.6
2	Square	60.0	354.0	98.3	258.0	71.7	192.7	53.5
3	Square	60.0	708.0	196.7	454.2	126.2	424.8	118.0
4	Square		400.0		0.0		0.0	
5	Square		500.0		0.0		0.0	

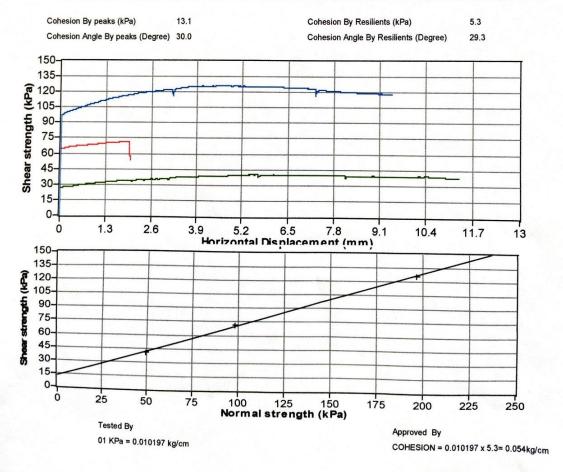


Figura 15. Ensayo de suelos en calicata 02, muestra 02.



DIAZ & OCAMPO CONSTRUCTORES Y CONSULTORES SRL

RECLISTRO DE INDECOPI Nº 00069377

ESTUDIOS DE MECANICA DE SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LABORATORIO)

DIRECT SHEAR AND RESIDUAL TEST REPORT

Company	PROYECTO: TESIS CAJARURO - NARANJOS ALTO - AMAZONAS	COHESION = 0.139 kg/cm2
Address 1	SOLICITANTE: CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO	ANGULO DE FRICCION =34.7°
Address 2	CALICATA C 1, MUESTRA M2,, A 2.00 M DE PROFUNDIDAD	FECHA = 28 / 05 / 2021
Sample Detail	MUESTRA ALTERADA, ENSAYO SATURADO NO DRENADO	

Test Results

Sample No	Sample Type	Sample Size mm	Normal Load Newton	Normal Stress kPa	Shear Load Newton	Shear Stress kPa	Resilient Load Newton	Resilient Stress kPa
1	Square	60.0	177.0	49.2	131.9	36.6	100.4	27.9
2	Square	60.0	354.0	98.3	218.7	60.7	156.3	43.4
3	Square	60.0	708.0	196.7	468.5	130.1	455.1	126.4
4	Square		400.0		0.0		0.0	
5	Square		500.0		0.0		0.0	

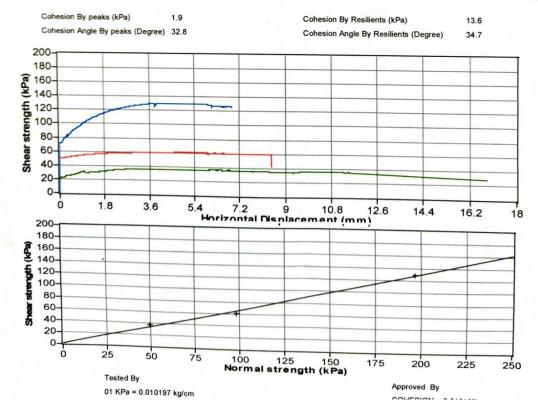


Figura 16. Ensayo de suelos en calicata 01, muestra 01.



CALICATA C1, MUESTRA M1		INDICE PLASTICO = LIMITE LIQUIDO - LIMITE PLASTICO			
INDICE PLASTICO (%) =	40.50	MENOS	27.41	IGUAL	13.09

LIMITES		LIMITE LIQUID	LIMITE PLASTICO		
NUMERO	L1	L2	L3	P1	P2
Peso tara (gr)	27.89	26.84	26.08	27.25	30.13
Peso muestra húmeda + tara (gr)	63.49	58.90	60.31	40.17	39.35
Peso muestra seca + tara (gr)	52.40	49.66	50.95	37.40	37.36
Peso agua (gr)	11.09	9.24	9.36	2.77	1.99
Peso muestra seca (gr)	24.51	22.82	24.87	10.15	7.23
Nº golpes	10	28	43	10.10	1.25
Contenido de Humedad (%)	45.25	40.49	37.64	27.29	27.52
Límite Líquido y Límite Plástico (%)		40.50	7		.41

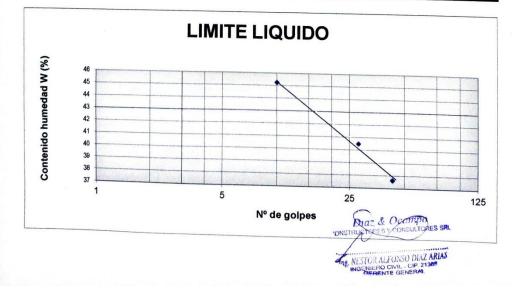


Figura 17. Ensayo de suelos, Limites de consistencia.C-1, M-1.



CONSTRUCTORES Y CONSULTORES SRL

REGISTRO DE INDECOPI Nº 00069377

ESTUDIOS DE MECANICA DE SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO

(LABORATORIO)

Jr. Libertad Nº 1309 Cel. 941892090 - 982360835

Correo Electronico: suelosyconcretodiazarias@hotmail.com - CHACHAPOYAS

ENSAYO

: LIMITES DE CONSISTENCIA NORMA ASTM D4318

PROYECTO

PROYECTO DE TESIS CAJARURO - NARANJOS

SOLICITANTE RESPONSABLE : CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO : INGº NESTOR ALFONSO DIAZ ARIAS

FECHA

: 28/06/2021

38.00

CALICATA C1, MUESTRA M2

INDICE PLASTICO = LIMITE LIQUIDO - LIMITE PLASTICO

INDICE PLASTICO (%) =

MENOS

27.41

IGUAL 10.59

LIMITES		LIMITE LIQUID	LIMITE PLASTICO		
NUMERO	L1	L2	L3	P1	P2
Peso tara (gr)	19.36	20.73	28.46	27.25	30.13
Peso muestra húmeda + tara (gr)	57.77	58.14	64.80	40.17	39.35
Peso muestra seca + tara (gr)	46.59	47.98	55.08	37.40	37.36
Peso agua (gr)	11.18	10.16	9.72	2.77	1.99
Peso muestra seca (gr)	27.23	27.25	26.62	10.15	7.23
Nº golpes	10	27	44	10.10	1.20
Contenido de Humedad (%)	41.06	37.28	36.51	27.29	27.52
Límite Líquido y Límite Plástico (%)	38.00			.41	

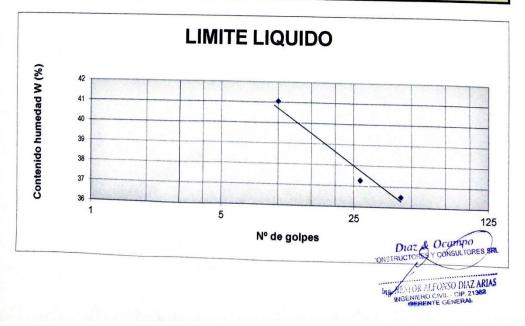


Figura 18. Ensayo de suelos, Limites de consistencia. C-1, M-2.



CONSTRUCTORES Y CONSULTORES SRL

REGISTRO DE INDECOPI Nº 00069377

ESTUDIOS DE MECANICA DE SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO (LABORATORIO)

Jr. Libertad Nº 1309 Cel. 941892090 - 982360835

Correo Electronico: suelosyconcretodiazarias@hotmail.com - CHACHAPOYAS

ENSAYO

: LIMITES DE CONSISTENCIA **NORMA ASTM D4318**

PROYECTO

PROYECTO DE TESIS CAJARURO - NARANJOS

SOLICITANTE RESPONSABLE

FECHA

: CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO : INGº NESTOR ALFONSO DIAZ ARIAS

: 28/06/2021

CALICATA C2, MUESTRA M1

INDICE PLASTICO = LIMITE LIQUIDO - LIMITE PLASTICO

INDICE PLASTICO (%) =

40.05

28.39

IGUAL 11.66

LIMITES		LIMITE LIQUID	LIMITE PLASTICO		
NUMERO	L1	L2	L3	P1	P2
Peso tara (gr)	18.17	28.28	28.68	29.44	17.37
Peso muestra húmeda + tara (gr)	56.89	63.00	66.81	42.74	28.07
Peso muestra seca + tara (gr)	44.81	52.64	56.27	39.78	25.72
Peso agua (gr)	12.08	10.36	10.54	2.96	2.35
Peso muestra seca (gr)	26.64	24.36	27.59	10.34	8.35
Nº golpes	5	13	39	10.0	0.00
Contenido de Humedad (%)	45.35	42.53	38.20	28.63	28.14
Límite Líquido y Límite Plástico (%)		40.05			3.39

MENOS

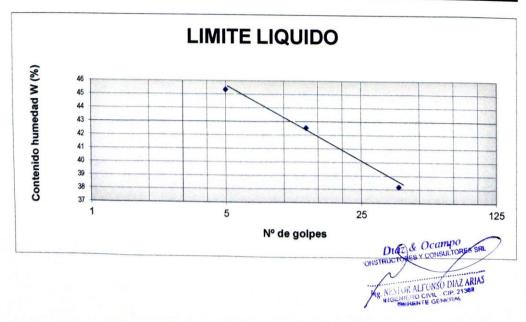


Figura 19. Ensayo de suelos, Limites de consistencia C-2,M-1.



CONSTRUCTORES Y CONSULTORES SRL

REGISTRO DE INDECOPI Nº 00069377

ESTUDIOS DE MECANICA DE SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO

(LABORATORIO)

Jr. Libertad Nº 1309 Cel. 941892090 - 982360835

Correo Electronico: suelosyconcretodiazarias@hotmail.com - CHACHAPOYAS

ENSAYO

: LIMITES DE CONSISTENCIA **NORMA ASTM D4318**

PROYECTO

PROYECTO DE TESIS CAJARURO - NARANJOS

SOLICITANTE RESPONSABLE

: CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO : INGº NESTOR ALFONSO DIAZ ARIAS

FECHA

28/06/2021

CALICATA C2, MUESTRA M2

INDICE PLASTICO = LIMITE LIQUIDO - LIMITE PLASTICO

INDICE PLASTICO (%) = NO LIQUIDO

MENOS NO PLASTICO **IGUAL** NO PLASTICO

LIMITES		LIMITE LIQUID	LIMITE PLASTICO		
NUMERO	L1	L2	L3	P1	P2
Peso tara (gr)					
Peso muestra húmeda + tara (gr)					
Peso muestra seca + tara (gr)		37.00			2500
Peso agua (gr)					
Peso muestra seca (gr)					
Nº golpes					
Contenido de Humedad (%)					
Límite Líquido y Límite Plástico (%)	NO LIQUIDO			NO PLA	STICO



Figura 20. Ensayo de suelos, Limites de consistencia C-2, M-2.

