Facultad de Ingeniería

Maestría en Ingeniería en Vialidad y Transporte III Cohorte

Evaluación de la Capacidad Resistente (CBR) en Bases Granulares de materiales procedentes del Rio Paute

Trabajo de titulación previo a la obtención del título de Magíster en Ingeniería en Vialidad y Transporte.

Autor:

Ing. Xavier Jacinto Tepán Vele

CI:0104057906

Correo electrónico: xavier8781@hotmail.com

Director:

Ing. Eduardo Tejeda Piusseaut, PhD

CI:0963616453

Cuenca - Ecuador

21-julio-2022



Resumen:

En la construcción de obras viales, los pavimentos se componen de capas cuya resistencia disminuye con la profundidad. Las capas sobre las cuales se asientan las carpetas de rodadura son las denominadas "Bases Granulares". En Ecuador las características se establecen en las Especificaciones Generales para la Construcción de Caminos y Puentes, Edición 2002, Secciones 404 y 814. Durante los controles de calidad en la construcción vial se obtienen apreciables variaciones en los resultados de los ensayos granulométricos (INEN 696), aunque los agregados presentan granulometría continua y se mantienen dentro de los límites granulométricos. Sin embargo, el valor del Índice Soporte de California, CBR (ASTM D1833) mayor al 80% obtenido en laboratorio, se consigue solo con un huso granulométrico. El estudio reveló las variaciones del CBR en los materiales granulares, en función de la composición granulométrica. Para ello se realizaron mezclas de materiales en el laboratorio (materiales obtenidos del proceso de trituración), que representan las curvas granulométricas de los materiales de base Clase 1B (Límite superior, intermedio e inferior de la faja granulométrica de la Tabla 404-1.1 - MOP 2002). Los resultados mostraron que la diferencia entre los valores del peso unitario máximo es insignificante. En las pruebas de CBR, sin embargo, hubo una diferencia significativa entre los resultados obtenidos en los límites granulométricos superior e inferior de gradación.

Palabras claves: Base granular. Índice de Soporte de California. CBR. Peso unitario.



Abstract:

In road construction, pavements are composed of layers whose strength decreases with depth. The layers on which the wearing courses are laid are called "Base Course". In Ecuador, the characteristics are established in the General Specifications for the Construction of Roads and Bridges, 2002 Edition, Sections 404 and 814. During quality controls in road construction, appreciable variations are obtained in the results of granulometric tests (INEN 696), although the aggregates present continuous granulometry and remain within the granulometric limits. However, the value of the California Bearing Rate, CBR (ASTM D1833) upper than 80% obtained in the laboratory, is achieved only with a granulometric spindle. The study revealed the variations of the CBR in granular materials, depending on the granulometric composition. For this purpose, mixtures of materials were made in the laboratory (materials obtained from the crushing process), that represent the granulometric curves of Class 1B base materials (upper, intermediate, and lower limit of the granulometric range of Table 404-1.1 - MOP 2002). The results showed that the difference between the maximum unit weight values is negligible. In the CBR tests, however, there was a significant difference between the results obtained at the upper and lower granulometric gradation limits.

Keywords: Base Course. California Bearing Ratio. CBR. Unit weight.



ÍNDICE DE CONTENIDO

1	IN	ITRODUCCIÓN12							
	1.1	An	tecedentes12						
	1.2	Jus	etificación						
	1.3	Ob	jetivos						
	1.3	3.1	General						
	1.3	3.2	Específicos						
	1.4	Ge	neralidades14						
	1.4	4.1	Zona de Estudio14						
	1.4	4.2	Información de laboratorio15						
2	M	ARC	O TEORICO						
	2.1	Pro	oducción de agregados pétreos16						
	2.2	Cla	sificación de suelos						
	2.2	2.1	Sistema de clasificación de suelos AASHTO19						
	2.2	2.2	Sistema de clasificación de suelos SUCS20						
	2.3	Ba	ses Granulares22						
	2.4	Cla	sificación de las bases granulares22						
	2.4	4.1	Control de Calidad24						
	2.5	Mé	todo Estandarizado ASTM D1557 para determinar la relación: Densidad						
	y Hu	med	ad, con esfuerzo modificado24						
	2.	5.1	Método A						
	2.	5.2	Método B25						
	2.	5.3	Método C						
	2.6		todo Estandarizado ASTM D1883 para determinar la relación: Carga de						
	Calif	ornia	a (CBR) en suelos compactados en laboratorio26						