CONSTRUCTORES Y CONSULTORES SRL

REGISTRO DE INDECOPI Nº 00067377

ESTUDIOS DE MECANICA DE SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO

Jr. Libertad Nº 1309 Cel. 941892090 - 982360835

suelosyconcretodiazarias@hotmail.com CHACHAPOYAS

ENSAYO : ANALISIS GRANULOMETRICO POR LAVADO NORMA ASTM D421

MUESTRAS DE SUELOS : PROYECTO DE TESIS CAJARURO - NARANJOS

SOLICITANTE : CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO RESPONSABLE : INGº NESTOR ALFONSO DIAZ ARIAS : 28 / 06 / 2021 FECHA

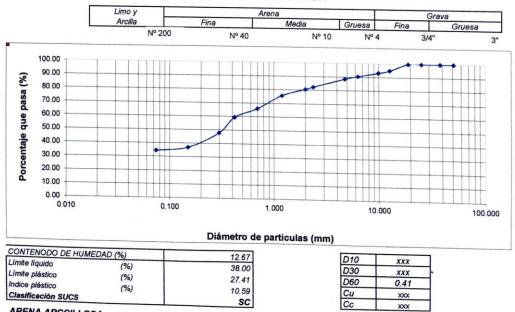
CALICATA C 1, MUESTRA M 2

500.00 gr

PROF. (m): 1.80 - 2.00

Malla	Malla (mm)	Peso ret. Parcial	% Retenido Parcial	% Ret. Acumul.	% Que pasa
2"	50.800	0.00	0.00	0.00	100.00
1 1/2"	38.100	0.00	0.00	0.00	100.00
1 "	25.400	0.00	0.00	0.00	100.00
3/4"	19.050	0.00	0.00	0.00	100.00
1/2"	12.700	25.00	5.00	5.00	95.00
3/8"	9.925	9.00	1.80	6.80	93.20
1/4"	6.350	13.00	2.60	9.40	90.60
Nº 4	4.760	10.00	2.00	11.40	88.60
N° 8	2.380	31.00	6.20	17.60	82.40
Nº 10	2.000	9.00	1.80	19.40	80.60
N° 16	1.190	24.00	4.80	24.20	75.80
Nº 30	0.695	49.00	9.80	34.00	
Nº 40	0.420	33.00	6.60		66.00
Nº 50	0.297	58.00	11.60	40.60	59.40
Nº 100	0.150	54.00	10.80	52.20	47.80
Nº 200	0.074	13.00	2.60	63.00	37.00
Pérdida por lavado	3.074	172.00		65.60	34.40
		172.00	34.40	100.00	0.00

CURVA GRANULOMETRICA



ARENA ARCCILLOSA

NOTA: LAS MUESTRAS SON PROPORCIONADAS POR EL SOLICITANTE

Diaz & Ocampo

OR ALFONSO DIAZARIAS INIERO CIVIL : CIP. 21388 SERENTE GENERAL

Figura 21. Ensayo de suelos, Análisis granulométrico por lavado. C-1, M-1.

SC

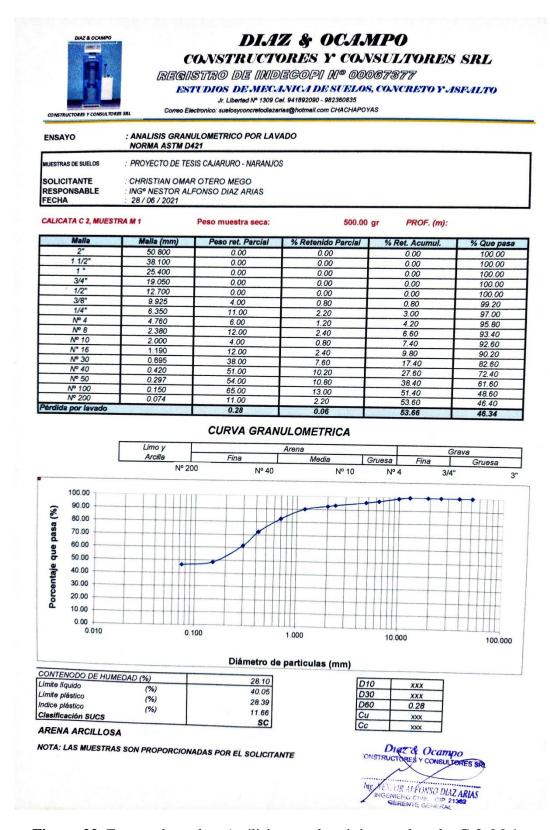


Figura 22. Ensayo de suelos, Análisis granulométrico por lavado. C-2, M-1.

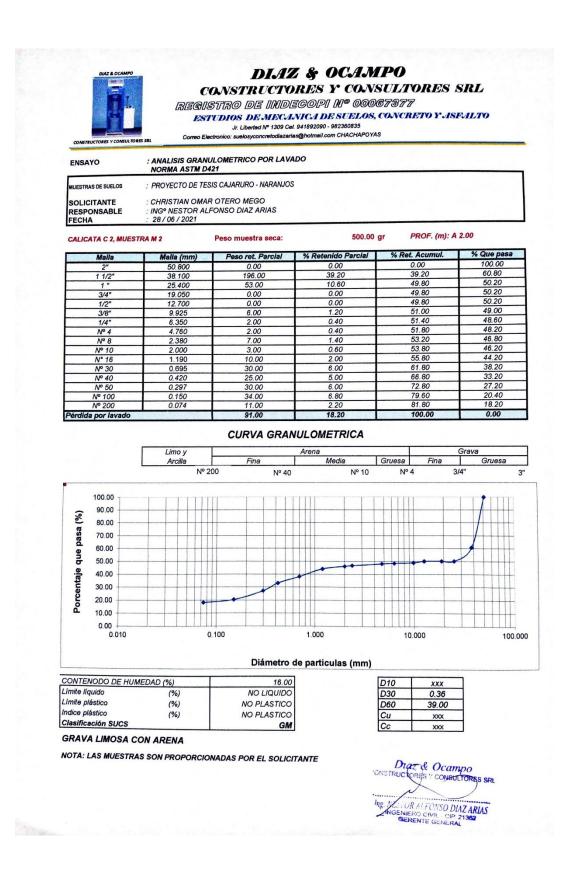


Figura 23. Ensayo de suelos, Análisis granulométrico por lavado. C-2, M-2.



CONSTRUCTORES Y CONSULTORES SRL

REGISTRO DE INDECOPI Nº 00069377

ESTUDIOS DE MECANICA DE SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO

(LABORATORIO)

Jr. Libertad Nº 1309 Cel. 941892090 - 987425540

 ${\tt Correo\ Electronico: suelosyconcreto diazarias@hotmail.com-CHACHAPOYAS}$

CONTENIDO DE HUMEDAD

MUESTRA DE SUELOS : PROYECTO DE TESIS CAJAARURO - NARANJOS

FECHA : 28 - 05 - 2021

SOLICITANTE : CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO RESPONSABLE: ING. NESTOR ALFONSO DIAZ ARIAS

CALICATA	С	1	C-	2
MUESTRA	M - 1	M - 2	M - 1	M - 2
PROFUNDIDAD (m)	0.00 - 1.80	1.80 - 2.00		a 2.00
Peso tara (gr)	26.05	18.68	17.31	18.31
Peso muestra húmeda + tara (gr)	140.83	86.46	120.46	95.82
Peso muestra seca + tara (gr)	117.38	78.84	97.83	85.13
Peso muestra húmeda (gr)	114.78	67.78	103.15	77.51
Peso muestra seca (gr)	91.33	60.16	80.52	66.82
Peso agua (gr)	23.45	7.62	22.63	10.69
Contenido de Humedad (%)	25.68	12.67	28.10	16.00



DIAZ & OCAMPO

CONSTRUCTORES Y CONSULTORES SRL REGISTRO DE INDECOPI Nº 00069377

ESTUDIOS DE MECANICA DE SUELOS, CONCRETO Y ASFALTO

(LABORATORIO)

09 Cel. 941892090 - 987425540

DENSIDAD NATURAL

: PROYECTO DE TESIS CAJARURO - NARANJOS

SOLICITANTE : CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO **FECHA** : 28 - 06 - 2021

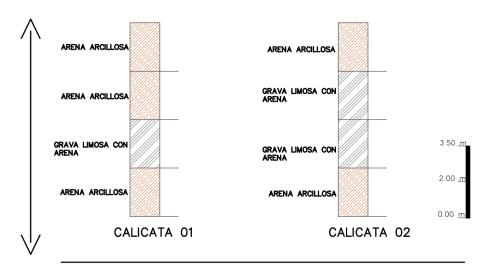
CALICATA	C-1	C-2
MUESTRA	M - 1	M - 2
PROFUNDIDAD (m)	1.80 - 2.00	A 2.00
Peso muestra humeda + molde (gr)	248.06	770.00
Peso molde (gr)	131.30	291.00
Peso muestra humeda (gr)	116.76	479.00
Diametro / Lado del molde (cm)	6.00	5.50
Altura del molde (cm)	2.50	9.90
Volumen del molde (gr)	90.00	299.48
DENSIDAD NATURAL (gr/cm³)	1.297	1.599

NOTA: LA MUESTRA ES PROPORCIONADA POR EL SOLICITANTE



Figura 24. Ensayo de suelos, Contenido de Humedad y Densidad Natural.

Anexo 04. Escala estratigráfica, de acuerdo al estudio de suelos de la calicata 01 y 02.



ESCALA ESTATIGRÁFICA



Figura 25. Análisis visual del suelo en el tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto, Amazonas (Km 06+820 – Km 06+880)

Anexo 05. Evaluaciones de la carga vehicular en el tramo de la carretera de Cajaruro a Naranjos Alto, Amazonas (Km 06+820 – Km 06+880)

Tabla 24. Cálculo de la carga vehicular

VEHICULO TIPOS/HRS	MOTOS	AUTO	STATION WAGON	PICK UP	RURAL COMBI	CAMION 2E	CAMIÓN 3E
lunes, 14 de Junio de 2021	323	35	7	27		9	4
martes, 15 de junio de 2021	303	16	11	28	1	8	4
miércoles, 16 de Junio de 2021	275	10	19	18	5	4	1
jueves, 17 de Junio de 2021	190	15	14	24	7	2	2
viernes, 18 de Junio de 2021	335	24	15	21	5	6	5
sábado, 19 de Junio de 2021	373	29	26	38	13	4	4
lunes, 21 de Junio de 2021	232	14	15	27	6	5	3
martes, 22 de Junio de 2021	309	15	21	35	14	4	5
miércoles, 23 de Junio de 2021	338	17	29	38	8	3	3
jueves, 24 de Junio de 2021	315	29	27	37	7	9	2
viernes, 25 de Junio de 2021	387	37	6	28	1	11	7
VALOR MAXIMO	387	37	29	38	14	11	7

Tabla 25. Factor de crecimiento ECU/PCA

1Tn = 2204 lb	FACTOR DE CRECIMIENTO ECU/ PCA				
2204					
VEHÍCULO	N° DE VEHÍCULOS	EJES DELANTEROS	CONJUNTO DE EJES POSTERIORES	PESO I	EN LIBRAS
MOTOS	387	0.25	0.25	551	551
AUTOS	37	3	5	6612	11020
STATION WAGON	29	3	5	6612	11020
PICK UP	38	3	7	6612	15428
COMBI	14	3	7	6612	15428
CAMION 2E	11	7	11	15428	24244
CAMION 3E	7	7	18	15428	39672
	SUMA/ EJES EN TON	26.25	53.25 SUMA/ EJES EN LIB	57855	117363
	SUMA TOTAL EN TON	79.5	SUMA TOTAL EN LIB	175218	

Figura 26. Resultados complementarios del modelo

Análisis de estabilidad

Análisis sísmico : Estándar

Metodología de verificación : Factores de seguridad (ASD)

Ü	,	,						
Factores de seguridad								
Situación de diseño permanente								
Factor de seguridad : SF _s = 1.50 [-]								

Interfaz

Nro.	Ubicación de la Interfaz	C	oordena	das de punt	os de in	terfaz [m]	
NIO.	Obicación de la interraz	Х	z	х	z	X	z
1		0.00	2.50	1.69	2.50	1.69	3.10
		2,52	3.10	2.54	3.47	2.56	3.76
		2.57	4.05	2.59	4.38	2.62	4.72
		2.65	5.08	2.67	5.41	2.68	5.71
		2.69	6.01	2.71	6.25	2.73	6.50
		2,75	6.79	2.76	7.06	3.50	7.06
		4.32	7.06	4.32	7.26	8.32	7.26
2		4.32	7.06	8.32	7.06		
3		3.50	6.79	3.50	7.06		
4		2.52	3.10	3.50	3.10	4.07	3.10
		4.32	3.47	4.32	3.77	4.32	4.07
		4.32	4.42	4.32	4.73	4.32	5.08
	<u> </u>	4.32	5.43	4.32	5.74	4.32	6.03
		4.32	6.27	4,32	6.51	4.32	6.79
		4.32	7.06	V		7	

[GEO5 - Estabilidad de Taludes (Versión Demo) | versión 5.2021.44.0 | Copyright © 2022 Fine spol. s r.o. All Rights Reserved | www.finesoftware.es] [Fine Latin America | +54.9 341 3886185| hotline@fine-latinamerica.com| http://www.finesoftware.es]

1

		C	oordenad	as de pun	tos de int	erfaz [m]	
Nro.	Ubicación de la Interfaz	x	z	x	z	x	z
5		2.75	6.79	3.50	6.79		
6		3.48	6.50	3.50	6.79	4.32	6.79
7		3.47	6.23	3.48	6.50	4.32	6.51
8		2.73	6.50	3.48	6.50		
9		3.47	6.01	3.47	6.23	4.32	6.27
10		2.71	6.25	3.47	6.23		
11		3.47	5.71	3,47	6.01	4.32	6.03

		C	oordenad	as de punt	tos de int	erfaz [m]	
Nro.	Ubicación de la Interfaz	x	z	Х	z	Х	z
12		2.69	6.01	3.47	6.01		
13		3.47	5.71	4.32	5.74		
14		2.68	5.71	3.47	5.71	3.48	5.40
15		3.48	5.07	3.48	5.40	4.32	5.43
16		2.67	5.41	3.48	5.40		
17		0.00	2.50	2.67	5.41		
18		2.65	5.08	3,48	5.07		

		С	oordenad	as de pun	tos de int	erfaz [m]	
Nro.	Ubicación de la Interfaz	х	z	Х	z	Х	z
19		3.48	4.70	3.48	5.07	4.32	5.08
20		3.48	4.70	4.32	4.73		
21		2.62	4.72	3.48	4.70	3.49	4.36
22		3.49	4.05	3.49	4.36	4.32	4.42
23		2.59	4.38	3.49	4.36		
24		3.49	3.73	3.49	4.05	4.32	4.07
25		2.57	4.05	3,49	4.05		

		Co	oordenada	as de pun	tos de int	erfaz [m]	
Nro.	Ubicación de la Interfaz	х	z	Х	z	X	z
26		3.49	3.73	4.32	3.77		
27		2.56	3.76	3.49	3.73	3.50	3.43
28		2.54	3.47	3.50	3.43		
29		3.50	3.10	3.50	3.43	4.32	3.47
30		4.07	3.10	4.81	3.10		
31		1.69	2.50	4.81	2.50	4.81	3.10
32		4.81	2.50	6,50	2.50		

Nro.	Ubicación de la Interfaz	Co	ordena	das de pun	tos de in	terfaz [m]	
MIO.	Obicación de la interiaz	X	z	X	z	x	z
33		0.00	1.50	6.50	1.50	6.50	2.50
		8.32	2.50				
34		0.00	0.00	6.50	0.00	6.50	1.50

Parámetros de suelo - Estado de tensión efectiva

Nro.	Nombre	Trama	Φ _{ef} [°]	c _{ef} [kPa]	γ [kN/m³]
1	TERRENO NATURAL		27.00	8.00	18.50
2	TERRAPLEN		27.00	10.00	19.50
3	CONCRETO CICLÓPEO		27.00	10.00	2300.00
4	NEUMATICO RELLENO CON SUELO		34.70	13.90	18.00

Parámetros de suelo - subpresión

	on ou du out ou ou on ou				
Nro.	Nombre	Trama	Y _{sat} [kN/m³]	Ys [kN/m³]	n [–]
1	TERRENO NATURAL		18.50)	
2	TERRAPLEN	<u></u>	19.50		
3	CONCRETO CICLÓPEO		2300.00		
4	NEUMATICO RELLENO CON SUELO		2300.00		

6

Datos del suelo

TERRENO NATURAL

Peso unitario : $y = 18.50 \text{ kN/m}^3$

Estado de tensión : efectivo $\phi_{ef} = 27.00 \,^{\circ}$ Cohesión de suelo : $c_{ef} = 8.00 \, \text{kPa}$ Peso unitario de suelo $\gamma_{sat} = 18.50 \, \text{kN/m}^3$

saturado:

TERRAPLEN

Peso unitario : $\gamma = 19.50 \text{ kN/m}^3$

Estado de tensión : efectivo ϕ_{ef} = 27.00 ° Cohesión de suelo : ϕ_{ef} = 10.00 kPa ϕ_{ef} = 19.50 kN/m³

saturado:

Rozamiento: g_s = 1.00 kPa

CONCRETO CICLÓPEO

Peso unitario: $y = 2300.00 \text{ kN/m}^3$

Estado de tensión : efectivo

saturado:

Rozamiento: $g_s = 1.00 \text{ kPa}$

NEUMATICO RELLENO CON SUELO

Peso unitario: $y = 18.00 \text{ kN/m}^3$

Estado de tensión : efectivo

 \dot{A} ngulo de fricción interna : $\phi_{ef} = 34.70$ ° Cohesión de suelo : $c_{ef} = 13.90$ kPa Peso unitario de suelo $v_{sat} = 2300.00$ kN/m³

saturado:

Rozamiento: q_e = 1.00 kPa

Asignación y superficies

Nro.	Posición de superficie	Coord	denadas superfi	Asignado		
		X	Z	X	Z	suelo
1		8.32 4.32	7.06 7.26	8.32 4.32	7.26 7.06	CONCRETO CICLÓPEO

		0				
Nro.	Posición de superficie		enadas d superfici	le puntos d ie [m]	е	Asignado
1410.	1 osicion de supernoie	X	z	X	z	suelo
2		3.50 2.76	6.79 7.06	3.50 2.75		NEUMATICO RELLENO CON SUELO
3		4.32	6.79	4.32		NEUMATICO
		3.50	7.06	3.50	6.79	RELLENO CON SUELO
4		3.48 2.75	6.50	3.50 2.73		NEUMATICO RELLENO CON SUELO
		2.10	0.78	2.10	0.50	10 /0 /0 /0 /0 /0 /0 /0 /0 /0 /0 /0 /0 /0
5		4.32	6.51	4.32	6.70	NEUMATICO
5		3.50	6.51	3.48		NEUMATICO RELLENO CON SUELO
		0.00	(/% /% /% /% /

		Coord	lonadae d	le puntos o	lo.	
Nro.	Posición de superficie	Coord	superfici	ie pulitos t ie [m]	16	Asignado
		X	z	Х	z	suelo
6		4.32 3.48	6.27 6.50	4.32 3.47	6.51 6.23	NEUMATICO RELLENO CON SUELO
7		3.47 2.73	6.23	3.48		NEUMATICO RELLENO CON SUELO
		2.73	6.50	2.71	6.25	RELLENO CON SUELO
8		4.32 3.47	6.03	4.32 3.47		NEUMATICO RELLENO CON SUELO
		0.41	0.25	0.41	0.01	/6 /6 /6 /6 /
9		3.47	6.01	3.47		NEUMATICO
		2.71	6.25	2.69	6.01	RELLENO CON SUELO

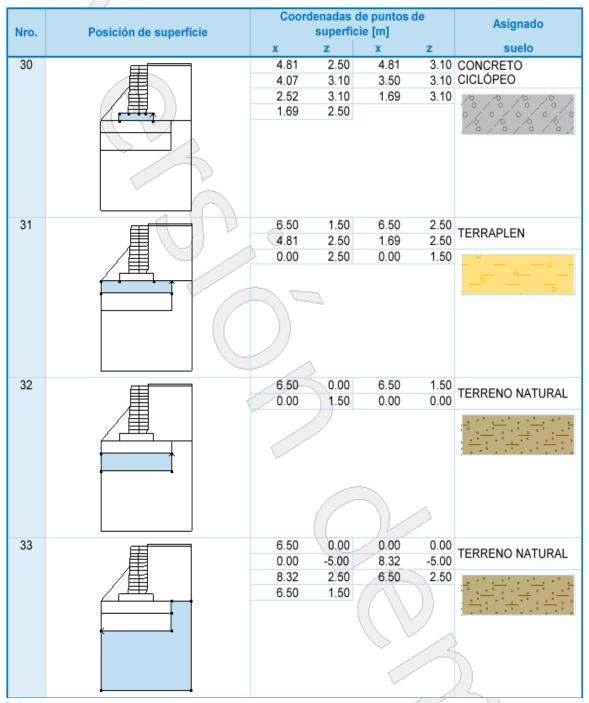
		Coor	lonadae	de puntos (da	
Nro.	Posición de superficie	Coord	superfic		uc	Asignado
1410.	1 osicion de supernoie	x	z	X	z	suelo
10		4.32 3.47	5.74 6.01	4.32 3.47	6.03	NEUMATICO RELLENO CON SUELO
11		3.47	5.71	3.47		NEUMATICO
		2.69	6.01	2.68	5.71	RELLENO CON SUELO
12		4.32	5.43	4.32		NEUMATICO
		3.47	5.71	3.48	5.40	RELLENO CON SUELO
13		3.48	5.40	3.47	5.71	NEUMATICO
		2.68	5.71	2.67	5.41	RELLENO CON SUELO

		Coord	enadas c	le puntos d	le	Asignado
Nro.	Posición de superficie	X	superfic z	ie [m] X	z	suelo
14		4.32 3.48	5.08 5.40	4.32 3.48	5.43	NEUMATICO RELLENO CON SUELO
15		3.48 2.67	5.07 5.41	3.48 2.65		NEUMATICO RELLENO CON SUELO
16		3.48 2.65	4.70 5.08	3.48 2.62		NEUMATICO RELLENO CON SUELO
17		4.32 3.48	4.73 5.07	4.32 3.48		NEUMATICO RELLENO CON SUELO

		0		1	1-	
Nro.	Posición de superficie	Coord	lenadas (superfic	de puntos d de [m]	ie	Asignado
MIO.	r osicion de supernoie	x	z	X	z	suelo
18		4.32	4.42	4.32	4.73	NEUMATICO
		3.48	4.70	3.49	4.36	RELLENO CON SUELO
40		2.40	4.26	2.40	4.70	NEUMATICO
19		3.49 2.62	4.36 4.72	3.48 2.59		NEUMATICO RELLENO CON SUELO
			\ 2	2.50	4.00	
			\			
20		4.32	4.07	4.32	4.42	NEUMATICO
		3.49	4.36	3.49		RELLENO CON SUELO
21		3.49	4.05	3.49	4.36	NEUMATICO
		2.59	4.38	2.57_		RELLENO CON SUELO