	2.6	3.1	Curva esfuerzo - penetración	. 27
3	ME	ΕΤΟΙ	DOLOGÍA	. 29
;	3.1	Ub	icación de las canteras	.29
;	3.2	Ge	ología	.32
	3.2	2.1	Depósitos Coluviales	.32
	3.2	2.2	Depósitos coluviales recientes	.33
,	3.3	Ge	ología Local	.33
	3.3	3.1	La Virginia	.33
	3.3	3.2	San Ignacio y Marathon	.34
,	3.4	Ens	sayos de laboratorio	.34
,	3.5	Pre	eparación de muestras	.35
;	3.6	Gra	anulometría objetivo	.38
4	RE	SUL	_TADOS	.40
	4.1	Ana	álisis granulométrico de las muestras, INEN 696(AASHTO T-11)	.41
	4.2	Cla	asificación, límites de Atterberg y humedad natural	.42
	4.3	De	nsidad Seca Máxima y Humedad Optima	.43
	4.3	3.1	Relación de carga de California (CBR) de bases granulares	.44
5	A٨	IÁLI	SIS DE LA DEPENDENCIA DE LA RESISTENCIA A CBR DE L	os
			ES GRANULARES PARA BASES DE PAVIMENTOS DE L	
			S DEL RÍO PAUTE	
	5.1		Humedad Optima	
	5.2		nsidad Máxima	
	5.3		eficiente de soporte de California CBR	
6			LUSIONES Y RECOMENDACIONES	
	6.1		nclusiones	
	6.2	Re	comendaciones	. 50

7	BIE	BLIOGRAFÍA5	1
8	AN	IEXOS5	3
	8.1	Resultados de laboratorio ASFALTAR EP, muestras río Paute y La Virginia 53	ì.
	8.2	Resultados de laboratorio muestra rio Paute – M15	9
	8.3	Resultados de laboratorio muestra rio Paute – M26	0
	8.4	Resultados de laboratorio muestra rio Paute – M36	1
	8.5	Resultados de laboratorio muestra rio Paute – M46	2
	8.6	Resultados de laboratorio muestra rio Paute – M56	3
	8.7	Resultados de laboratorio muestra rio Paute – M66	4
	8.8	Resultados de laboratorio muestra La Virginia – M76	5
	8.9	Resultados de laboratorio mezcla granulométrica A-I6	6
	8.10	Resultados de laboratorio mezcla granulométrica A-M7	0
	8.11	Resultados de laboratorio mezcla granulométrica A-S7	4
	8.12	Resultados de laboratorio mezcla granulométrica B-I7	8
	8.13	Resultados de laboratorio mezcla granulométrica B-M8	2
	8.14	Resultados de laboratorio mezcla granulométrica B-S8	6
	8.15	Resultados de laboratorio mezcla granulométrica C-I9	0
	8.16	Resultados de laboratorio mezcla granulométrica C-M9	4
	8.17	Resultados de laboratorio mezcla granulométrica C-S9	8
	8.18	Resultados de laboratorio mezcla granulométrica D-I10	2
	8.19	Resultados de laboratorio mezcla granulométrica D-M10	6
	8.20	Resultados de laboratorio mezcla granulométrica D-S11	0