Nro.	Posición de superficie	Coord	denadas o superfic	de puntos d	le	Asignado
1110.	1 odiololi do odpolitolo	x	z	X	z	suelo
22		4.32 3.49	3.77 4.05	4.32 3.49		NEUMATICO RELLENO CON SUELO
23		3.49	3.73	3.49		NEUMATICO
		2.57	4.05	2.56	3./6	RELLENO CON SUELO
24		4.32	3.47	4.32		NEUMATICO
		3.49	3.73	3.50		RELLENO CON SUELO
25		3.50	3.43	3.49		NEUMATICO RELLENO CON SUELO
		2.56	3.76	2.54	3.41	RELLENO CON SOELO

Non	Desirife de societate	Coor		de puntos	de	Asignado
Nro.	Posición de superficie	X	superfic	x x	z	suelo
26		3.50	3.43	2.54		NEUMATICO
20		2.52	3.10	3.50		RELLENO CON SUELO
27		3.50 4.07	3.43 3.10	3.50 4.32		NEUMATICO RELLENO CON SUELO
			1			
28		8.32	2.50	8.32	7.06	
		4.32	7.06	4.32	6.79	TERRAPLEN
		4.32	6.51	4.32	6.27	V
	/ ₋ ===,	4.32	6.03	4.32	5.74	
		4.32	5.43	4.32	5.08	<u> </u>
		4.32	4.73	4.32	4.42	
		4.32	4.07	4.32	3.77	
		4.32	3.47	4.07	3.10	
		4.81	3.10	4.81	2.50	
		6.50	2.50			
29	#	0.00	2.50	1.69	2.50	TEDDADI EN
	 	1.69	3.10	2.52	3.10	TERRAPLEN
		2.54	3.47	2.56	3.76	V
		2.57	4.05	2.59	4.38	
		2.62	4.72	2.65	5.08	
		2.67	5.41			
					-/-	



Sobrecarga

		Tipo de	Jbicaciór	Origen	Longitud	Ancho	Pendiente		Magnitud	
Nro.	Tipo	acción	z [m]	x [m]	I [m]	b [m]	α [°]	q, q ₁ , f, F, x	q ₂ , z	unidad
1	Franja	Permanente	sobre el terreno	x = 4.35	I = 3.90		0.00	2.80		kN/m²

ANEXO 06: SUSTENTO DE METRADOS

SUSTENTO DE METRADOS

PROYECTO: ESTABILIZACIÓN DEL TALUD EN EL TRAMO DE LA CARRETERA DE CAJARURO A NARANJOS ALTO, AMAZONAS (KM 06+820 – KM 06+880) APLICANDO NEUMÁTICOS RECICLADOS

ALUMNO: CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO

FECHA 31/01/2022

MÓDULO: MURO DE CONTENCIÓN

TTEM	DESCRIPCIÓN	pı	ei ei	DIM	IENSIONES		ન જ			METRADO			T-4-1
ITEM	DESCRIPCIÓN	Und	Elem	Largo	Ancho	Alto	N° de Veces	Lon.	Área	Vol.	Kg.	Und.	Total
01	OBRAS PROVISIONALES, TRABAJOS PRELIMINARES Y SEGURIDAD Y SALUD												
01.01	OBRAS PROVISIONALES												
01.01.01	CARTEL DE OBRA (2.40M X 2.80M)	GLB											1.00
	CARTEL PARA OBRA		1	AREA=	2.4	2.8	1		6.72				
01.01.02	CASETA DE GUARDIANIA	M2											5.76
	CASETA DE GUARDIANÍA DE 2.40m x 2.40m		1	AREA=	2.4	2,4	1		5.76				
01.01.03	ALMACEN DE OBRA	MES											1.00
	ALQUILER DE VIVIENDA PARA ALMACEN EN CASA		1	CANT=	1		1					1	
01.01.04	CERCO PROVISIONAL PARA TRABAJOS												80.00
	LONGITUD DE MURO	ML	1	60			1	60					
	PARTES LATERALES		2	10			1	20					
01.01.05	SERVICIOS HIGIENICOS PROVISIONALES INC. PUESTO EN OBRA	MES											1.00
W2000000000000000000000000000000000000	BAÑOS PORTATILES		1									1	
01.01.06	AGUA PROVISIONAL PARA LA CONSTRUCCIÓN	MES										761	1.00
	AGUA PROVISIONAL PARA LA CONSTRUCCIÓN		1									1	1100
01.01.07	ENERGIA ELECTRICA PARA LA CONSTRUCCIÓN	MES						-					1.00
01102107	ENERGIA ELECTRICA PARA LA CONSTRUCCIÓN	mbo	1									1	1.00
01.02	TRABAJOS PRELIMINARES		-										
01.02.01	LIMPIEZA DE TERRENO MANUAL	M2											600.00
01.02.01	LONGITUD DE MURO X ANCHO DE AREA DE TRABAJO	NIZ	1	60	10		1		600				800.00
01.02.02	TRAZO Y REPLANTEO A ZONA A TRABAJAR	M2	1	60	10		1		600				120.00
01.02.02	MURO DE CONTENCIÓN	M2	1	60	2				120				120.00
01.02.02		M2	1	60	2			0 1	120	-			500.00
01.02.03	LIMPIEZA PERMANENTE DE OBRA	M2											600.00
	LONGITUD DE MURO x ANCHO DE AREA DE TRABAJO		1	60	10		1		600				
01.02.04	MOVILIZACIÓN Y DESMOVILIZACIÓN DE EQUIPOS Y MAQUINARIAS	GLB											1.00
	MOVILIZACIÓN Y DESMOVILIZACIÓN DE EQUIPOS Y MAQUINARIAS		1									1	
01.03	SEGURIDAD, SALUD Y COVID 19	2000 AP 2000 C											
01.03.01	EQUIPO DE PROTECCION PERSONAL	GLB											1.00
	EQUIPO DE PROTECCION PERSONAL		1									1	
01.03.02	SEÑALIZACION TEMPORAL DE SEGURIDAD	GLB											1.00
	SEÑALIZACION TEMPORAL DE SEGURIDAD		1									1	
01.03.02	PROTOCOLOS Y PRUEBAS COVID-19	GLB											1.00
	PROTOCOLOS Y PRUEBAS COVID-19		1									1	
02	MOVIMIENTO DE TIERRAS												
02.01	CORTE DE TERRENO Y EXPLANACION A NIVEL DE SUBRASANTE CON MAQUINARIA	М3											300.00
	LONG DE MURO		1	60	2	2.5				300			
02.02	PERFILADO Y COMPACTACION A NIVEL DE SUBRASANTE	M2											120.00
	LONG DE MURO		1	60	2				120				
02.03	RELLENO COMPACTADO CON MATERIAL PROPIO	M3											90.00
	LONG DE MURO		1	60	2.5	0.6				90			

SUSTENTO DE METRADOS

ESTABILIZACIÓN DEL TALUD EN EL TRAMO DE LA CARRETERA DE CAJARURO A NARANJOS ALTO, AMAZONAS (KM 06+820 – KM 06+880) APLICANDO NEUMÁTICOS RECICLADOS PROYECTO:

ALUMNO: CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO

FECHA 31/01/2022

MÓDULO: MURO DE CONTENCIÓN

ITEM	DESCRIPCIÓN	pı	ei mi	DIM	ENSIONES		N° de Veces			METRADO			Total
HEM	DESCRIPCION	Und	Elem. Simil.	Largo	Ancho	Alto	ş ş	Lon.	Área	Vol.	Kg.	Und.	Total
02.04	RELLENO COMPACTADO CON MAT DE PREST C/EQUIPO PESADO	M3											79.20
	LONG DE MURO		1	60	2.2	0.6				79.2			
02.05	ACUMULACION Y ELIMINACION DE MATERIAL DE CORTE CON EQUIPO PESADO	M3								(i)			210.00
	ELIMINACIÓN DE MATERIAL EXCEDENTE			VOL RESTANTE=	210					210			
03	OBRAS DE CONCRETO SIMPLE												
03.01	CONCRETO CICLÓPEO FC=140KG/CM2 PARA CIMENTACIÓN DE MURO DE CONTENCIÓN	M3											60.00
	LONG DE MURO		1	60	2	0.5				60			
03.02	ENCOFRADO Y DESENCOFRADO	M2											60.00
	LONG DE MURO		1	60		1			60				
03.03	ACERO ESTRUCTURAL FY=4200KG/CM2 PARA CONEXIÓN - AMARRE CON NEUMATICOS	KG											68.99
	ACERO ESTRUCTURAL Ø3/8" FY=4200KG/CM2 PARA CONEXIÓN - AMARRE CON NEUMATICOS		1	ARC=	0.27	0.5	160				68.99		
04	MURO DE CONTENCIÓN												
04.01	SUMINISTRO DE NEUMÁTICOS INC FLETE PUESTO EN OBRA.	UND											3680.00
	LONG DE MURO		1	CANT=	80		2					160	
	ALTO DE MURO DE CONTENCIÓN		2	CANT=	22		80					3520	
04.02	RELLENO Y COMPACTACIÓN DE MATERIAL PROPIO PUESTO EN NEUMÁTICO	M3											242.88
	RELLENO Y COMPACTACIÓN DE MATERIAL PROPIO PUESTO EN NEUMÁTICO		1	AREA=	0.44	0.15	3680			242.88			
										0			
04.03	AMARRE Y CONSTRUCCIÓN CON NEUMATICOS PARA MURO DE CONTENCIÓN	UND											3680.00
	MURO DE CONTENCIÓN		1	CANT=	3680							3680	
04.04	JUNTAS EN MURO DE CONTENCIÓN e=2"	ML											16.00
	JUNTAS EN MURO DE CONTENCIÓN		4			4		16					
04.05	SUMINISTRO Y COLOCACIÓN DE PERNO HEXAGONAL + TUERCA CG2 1/2" x 4"	UND											4004.00
	LONGITUD = 60M		1	CANT=	160							160	
	LONGITUD X ALTO			CANT=	1800							1800	
	ALTO			CANT=	44							44	
	ALTO X LONGITUD			CANT=	2000							2000	
05	OTROS												
05.01	LIMPIEZA FINAL DE OBRA	M2											600.00
	LONGITUD DE MURO X ANCHO DE AREA DE TRABAJO		1	60	10		1		600				

ANEXO 07: RESUMEN DE METRADOS

RESUMEN DE METRADOS

PROYECTO: ESTABILIZACIÓN DEL TALUD EN EL TRAMO DE LA CARRETERA DE CAJARURO A NARANJOS ALTO, AMAZONAS (KM 06+820 – KM 06+880) APLICANDO NEUMÁTICOS RECICLADOS

ALUMNO: CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO

31/01/2022 **FECHA**

MÓDULO: MURO DE CONTENCIÓN

ITEM	DESCRIPCIÓN	UND	PARCIAL	TOTAL
01	OBRAS PROVISIONALES, TRABAJOS PRELIMINARES Y SEGURIDAD Y SALUD			
01.01	OBRAS PROVISIONALES			
01.01.01	CARTEL DE OBRA (2.40M X 2.80M)	GLB	1.00	1.00
01.01.02	CASETA DE GUARDIANIA	M2	5.76	5.76
01.01.03	ALMACEN DE OBRA	MES	1.00	1.00
01.01.04	CERCO PROVISIONAL PARA TRABAJOS	ML	80.00	80.00
01.01.05	SERVICIOS HIGIENICOS PROVISIONALES INC. PUESTO EN OBRA	MES	1.00	1.00
01.01.06	AGUA PROVISIONAL PARA LA CONSTRUCCIÓN	MES	1.00	1.00
01.01.07	ENERGIA ELECTRICA PARA LA CONSTRUCCIÓN	MES	1.00	1.00
01.02	TRABAJOS PRELIMINARES	11110	1.00	1100
01.02.01	LIMPIEZA DE TERRENO MANUAL	M2	600.00	600.00
01.02.02	TRAZO Y REPLANTEO A ZONA A TRABAJAR	M2	120.00	120.00
01.02.03	LIMPIEZA PERMANENTE DE OBRA	M2	600.00	600.00
01.02.04	MOVILIZACIÓN Y DESMOVILIZACIÓN DE EQUIPOS Y MAQUINARIAS	GLB	1.00	1.00
01.03	SEGURIDAD, SALUD Y COVID 19	701528071		500,000,000 \$10
01.03.01	EQUIPO DE PROTECCION PERSONAL	GLB	1.00	1.00
01.03.02	SEÑALIZACION TEMPORAL DE SEGURIDAD	GLB	1.00	1.00
01.03.03	PROTOCOLOS Y PRUEBAS COVID-19	GLB	1.00	1.00
02	MOVIMIENTO DE TIERRAS			
02.01	CORTE DE TERRENO Y EXPLANACION A NIVEL DE SUBRASANTE CON MAQUINARIA	М3	300.00	300.00
02.02	PERFILADO Y COMPACTACION A NIVEL DE SUBRASANTE	M2	120.00	120.00
02.03	RELLENO COMPACTADO CON MATERIAL PROPIO	M3	90.00	90.00
02.04	RELLENO COMPACTADO CON MAT DE PREST C/EQUIPO PESADO	M3	79.20	79.20
02.05	ACUMULACION Y ELIMINACION DE MATERIAL DE CORTE CON EQUIPO PESADO	M3	210.00	210.00
03	OBRAS DE CONCRETO SIMPLE			
03.01	CONCRETO CICLÓPEO FC=140KG/CM2 PARA CIMENTACIÓN DE MURO DE CONTENCIÓN	М3	60.00	60.00
03.02	ENCOFRADO Y DESENCOFRADO	M2	60.00	60.00
03.03	ACERO ESTRUCTURAL FY=4200KG/CM2 PARA CONEXIÓN - AMARRE CON NEUMATICOS	KG	68.99	68.99
04	MURO DE CONTENCIÓN			
04.01	SUMINISTRO DE NEUMÁTICOS INC FLETE PUESTO EN OBRA.(EN PRESUPUESTO SE CONSIDERARA GLB)	UND	3680.00	3680.00
04.02	RELLENO Y COMPACTACIÓN DE MATERIAL PROPIO PUESTO EN NEUMÁTICO	M3	242.88	242.88
04.03	AMARRE Y CONSTRUCCIÓN CON NEUMATICOS PARA MURO DE CONTENCIÓN	UND	3680.00	3680.00
04.04	JUNTAS EN MURO DE CONTENCIÓN	ML	16.00	16.00
04.05	SUMINISTRO Y COLOCACIÓN DE PERNO HEXAGONAL + TUERCA CG2 1/2" x 4"	UND	4004.00	4004.00
05 05.01	OTROS LIMPIEZA FINAL DE OBRA	M2	600.00	600.00

ANEXO 08: PRESUPUESTO TOTAL

Presupuesto

Presupuesto

1601001 "ESTABILIZACIÓN DEL TALUD EN EL TRAMO DE LA CARRETERA DE CAJARURO A NARANJOS ALTO, AMAZONAS (KM 06+820 - KM 06+820) APLICANDO NEUMÁTICOS RECICLADOS"
UNIVERSIDAD NACIONAL TORIBIO RODRIGUEZ DE MENDOZA DE AMAZONAS
Costo al AMAZONAS - CHACHAPOYAS - CHACHAPOYAS 24/01/2023 Cliente

Lugar

Item	Descripción	Und.	Metrado	Precio S/.	Parcial S/.
01	OBRAS PROVISIONALES, TRABAJOS PRELIMINARES Y SEGURIDAD Y SALUD				13,562.98
01.01	OBRAS PROVISIONALES				5,888.01
01.01.01	CARTEL DE OBRA (2.40M X 2.80M)	glb	1.00	983.26	983.26
01.01.02	CASETA DE GUARDIANIA	m2	5.76	71.31	410.75
01.01.03	ALMACEN DE OBRA	mes	1.00	800.00	800.00
01.01.04	CERCO PROVISIONAL PARA TRABAJOS	m	80.00	13.05	1,044.00
01.01.05	SERVICIOS HIGIENICOS PROVISIONALES INC. PUESTO EN OBRA	mes	1.00	650.00	650.00
01.01.06	AGUA PROVISIONAL PARA LA CONSTRUCCIÓN	mes	1.00	1,000.00	1,000.00
01.01.07	ENERGIA ELECTRICA PARA LA CONSTRUCCIÓN	mes	1.00	1,000.00	1,000.00
01.02	TRABAJOS PRELIMINARES				5,710.00
01.02.01	LIMPIEZA DE TERRENO MANUAL	m2	600.00	2.42	1,452.00
01.02.02	TRAZO Y REPLANTEO A ZONA A TRABAJAR	m2	120.00	1.30	156.00
01.02.03	LIMPIEZA PERMANENTE DE OBRA	m2	600.00	2.42	1,452.00
01.02.04	MOVILIZACIÓN Y DESMOVILIZACIÓN DE EQUIPOS Y MAQUINARIAS	glb	1.00	2,650.00	2,650.00
01.03	SEGURIDAD, SALUD Y COVID 19				1,964.97
01.03.01	EQUIPO DE PROTECCION PERSONAL	glb	1.00	914.00	914.00
01.03.02	SEÑALIZACION TEMPORAL DE SEGURIDAD	glb	1.00	230.97	230.97
01.03.03	PROTOCOLOS Y PRUEBAS COVID-19	glb	1.00	820.00	820.00
02	MOVIMIENTO DE TIERRAS	(F)			10,717.74
02.01	CORTE DE TERRENO Y EXPLANACION A NIVEL DE SUBRASANTE CON MAQUINARIA	m3	300.00	7.34	2,202.00
02.02	PERFILADO Y COMPACTACION A NIVEL DE SUBRASANTE	m2	120.00	6.74	808.80
02.03	RELLENO COMPACTADO CON MATERIAL PROPIO	m3	90.00	8.47	762.30
02.04	RELLENO COMPACTADO CON MAT DE PREST CIEQUIPO PESADO	m3	79.20	56.45	4,470.84
02.05	ACUMULACION Y ELIMINACION DE MATERIAL DE CORTE CON EQUIPO PESADO	m3	210.00	11.78	2,473.80
03	OBRAS DE CONCRETO SIMPLE				21,037.59
03.01	CONCRETO CICLÓPEO FC=140KG/CM2 PARA CIMENTACIÓN DE MURO DE CONTENCIÓN	m3	60.00	298.76	17,925.60
03.02	ENCOFRADO Y DESENCOFRADO	m2	60.00	41.15	2,469.00
03.03	ACERO ESTRUCTURAL FY≃4200KG/CM2 PARA CONEXIÓN - AMARRE CON NEUMATICOS	kg	68.99	9.32	642.99
04	MURO DE CONTENCIÓN				22,423.55
04.01	SUMINISTRO DE NEUMÁTICOS INC FLETE PUESTO EN OBRA.	glb	1.00	4,541.60	4,541.60
04.02	RELLENO Y COMPACTACIÓN DE MATERIAL PROPIO PUESTO EN NEUMÁTICO	m3	242.88	18.12	4,400.99
04.03	AMARRE Y CONSTRUCCIÓN CON NEUMATICOS PARA MURO DE CONTENCIÓN	und	3,680.00	1.22	4,489.60
04.04	JUNTAS EN MURO DE CONTENCIÓN	m	16.00	11.41	182.56
04.05	SUMINISTRO Y COLOCACIÓN DE PERNO HEXAGONAL + TUERCA CG2 1/2" x 4"	und	4,004.00	2.20	8,808.80
05	OTROS				1,452.00
05.01	LIMPIEZA FINAL DE OBRA	m2	600.00	2.42	1,452.00
	COSTO DIRECTO				69,193.86
	GASTOS GENERALES (8.00%)				5,535.51
	UTILIDAD (5.00%)				3,459.69
	PRESUPUESTO TOTAL				78,189.06

Fecha: 01/02/2023 23:13:49 ANEXO 09: ANÁLISIS DE COSTOS UNITARIOS

S10 Página : 1

Análisis de precios unitarios

Presupuesto	1601001 "ESTABILIZA KM 06+880) A	ACIÓN DEL TALUD EN APLICANDO NEUMÁT			RA DE CAJAR	RURO A NARANJO	S ALTO, AMAZONAS	6 (KM 06+820
Subpresupuesto		VISIONALES, TRABA		ARES Y SEGU	RIDAD Y SALU	ID	Fecha presupuesto	24/01/202
Partida	01.01.01 CART	TEL DE OBRA (2.40M	X 2.80M)					
Rendimiento	glb/DIA MO. 1.000	O EQ.	1.0000			Costo unitario di	recto por : glb	983.26
Código	Descripción Recurso	- 1986-01		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0101010002	Mano de (CAPATAZ	Obra		hh	0.2000	1.6000	28.88	46.2
0101010003	OPERARIO			hh	0.5000	4.0000	26.25	105.00
0101010005	PEON			hh	1.5000	12.0000	18.69	224.2
								375.49
	Material			w.c			1200	72.12
02040100010002	ALAMBRE NEGRO RECO			kg		6.0000	7.00	42.00
02041200010005	CLAVOS PARA MADERA			kg		7.5000	7.00	52.50
0242030002	MADERA NACIONAL PAR		TERIA	p2		60.0000	3.20	192.00
0295040002	IMPRESIÓN DE CARTEL	(GIGANTOGRAFIA)		m2		12.1000	25.00	302.50
	F							589.00
0301010006	Equipo HERRAMIENTAS MANUA			%mo		5.0000	375.49	18.77
	112, 11 0 11112111110 112 113			701110		0.000		18.77
Partida	01.01.02 CASE	TA DE GUARDIANIA						
Rendimiento	m2/DIA MO. 100.0	000 EQ.	100.0000			Costo unitario di	recto por : m2	71.31
	200 21 -200 200			2223232	1000 400.00		25.00 KE 1950/4	1000
Código	Descripción Recurso Mano de 0	Ohra		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0101010002	CAPATAZ	DDIa		hh	0.5000	0.0400	28.88	1.16
0101010003	OPERARIO			hh	1.0000	0.0800	26.25	2.10
0101010004	OFICIAL			hh	1.0000	0.0800	20.65	1.65
0101010005	PEON			hh	2.0000	0.1600	18.69	2.99
								7.90
	Material			200				
02041200010003	CLAVOS PARA MADERA			kg		0.1800	7.00	1.26
02041200010005	CLAVOS PARA MADERA			kg		0.1700	7.00	1.19
02310500010002	TRIPLAY DE 1.20X2.40 m			und		0.4200	28.00	11.76
0242030002	MADERA NACIONAL PAR		LERIA	p2		4.0000	3.20	12.80
0292010008	CALAMINA DE 3.6*0.80 n	nts		pln		1.2000	30.00	36.00
	Faula							63.01
0301010006	Equipo HERRAMIENTAS MANUA			%mo		5.0000	7.90	0.40
0001010000	TIERIVAMIENTAS MANOP	ILLO		701110		0.0000	1.00	0.40
Partida	01.01.03 ALMA	ACEN DE OBRA						A5000926
Rendimiento	mes/DIA MO. 1.000	0 EQ.	1.0000			Costo unitario dire	ecto por : mes	800.00
Código	Descripción Recurso			Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0295040003	Material ALQUILER DE CASA PAR		A(DURANTE	mes		1.0000	800.00	800.00
	EJECUCIÓN DE OBRA)							800.00