ÍNDICE DE FIGURAS

Fig. 1.1 Ubicación Geográfica de las Concesiones Mineras	14
Fig. 1.2 Ubicación geográfica de Minas ASFALTAR EP.	15
Fig. 2.1 Formación de la pila de material triturado.	17
Fig. 2.2 Proceso de producción de agregados pétreos	18
Fig. 2.3 Curva Esfuerzo - Penetración (ASTM D1883)	28
Fig. 3.1 San Ignacio, código: 2708	30
Fig. 3.2 Marathon, código: 101857	31
Fig. 3.3 La Virginia, código: 10000385	31
Fig. 3.4 Litología de las concesiones mineras San Ignacio, Marathon y La Virginia	32
Fig. 3.5 Metavolcánicos La Virginia	33
Fig. 3.6 Gravas y arenas del rio Paute	34
Fig. 3.7 Equipos de Laboratorio (Balanza de precisión)	35
Fig. 3.8 Muestreo áridos La Virginia	36
Fig. 3.9 Muestreo áridos Marathon.	37
Fig. 3.10 Secado de las muestras	38
Fig. 3.11 Granulometría Clase 1, tipo B (Tabla 404-1.1)	39
Fig. 4.1 Curvas Granulométricas de las 7 muestras	41
Fig. 4.2 Recipientes utilizados para determinar la Humedad	43
Fig. 4.3 Pesaje: Molde Proctor + Muestra, curva B-M.	44
Fig. 4.4 Registro de Datos de Carga y Deformación.	46
Fig. 4.5 Ensayo CBR. Celda de Carga y Deformímetro	46
Fig. 5.1 Humedad Optima de las Bases Granulares	47
Fig. 5.2 Densidad Máximas para Bases Granulares.	48



ÍNDICE DE TABLAS

Tabla 1.1 Límites granulométricos base C1, para los Tipos A y B	13
Tabla 1.2 Resultados de Laboratorio de agregados pétreos del Río Paute	16
Tabla 2.1 Sistema de clasificación AASHTO	19
Tabla 2.2 Sistema de clasificación SUCS	21
Tabla 2.3 Requerimiento Granulométrico, Base C2	23
Tabla 2.4 Requerimiento Granulométrico, Base C3	23
Tabla 2.5 Requerimiento Granulométrico, Base C4	24
Tabla 2.6 Tiempo requerido de curado para las submuestras húmedas	26
Tabla 3.1 Concesiones Mineras Rio Paute, en fase de explotación	29
Tabla 3.2 Coordenadas de las Concesiones Mineras de estudio, WGS84, Zona 17M	30
Tabla 3.3 Ensayos de laboratorio realizados	34
Tabla 3.4 Tamaño de las muestras Norma INEN 695	36
Tabla 3.5 Muestras obtenidas del río Paute	37
Tabla 3.6 Granulometría Base Clase 1B para ensayos	
Tabla 3.7 Resumen de Mezcla de Bases Granulares	40
Tabla 3.8 Granulometría requerida para Bases Granulares clase 1, tipo B	40
Tabla 4.1 Análisis Granulométrico INEN 696 (AASHTO T-11)	42
Tabla 4.2 Clasificación de suelos de las muestras obtenidas en campo	42
Tabla 4.3 Densidad Seca Máxima y Humedad Optima para Bases Granulares	43
Tabla 4.4 Valor de Soporte de California CBR para Base Granulares	45



Cláusula de licencia y autorización para publicación en el Repositorio Institucional

Xavier Jacinto Tepan Vele en calidad de autor/a y titular de los derechos morales y patrimoniales del trabajo de titulación "Evaluación de la Capacidad Resistente (CBR) en Bases Granulares de materiales procedentes del Rio Paute", de conformidad con el Art. 114 del CÓDIGO ORGÁNICO DE LA ECONOMÍA SOCIAL DE LOS CONOCIMIENTOS, CREATIVIDAD E INNOVACIÓN reconozco a favor de la Universidad de Cuenca una licencia gratuita, intransferible y no exclusiva para el uso no comercial de la obra, con fines estrictamente académicos.

Asimismo, autorizo a la Universidad de Cuenca para que realice la publicación de este trabajo de titulación en el repositorio institucional, de conformidad a lo dispuesto en el Art. 144 de la Ley Orgánica de Educación Superior.