S10 Página: 2

Análisis de precios unitarios

Subpresupuesto	001			O NEUMÁTICOS RECICL ES, TRABAJOS PRELIMIN		RIDAD Y SALU	מנ	Fecha presupuesto	24/01/2023
Partida	01.01.04			SIONAL PARA TRABAJO					
Rendimiento	m/DIA	MO.	450.0000	EQ. 450.0000			Costo unitario	directo por : m	13.05
Código	Descripció				Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0101010002	CAPATAZ	Ma	no de Obra		hh	0.2000	0.0036	28.88	0.10
0101010005	PEON				hh	2.0000	0.0356	18.69	0.67
									0.77
			lateriales	- 1000 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0				10.22	
0201030007	CERCO PR	OVISIC	DNAL CON MANTA	A NEGRA	m		1.0200	12.00	12.24 12.2 4
			Equipos						12.24
0301010006	HERRAMIE		MANUALES		%mo		5.0000	0.77	0.04
									0.04
Partida	01.01.05		SERVICIOS HIG	IENICOS PROVISIONALE	S INC. PUEST	O EN OBRA			
Rendimiento	mes/DIA	MO.	1.0000	EQ. 1.0000			Costo unitario di r	ecto por : mes	650.00
Código	Descripció				Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0295040006	AL OLULED		Materiales Mos dodtatii es	S PUESTO EN OBRA	mes		1.0000	650.00	650 00
0293040000				AD DE BAGUA GRANDE)	IIIes		1.0000	030.00	030.00
									650.00
Partida	01.01.06		AGUA PROVISI	ONAL PARA LA CONSTR	UCCIÓN				
Rendimiento	mes/DIA	MO.	1.0000	EQ. 1.0000			Costo unitario dir	ecto por : mes	1,000.00
Código	Descripció				Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0295040004	AGUA PRO		lateriales IAL PARA LA CON	NSTRUCCIÓN	mes		1.0000	1,000.00	1,000.00
	(TRANSPO	RTADA	A OBRA)						
									1,000.00
Partida	01.01.07			TRICA PARA LA CONSTI	RUCCION				
Rendimiento	mes/DIA	MO.	1.0000	EQ. 1.0000			Costo unitario dir	ecto por : mes	1,000.00
Código	Descripció		rso Nateriales		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0295040005	ENERGIA E		RICA PROVISIONA	AL PARA LA	mes		1.0000	1,000.00	1,000.00
	CONSTRU	CCIÓN(DURANTE EJECU	JCIÓN DE OBRA)					1,000.00
Partida	01.02.01		LIMPIEZA DE TI	ERRENO MANUAL					1,000.00
Rendimiento	m2/DIA	МО	150.0000	EQ. 150.0000			Costo unitario d	recto por : m2	2.42
rterialillerito	IIIZ/DIA	WIO.	130.0000	EQ. 100.0000				recto por . Iliz	
Código	Descripció		rso no de Obra		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0101010002	CAPATAZ				hh	0.2000	0.0107	28.88	0.31
0101010005	PEON				hh	2.0000	0.1067	18.69	1.99
			Equipos						2.30
0301010006	LEDDAMIE		Equipos MANUALES		0/ ma		5.0000	2.30	0.12
0301010000	HENNAMIE	IVIAOI	WAINUALLU		%mo		3.0000	2.30	0.12

S10 Página :

Análisis de precios unitarios

24/01 nor: m2 recio S/. Parc 28.88 18.69 27.27 10.00 15.00 12.50 0.69
28.88 18.69 27.27 10.00 15.00
28.88 18.69 27.27 10.00 15.00
18 69 27 27 10.00 15.00
18 69 27 27 10.00 15.00
27 27 10.00 15.00
10.00 15.00 12.50
15.00
15.00
12.50
oor: m2
recio S/. Parc
28.88
18.69
2.30
2.30
oor: glb 2,65
recio S/. Parc
500.00 5
100.00 1
350.00 3
500.00 5
1,200.00 1,2
'n

Página: 4

Análisis de precios unitarios

Presupuesto Subpresupuesto			DO NEUMÁTICOS RECICLAD LES, TRABAJOS PRELIMINA	os"			Fecha presupuesto	24/01/2023
Partida	01.03.01		ROTECCION PERSONAL	NES I SEGUI	KIDAD I SALU	<u> </u>	recha presupuesio	24/01/2023
Rendimiento	glb/DIA	MO. 1.0000	EQ. 1.0000			Costo unitario di	recto por : glb	914.00
Código	Descripcio	ón Recurso Materiales		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0267050005	GUANTES			par		12.0000	10.00	120.00
0267060018	CHALECO	REFLECTIVO		und		6.0000	22.00	132.00
0293010001	CASCO BI			und		2.0000	10.00	20.00
0293010002	CASCO DI	E SEG C/BARBIQUEJO		und		8.0000	10.00	80.08
0293010005	BOTAS DE			und		8.0000	20.00	160.00
0293010006		DE PROTECCIÓN		und		12.0000	6.00	72.00
0295020001		DE SEGURIDAD M.O +	EQUIPO TECNICO	alb		6.0000	55.00	330.00
220022001	2	D_ 0_ 0, 1, 0, 1, 0, 11.	Equi o iEumou	9.0			00.00	914.00
Partida	01.03.02	SEÑALIZACIO	N TEMPORAL DE SEGURIDA	ID				
Rendimiento	glb/DIA	MO. 1.0000	EQ. 1.0000			Costo unitario di	recto por : glb	230.97
Código	Descripcio	ón Recurso Mano de Obra		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0101010002	CAPATAZ			hh	0.2000	1.6000	28.88	46.21
0101010005	PEON			hh	0.5000	4.0000	18.69	74.76
		1187 OL 11						120.97
0293020001	CINTA DE	Materiales SEGURIDAD		rll		2.0000	55.00	110.00
0200020001	OINTIMBL	OLGONIDAD		111		2.0000	33.00	110.00
Partida	01.03.03	PROTOCOLOS	Y PRUEBAS COVID-19					
Rendimiento	glb/DIA	MO. 1.0000	EQ. 1.0000			Costo unitario di	recto por : glb	820.00
Código	Descripcio	ón Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0295040011		Materiales DLOS DE SEGURIDAD A	NTE LA PROBLEMATICA	glb		1.0000	500.00	500.00
0295040012		COVID PARA TODO EL	PERSONAL PRESENTE EN	glb		1.0000	320.00	320.00
	OBRA							

S10 Página: 1

Análisis de precios unitarios

1601001 "ESTABILIZACIÓN DEL TALUD EN EL TRAMO DE LA CARRETERA DE CAJARURO A NARANJOS ALTO, AMAZONAS (KM 06+820 -Presupuesto KM 06+880) APLICANDO NEUMÁTICOS RECICLADOS" 002 MOVIMIENTO DE TIERRAS 24/01/2023 Subpresupuesto Fecha presupuesto 02.01 CORTE DE TERRENO Y EXPLANACION A NIVEL DE SUBRASANTE CON MAQUINARIA MO. 250.0000 EQ. 250.0000 Rendimiento m3/DIA Costo unitario directo por : m3 7.34 Código Descripción Recurso Unidad Cuadrilla Cantidad Precio S/. Parcial S/. Mano de Obra 0101010002 CAPATAZ 0.5000 0.0160 28.88 0.46 hh 0101010005 PEON hh 2.0000 0.0640 18.69 1.20 1.66 Equipos 0301010006 HERRAMIENTAS MANUALES 5.0000 1.66 0.08 %mo RETROEXCAVADORA 420D 0301040007 1.0000 0.0320 175.00 5.60 hm 5.68 Partida 02.02 PERFILADO Y COMPACTACION A NIVEL DE SUBRASANTE m2/DIA MO. 750.0000 EQ. 750.0000 6.74 Rendimiento Costo unitario directo por m2 Parcial S/. Código Descripción Recurso Unidad Cuadrilla Cantidad Precio S/. Mano de Obra 0101010002 CAPATAZ hh 0.5000 0.0053 28.88 0.15 0101010005 PEON 2.0000 0.0213 18.69 0.40 hh 0.55 Equipos HERRAMIENTAS MANUALES 0301010006 5.0000 0.55 0.03 %mo MOTONIVELADORA 125 HP 0301190005 1 0000 0.0107 325 00 hm 3 48 0301190007 RODILLO LISO VIBR.AUTOP.70-100HP 7-9 T 1.0000 0.0107 250.00 2.68 6.19 Partida 02.03 RELLENO COMPACTADO CON MATERIAL PROPIO Rendimiento m3/DIA MO. 350.0000 EQ. 350.0000 Costo unitario directo por : m3 8.47 Código Descripción Recurso Unidad Cuadrilla Cantidad Precio S/. Parcial S/. Mano de Obra 0101010002 CAPATAZ 0.5000 0.0114 28.88 0.33 hh PEON 0101010005 hh 2.0000 0.0457 18.69 0.85 1.18 Equipos 0301040007 RETROEXCAVADORA 420D hm 1.0000 0.0229 175.00 4.01 0301100009 COMPACTADOR VIBRATORIO TIPO SALTARING 4HP 1.0000 0.0229 18.75 0.43 hm RODILLO LISO VIBR.AUTOP.70-100HP 7-9 T 0301190007 0.5000 0.0114 250.00 2 85 hm 7.29 Partida 02.04 RELLENO COMPACTADO CON MAT DE PREST C/EQUIPO PESADO EQ. 450.0000 MO 450 0000 Rendimiento m3/DIA Costo unitario directo por : m3 56 45 Unidad Cuadrilla Código Descripción Recurso Cantidad Precio S/. Parcial S/. Mano de Obra 0101010002 CAPATAZ 0.5000 0.0089 28.88 0.26 hh 0101010005 2.0000 0.0356 PEON 18.69 0.67 hh 0.93 Materiales MATERIAL CANTERA AFIRMADO(PUESTO EN OBRA) 0207040003 1 2500 40.00 50.00 m3 50.00 Equipos RETROEXCAVADORA 420D 0301040007 hm 1.0000 0.0178 175.00 3.12 0301100009 COMPACTADOR VIBRATORIO TIPO SALTARING 4HP 0.5000 0.0089 18.75 0.17 hm 0301190007 RODILLO LISO VIBR.AUTOP.70-100HP 7-9 T 0.5000 0.0089 250.00 2.23 hm 5.52

S10 Pāgina :

Análisis de precios unitarios

Subpresupuesto	002	MOVIMIE	NTO DE TIERF	RAS					Fecha presupuesto	24/01/2023
Partida	02.05	Α	CUMULACION	Y ELIMINA	CION DE MAT	ERIAL DE COR	TE CON EQUIP	O PESADO		
Rendimiento	m3/DIA	MO. 2	50.0000	EQ.	250.0000			Costo unitario di	recto por : m3	11.78
Código	Descripció					Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
	(470(3704))	Mano	de Obra			22	10000000	7/2000/00/200	109100	20702
0101010002	CAPATAZ					hh	0.2000	0.0064	28.88	0.18
0101010005	PEON					hh	2.0000	0.0640	18.69	1.20
										1.38
		Eq	uipos							
0301040007	RETROEX	CAVADOR	A 420D			hm	1.0000	0.0320	175.00	5.60
0301220009	CAMION V	OLQUETE	6*4 380-240 H	IP 15M3		hm	1.0000	0.0320	150.00	4.80
										10.40

Página: 1

Análisis de precios unitarios

Presupuesto Subpresupuesto		KM 06		O NEUMÁTICOS R SIMPLE	AMO DE LA CARRETE ECICLADOS"			Fecha presupuesto	24/01/2023
Partida	03.01		CONCRETO CIO	CLÓPEO FC=140K	G/CM2 PARA CIMENT	ACIÓN DE MUR	DE CONTENCIÓ	ON .	
Rendimiento	m3/DIA	MO.	35.0000	EQ. 35.000	0		Costo unitario dir	ecto por : m3	298.70
Código	Descripció		irso ano de Obra		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S
0101010002	CAPATAZ	IVIC	ano de Obra		hh	1.0000	0.2286	28.88	6.6
0101010003	OPERARIO)			hh	1.0000	0.2286	26.25	6.0
0101010004	OFICIAL				hh	1.0000	0.2286	20.65	4.72
0101010005	PEON				hh	8.0000	1.8286	18.69	34.18
									51.5
			Materiales		No.				
0204120004			LAND TIPO MS		bol		7.0100	28.00	196.28
0207010006	PIEDRA GI				m3		0.3300	40.00	13.20
02070300010001	HORMIGO	N DE R	llO		m3		0.7500	35.00	26.25
0207070001	AGUA				m3		0.1800	10.00	1.80
									237.5
0301010006	HERRAMIE		Equipos MANUALES		%mo		5.0000	51.50	2.58
03012900010002			ONCRETO 4 HP 1.	25"	hm	1.0000	0.2286	12.50	2.86
03012900030004			E CONCRETO DE	70/2000	hm	1.0000	0.2286	18.75	4.29
00012000000004	WILZOLAD		LOUNDILIODE	01110	11111	1.0000	0.2200	10.75	9.73
Partida	03.02		ENCOFRADO Y	DESENCOFRADO					499,000
Rendimiento	m2/DIA	MO.	20.0000	EQ. 20.000	0		Costo unitario dir	ecto por : m2	41.15
Cádina	Donorinoiá	n Baar			Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
Código	Descripció		ano de Obra		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Frecio S/.	Faiciai 5/
0101010002	CAPATAZ				hh	0.2000	0.0800	28.88	2.3
0101010003	OPERARIO)			hh	1.0000	0.4000	26.25	10.50
0101010005	PEON				hh	1.0000	0.4000	18.69	7.48
									20.29
02040100010001	AI AMRDE		Materiales O RECOCIDO Nº 8		kg		0.2500	7.00	1.75
02040100010001			ADERA CON CAB				0.3000	7.00	2.10
0242030002			IAL PARA ENCOF		kg p2		5.0000	3.20	16.00
0242030002	WADERA	IACION	NAL PARA ENCOP	. I CARPINIERIA	pΖ		5.0000	3.20	19.8
			Equipos						10.0
0301010006	HERRAMIE	NTAS	MANUALES		%mo		5.0000	20.29	1.01
									1.0
Partida	03.03		ACERO ESTRU	CTURAL FY=4200H	(G/CM2 PARA CONEX	IÓN - AMARRE	CON NEUMATICO	s	
Rendimiento	kg/DIA	MO.	250.0000	EQ. 250.00	000		Costo unitario di	recto por : kg	9.32
Código	Descripció				Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0101010002	CAPATAZ	IVI	ano de Obra		hh	0.2000	0.0064	28.88	0.18
0101010002	OPERARIO)			hh	1.0000	0.0320	26.25	0.84
0101010002					hh	0.5000	0.0160	20.65	0.33
0101010003	OFICIAL								1.38
	OFICIAL								
0101010003 0101010004			Materiales	0			0.0000	7.00	
0101010003 0101010004 02040100010002	ALAMBRE	NEGR	O RECOCIDO Nº 1		kg		0.0220	7.00	
0101010003 0101010004	ALAMBRE	NEGR	O RECOCIDO Nº 1	6 FY=4200 KG/CM2	kg kg		0.0220 1.0500	7.00 7.00	7.3
0101010003 0101010004 02040100010002	ALAMBRE	NEGR	O RECOCIDO Nº 1 SADO EN VAR 3/8"						7.35
0101010003 0101010004 02040100010002 0218010002	ALAMBRE ACERO CO	NEGR()RRUG	O RECOCIDO Nº 1 ADO EN VAR 3/8" Equipos		kg		1.0500	7.00	0.15 7.35 7.5 0
0101010003 0101010004 02040100010002	ALAMBRE ACERO CO	NEGRO DRRUG	O RECOCIDO Nº 1 SADO EN VAR 3/8"			1.0000			7.35

S10 Página :

Análisis de precios unitarios

Subpresupuesto			CONTENCIÓ	O NEUMÁTICOS RECICL N	1000			Fecha presupuesto	24/01/2023
Partida	04.01			NEUMÁTICOS INC FLE	TE PUESTO EN	OBRA.		т сона ргезараеза	24011202
Rendimiento	glb/DIA	MO. 1.0	0000	EQ. 1.0000			Costo unitario dir	recto por ; glb	4,541.60
Código	Descripción				Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0.10.10.10000	0101717	Mano	de Obra		44	0.0000	4 0000	00.00	10.0
0101010002	CAPATAZ				hh	0.2000	1.6000	28.88	46.2
0101010005	PEON				hh	1.0000	8.0000	18.69	149.52
		Mata	riales						195.73
0295040014	COMPRA DE		riales FICOS ALMAC	EN 01	und		500.0000	0.50	250.00
0295040015			TICO ALMACE		und		600.0000	0.50	300.00
0295040016			TICO ALMACE		und		600.0000	0.50	300.00
0295040017			TICO ALMACE		und		500.0000	0.50	250.00
0295040017			TICO ALMACE		und		500.0000	0.50	250.00
0295040019			FICO ALMACE		und		500.0000	0.50	250.00
0295040019			TICO ALMACE		und		480.0000	0.50	240.00
0295040020							1.0000		
0295040021	FLE IE PAK	A TRANSF	ORTEDENE	UMATICOS A OBRA	glb		1.0000	2,500.00	2,500.00
									4,340.00
0301010006	HERRAMIEN		IIIALES		%mo		3.0000	195.73	5.87
030 10 10000	HERRAWILI	VIAS MAN	IUALLO		/011IO		3.0000	193.73	5.87
Partida	04.02			MPACTACIÓN DE MATE	RIAL PROPIO P	UESTO EN NEU			
Rendimiento	m3/DIA	MO. 20	.0000	EQ. 20.0000			Costo unitario dir	ecto por : m3	18.12
Código	Descripción	Recurso							
			de Obra		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0101010002	CAPATAZ		de Obra		Unidad hh	Cuadrilla 0.2000	Cantidad 0.0800	Precio S/. 28.88	Parcial S/
			de Obra		hh	0.2000	0.0800	28.88	2.3
0101010002 0101010005	CAPATAZ PEON		de Obra		,				
		Mano	de Obra		hh	0.2000	0.0800	28.88	2.3 ⁴
		Mano d	ipos		hh	0.2000	0.0800	28.88	2.3 ⁴
0101010005	PEON	Mano d	ipos		hh hh	0.2000	0.0800 0.8000	28.88 18.69	2.3 [°] 14.9 17.2 0
0101010005	PEON	Mano (Equ NTAS MAN	iipos IUALES	ISTRUCCIÓN CON NEUN	hh hh %mo	0.2000 2.0000	0.0800 0.8000 5.0000	28.88 18.69	2.3 ¹ 14.9 1 7.2 0
0101010005	PEON HERRAMIEN	Mano (Equ NTAS MAN	IIDOS IUALES Marrey con	ISTRUCCIÓN CON NEUN Eq. 500.0000	hh hh %mo	0.2000 2.0000	0.0800 0.8000 5.0000	28.88 18.69 17.26	2.3 ¹ 14.9 1 7.2 0
0101010005 0301010006 Partida	PEON HERRAMIEN 04.03	Equ NTAS MAN All MO. 50	IIDOS IUALES Marrey con		hh hh %mo	0.2000 2.0000	0.0800 0.8000 5.0000	28.88 18.69 17.26	2.3 [*] 14.9; 17.2 (0.86 0.8 0
0101010005 0301010006 Partida Rendimiento Código	PEON HERRAMIEN 04.03 und/DIA Descripción	Equ NTAS MAN All MO. 50	IIDOS IUALES Marrey con		hh hh %mo IATICOS PARA Unidad	0.2000 2.0000 MURO DE CON	0.0800 0.8000 5.0000 TENCIÓN Costo unitario dire	28.88 18.69 17.26 ecto por : und Precio S/.	2.3' 14.99 17.20 0.80 0.80 1.22
0101010005 0301010006 Partida Rendimiento Código 0101010002	PEON HERRAMIEN 04.03 und/DIA Descripción CAPATAZ	Equ NTAS MAN All MO. 50	IIPOS IUALES MARREY COM 0.0000		hh hh %mo IATICOS PARA Unidad hh	0.2000 2.0000 MURO DE CON Cuadrilla 0.5000	0.0800 0.8000 5.0000 TENCIÓN Costo unitario dire Cantidad 0.0080	28.88 18.69 17.26 ecto por : und Precio S/. 28.88	2.3' 14.9! 17.2(0.8(0.8) 1.22 Parcial S/
0101010005 0301010006 Partida Rendimiento Código 0101010002 0101010004	PEON HERRAMIEN 04.03 und/DIA Descripción CAPATAZ OFICIAL	Equ NTAS MAN All MO. 50	IIPOS IUALES MARREY COM 0.0000		hh hh %mo IATICOS PARA Unidad hh hh	0.2000 2.0000 MURO DE CON Cuadrilla 0.5000 1.0000	0.0800 0.8000 5.0000 TENCIÓN Costo unitario dire Cantidad 0.0080 0.0160	28.88 18.69 17.26 ecto por : und Precio S/. 28.88 20.65	2.3' 14.9! 17.2(0.8(0.8) 1.22 Parcial S/ 0.23 0.33
0101010005 0301010006 Partida Rendimiento Código 0101010002	PEON HERRAMIEN 04.03 und/DIA Descripción CAPATAZ	Equ NTAS MAN All MO. 50	IIPOS IUALES MARREY COM 0.0000		hh hh %mo IATICOS PARA Unidad hh	0.2000 2.0000 MURO DE CON Cuadrilla 0.5000	0.0800 0.8000 5.0000 TENCIÓN Costo unitario dire Cantidad 0.0080	28.88 18.69 17.26 ecto por : und Precio S/. 28.88	2.3' 14.9! 17.2(0.8(0.8) 1.22 Parcial S/ 0.23 0.33 0.66
0101010005 0301010006 Partida Rendimiento Código 0101010002 0101010004	PEON HERRAMIEN 04.03 und/DIA Descripción CAPATAZ OFICIAL	Equ NTAS MAN All MO. 50 n Recurso Mano	IUALES MARREYCOM 0.0000 de Obra		hh hh %mo IATICOS PARA Unidad hh hh	0.2000 2.0000 MURO DE CON Cuadrilla 0.5000 1.0000	0.0800 0.8000 5.0000 TENCIÓN Costo unitario dire Cantidad 0.0080 0.0160	28.88 18.69 17.26 ecto por : und Precio S/. 28.88 20.65	2.3' 14.9! 17.2(0.8(0.8) 1.22 Parcial S/ 0.23 0.33
0101010005 0301010006 Partida Rendimiento Código 0101010002 0101010004	PEON HERRAMIEN 04.03 und/DIA Descripción CAPATAZ OFICIAL	Equ NTAS MAN All MO. 50 n Recurso Mano (ilpos IUALES MARREY COM 0.0000 de Obra		hh hh %mo IATICOS PARA Unidad hh hh	0.2000 2.0000 MURO DE CON Cuadrilla 0.5000 1.0000	0.0800 0.8000 5.0000 TENCIÓN Costo unitario dire Cantidad 0.0080 0.0160	28.88 18.69 17.26 ecto por : und Precio S/. 28.88 20.65	2.3' 14.9! 17.2(0.8(0.8) 1.22 Parcial S/ 0.23 0.33 0.66