Cuenca, 21 de julio de 2022

Xavier Jacinto Tepán Vele

C.I: 0104057906



Cláusula de Propiedad Intelectual

Xavier Jacinto Tepán Vele autor del trabajo de titulación "Evaluación de la Capacidad Resistente (CBR) en Bases Granulares de materiales procedentes del Rio Paute", certifico que todas las ideas, opiniones y contenidos expuestos en la presente investigación son de exclusiva responsabilidad de su autor

Cuenca, 21 de julio de 2022

Xavier Jacinto Tepán Vele

C.I: 0104057906



AGRADECIMIENTO

Agradezco a Dios por brindarme esta la oportunidad; por darme la salud para cumplir esta nueva meta académica. También debo agradecer a mi esposa Mayra que cubrió toda mi ausencia con mis hijas Sofi y Dani y sobre todo por facilitarme siempre las cosas. Como no agradecer a mi director, el Ing. Eduardo Tejeda Piusseaut PhD por su rápida respuesta y debo siempre destacar sus grandes conocimientos. A lo largo de este tiempo se han sumado muchas personas que me han dado su apoyo, gracias. Finalmente, agradecer a Jorge, mi papa que siempre confió desde el primer día cuando fueron las pruebas de ingreso.



DEDICATORIA

Dedico todos mis esfuerzos de esta maestría al motor de mi vida, mi esposa Mayra que desde el primer día de clases estuvo para apoyarme. También quiero agradecer a mi papá que nunca dudó de mí capacidad, aunque tuvo que partir muy pronto, siempre le llevaré en mi corazón.



EVALUACIÓN DE LA CAPACIDAD RESISTENTE (CBR) EN BASES GRANULARES DE MATERIALES PROCEDENTES DEL RIO PAUTE

1 INTRODUCCIÓN

1.1 Antecedentes

A lo largo de la cuenca de rio Paute se observan las concesiones mineras, zonas en donde se extraen los materiales pétreos para la producción de arena, grava, piedra, agregados triturados, bases granulares y subbases granulares. Los materiales son transportados hasta las plantas de trituración en el sector de El Descanso, punto estratégico para el suministro de materiales pétreos para el cantón Cuenca, Azogues y los cantones nororientales de la provincia del Azuay.

La producción promedio diaria de la planta de Trituración "La Virginia" de la empresa ASFALTAR EP es de 144 toneladas de Base Granular Clase I. Diariamente se suministran 90m3 para realizar el mejoramiento vial de la Provincia del Azuay.

En las especificaciones constructivas del MTOP que se encuentran vigentes no se especifica el número de pruebas, la frecuencia, ni el lugar para el ensayo del CBR. En la tabla 404-1.6 de la Norma Ecuatoriana Vial - NEVI 12 se enumeran las verificaciones periódicas de calidad de los materiales, tampoco se menciona el ensayo CBR.

El método de diseño AASHTO 1993, es el más común en nuestro país para determinar los espesores de las capas que conforman el pavimento flexible. En este método la capa de base granular tiene un coeficiente estructural que se obtiene por la relación directa con el valor del CBR especificado. El costo y el tiempo para la obtención del valor de soporte es la limitación para realizar un adecuado control de calidad de la producción de las bases granulares. Establecer una correlación entre la resistencia a CBR de los materiales granulares utilizados en las bases de pavimentos procedentes de las canteras del Río Paute con su composición granulométrica, será indispensable para garantizar el cumplimiento del valor del CBR para los límites granulométricos (Tabla 404-1.1).



Tabla 1.1 Límites granulométricos base C1, para los Tipos A y B.

Porcentaje en peso, que pasa a través de los tamices de

lamız	IIIdiid	Cuauraua
	Tipo A	Tipo B
2" (50.8 mm.)	100	
11/2" (38.1 mm.)	70-100	100
1" (25.4 mm.)	55-85	70 - 100
3/4" (19.0 mm.)	50-80	60 - 90
3/8" (9.5 mm.)	35 - 60	45-75
Nº 4 (4.76 mm.)	25-50	30 - 60
Nº 10 (2.00 mm.)	20-40	20-50
Nº 40 (0.425 mm.)	10-25	10-25
Nº 200 (0.075 mm.)	2-12	2-12

Fuente: (Ministerio de Transportes y Obras Públicas, 2002)

1.2 Justificación

El tiempo promedio para la obtención del Valor de Soporte de California CBR (ASTM D1883) incluyendo la clasificación (INEN 696) y Proctor modificado (ASTM D1557) en muestras sumergidas es de 10 días. En este periodo se puede despachar a la obra en promedio 900m³ de base granular (ASFALTAR EP 2021) con valores de CBR fuera de especificación, es decir, inferior al 80%.