S10 Página: 2

Análisis de precios unitarios

Subpresupuesto	004		i+880) APLICANDO DE CONTENCIÓN		TICOS RECICLA	ADOS"			Fecha presupuesto	24/01/2023
Partida	04.04	WUKU	JUNTAS EN MU	•	NTENCIÓN				recha presupuesto	24/01/2023
Rendimiento	m/DIA	MO.	20.0000	EQ.	20.0000			Costo unitario d	irecto por : m	11.41
Código	Descripció		irso ano de Obra			Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0101010003	OPERARIO		illo de Obia			hh	1.0000	0.4000	26.25	10.50 10.5 0
02100400010002	TECNOPO		Materiales "X4X8'			pln		0.0200	19.00	0.38 0.38
0301010006	HERRAMIE		Equipos Manuales			%mo		5.0000	10.50	0.53 0.53
Partida	04.05		SUMINISTRO Y	COLOCAC	IÓN DE PERNO	HEXAGONAL	+ TUERCA CG2	1/2" x 4"		7,555,579
Rendimiento	und/DIA	MO.	1,800.0000	EQ.	1,800.0000			Costo unitario dire	ecto por : und	2.20
Código	Descripció		irso ino de Obra			Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/
0101010002	CAPATAZ	wia	ino de obia			hh	0.5000	0.0022	28.88	0.06
0101010004	OFICIAL					hh	1.0000	0.0044	20.65	0.09
0101010005	PEON					hh	0.5000	0.0022	18.69	0.04 0.1 9
										2
0295040022	PERNO HE	EXAGON	Materiales NAL + TUERCA CO Equipos	G2 1/2" x 4'		und		1.0000	2.00	2.00 2.0 0

Análisis de precios unitarios

Subpresupuesto		OTROS		S RECICLADOS"			Fecha presupuesto	24/01/2023
Partida	05.01	LIMPIEZA FINA	L DE OBRA					
Rendimiento	m2/DIA	MO. 150.0000	EQ. 15	0.0000		Costo unitario dir	ecto por : m2	2.42
Código	Descripció	n Recurso		Unidad	Cuadrilla	Cantidad	Precio S/.	Parcial S/.
		Mano de Obra						
0101010002	CAPATAZ			hh	0.2000	0.0107	28.88	0.31
0101010005	PEON			hh	2.0000	0.1067	18.69	1.99
								2.30
		Equipos						
0301010006	HERRAMIE	NTAS MANUALES		%mo		5.0000	2.30	0.12
								0.12

ANEXO 10: CÁLCULO PARA PROGRAMACIÓN

CÁLCULO PARA PROGRAMACIÓN

PROYECTO: ESTABILIZACIÓN DEL TALUD EN EL TRAMO DE LA CARRETERA DE CAJARURO A NARANJOS ALTO, AMAZONAS (KM 06+820 – KM 06+880) APLICANDO NEUMÁTICOS RECICLADOS

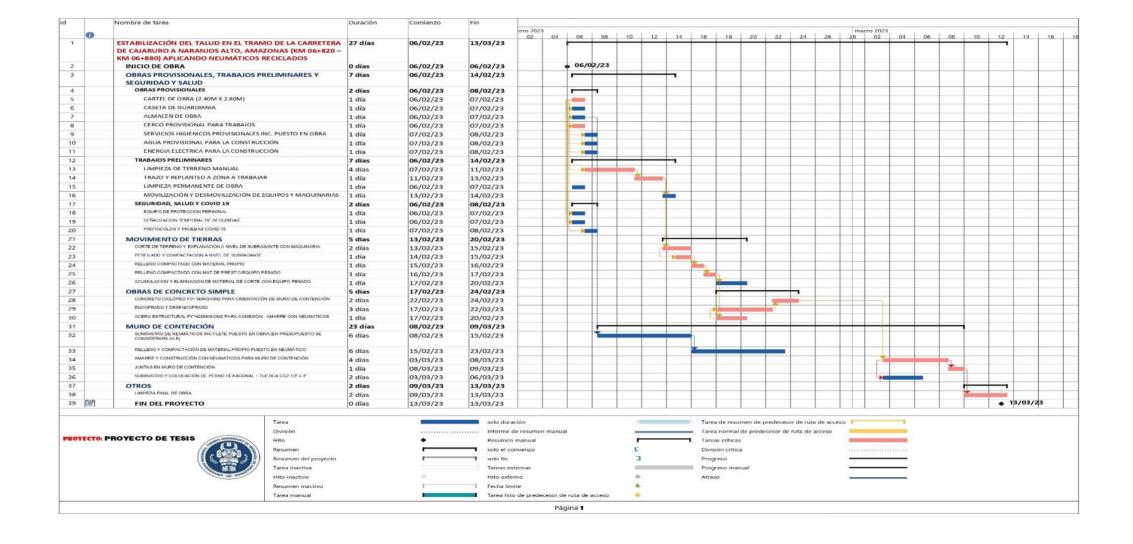
ALUMNO: CHRISTIAN OMAR OTERO MEGO

FECHA 31/01/2022

MÓDULO: MURO DE CONTENCIÓN

ITEM	DESCRIPCIÓN	UND	TOTAL	RENDIMIENTO UNITARIO	TIEMPO UNITARIO TU	FACTOR MULTIPLICIDAD F	DURACIÓN(D=TU/F)DIAS
01	OBRAS PROVISIONALES, TRABAJOS PRELIMINARES Y SEGURIDAD Y SALUD						
01.01	OBRAS PROVISIONALES						
01.01.01	CARTEL DE OBRA (2.40M X 2.80M)	GLB	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
01.01.02	CASETA DE GUARDIANIA	M2	5.76	100.00	0.06	1.00	0.06
01.01.03	ALMACEN DE OBRA	MES	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
01.01.04	CERCO PROVISIONAL PARA TRABAJOS	ML	80.00	450.00	0.18	1.00	0.18
01.01.05	SERVICIOS HIGIÉNICOS PROVISIONALES INC. PUESTO EN OBRA	MES	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
01.01.06	AGUA PROVISIONAL PARA LA CONSTRUCCIÓN	MES	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
01.01.07	ENERGÍA ELÉCTRICA PARA LA CONSTRUCCIÓN	MES	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
01.02	TRABAJOS PRELIMINARES						
01.02.01	LIMPIEZA DE TERRENO MANUAL	M2	600.00	150.00	4.00	1.00	4.00
01.02.02	TRAZO Y REPLANTEO A ZONA A TRABAJAR	M2	120.00	600.00	0.20	1.00	0.20
01.02.03	LIMPIEZA PERMANENTE DE OBRA	M2	600.00	150.00	4.00	1.00	4.00
01.02.04	MOVILIZACIÓN Y DESMOVILIZACIÓN DE EQUIPOS Y MAQUINARIAS	GLB	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
01.03	SEGURIDAD, SALUD Y COVID 19						
01.03.01	EQUIPO DE PROTECCIÓN PERSONAL	GLB	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
01.03.02	SEÑALIZACIÓN TEMPORAL DE SEGURIDAD	GLB	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
01.03.03	PROTOCOLOS Y PRUEBAS COVID-19	GLB	1.00	1.00	1.00	1.00	1.00
02	MOVIMIENTO DE TIERRAS						
02.01	CORTE DE TERRENO Y EXPLANACIÓN A NIVEL DE SUBRASANTE CON MAQUINARIA	М3	300.00	250.00	1.20	1.00	1.20
02.02	PERFILADO Y COMPACTACIÓN A NIVEL DE SUBRASANTE	M2	120.00	750.00	0.16	1.00	0.16
02.03	RELLENO COMPACTADO CON MATERIAL PROPIO	М3	90.00	350.00	0.26	1.00	0.26
02.04	RELLENO COMPACTADO CON MAT DE PREST C/EQUIPO PESADO	М3	79.20	450.00	0.18	1.00	0.18
02.05	ACUMULACIÓN Y ELIMINACION DE MATERIAL DE CORTE CON EQUIPO PESADO	M3	210.00	250.00	0.84	1.00	0.84
03	OBRAS DE CONCRETO SIMPLE						
03.01	CONCRETO CICLÓPEO FC=140KG/CM2 PARA CIMENTACIÓN DE MURO DE CONTENCIÓN	М3	60.00	35.00	1.71	1.00	1.71
03.02	ENCOFRADO Y DESENCOFRADO	M2	60.00	20.00	3.00	1.00	3.00
03.03	ACERO ESTRUCTURAL FY=4200KG/CM2 PARA CONEXIÓN - AMARRE CON NEUMATICOS	KG	68.99	250.00	0.28	1.00	0.28
04	MURO DE CONTENCIÓN						
04.01	SUMINISTRO DE NEUMÁTICOS INC FLETE PUESTO EN OBRA (EN PRESUPUESTO SE CONSIDERARA GLB)	UND	3680.00	600.00	6.13	1.00	6.13
04.02	RELLENO Y COMPACTACIÓN DE MATERIAL PROPIO PUESTO EN NEUMÁTICO	М3	242.88	20.00	12.14	2.00	6.07
04.03	AMARRE Y CONSTRUCCIÓN CON NEUMATICOS PARA MURO DE CONTENCIÓN	UND	3680.00	500.00	7.36	2.00	3.68
04.04	JUNTAS EN MURO DE CONTENCIÓN	ML	16.00	20.00	0.80	1.00	0.80
04.05	SUMINISTRO Y COLOCACIÓN DE PERNO HEXAGONAL + TUERCA CG2 1/2" x 4"	UND	4004.00	1800.00	2.22	1.00	2.22
05	OTROS						
05.01	LIMPIEZA FINAL DE OBRA	M2	600.00	150.00	4.00	1.00	4.00

ANEXO 11: PROGRAMACIÓN DE OBRA



ANEXO 12: PLANOS