1.3 Objetivos

1.3.1 General

Establecer correlaciones entre la resistencia a CBR de los materiales granulares para bases de pavimentos de las canteras del Río Paute y la composición granulométrica.

1.3.2 Específicos

- Establecer el Marco Teórico sobre la influencia de la composición granulométrica de los materiales granulares en la capacidad resistente de las bases no aglomeradas para pavimentos.
- Caracterizar los materiales granulares de bases Clase 1B, procedentes de las canteras del Río Paute.
- Establecer la dependencia de la resistencia a CBR de los materiales granulares para bases de pavimentos de las canteras del Río Paute, con su composición granulométrica.



1.4 Generalidades

1.4.1 Zona de Estudio

A lo largo del rio Paute se han identificado las concesiones mineras: Marathon, San Ignacio y La Virginia. Estas se encuentran en estado de **explotación y procesamiento**, de acuerdo con el Sistema Geoportal de Catastro Minero de la "Agencia de Regulación y Control Recursos Naturales No Renovables", La ubicación detallada se indica en la tabla 1.2.

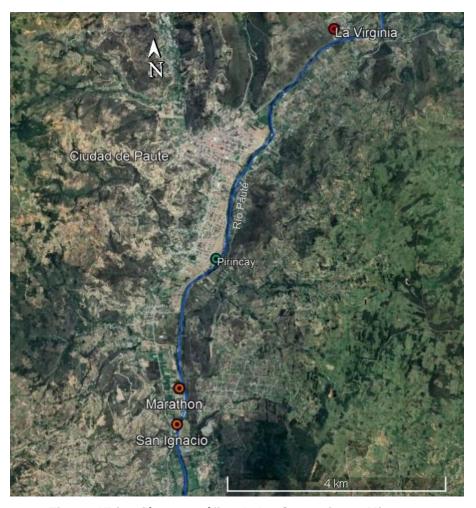


Fig. 1.1 Ubicación Geográfica de las Concesiones Mineras.

Se debe indicar que durante el recorrido de identificación se observó que estaba en fase de explotación la concesión minera: Pirincay, con código catastral: 2087 sin embargo, en esta zona, el proceso llega hasta la etapa de cribado, no se tritura la piedra de rio. Por estos motivos no fue de interés en esta investigación.

1.4.2 Información de laboratorio.

En los archivos de laboratorio de la empresa ASFALTAR EP se encontraron datos de ensayos sobre el desgaste químico y mecánico realizados a los áridos realizados en la Mina Rio Paute (Sector Uzhupud) y la Virginia.



Fig. 1.2 Ubicación geográfica de Minas ASFALTAR EP.



Tabla 1.2 Resultados de Laboratorio de agregados pétreos del Río Paute.

_		Resultado				
Ensayo	Norma -	Mina Rio Paute	La			
		(Sector Uzhupud)	Virginia			
Determinación del valor de la degradación del árido grueso de partículas menores a 37.5 mm. mediante el uso de la máquina de los ángeles.	INEN 860 (AASHTO T- 96)	28.90	23.00			
Determinación de la solidez de los áridos mediante el uso de sulfato de sodio o de sulfato de magnesio	INEN 863 (AASHTO T- 104)	5.74	9.98			

Fuente: Ensayos ASFALTAR EP, ver anexo 8.1.

Las operaciones de la Empresa de Áridos y Asfaltos de la Prefectura del Azuay en el sector de Uzhupud terminaron en febrero del 2016. En este sitio se procesó el material del Río Paute para la obtención de áridos para mezclas asfálticas.

2 MARCO TEORICO

En este capítulo se presenta la descripción de la producción de agregados pétreos, actividades que son realizadas luego de la extracción de los materiales. También se indica la definición de la base granular, clase 1 - Tipo B. Finalmente se realiza un resumen de los ensayos ASTM D 1557 y 1883.

2.1 Producción de agregados pétreos

Los Áridos o Agregados pétreos es el nombre genérico para distintos conjuntos de partículas minerales, de diferentes tamaños, que proceden de la fragmentación natural o

artificial de las rocas (MOP, 2002). El conjunto de materiales está comprendido desde los finos o rellenos, las arenas, las gravillas y la grava o piedra.

En los recorridos realizados por las plantas de trituración se ha observado que el procesamiento de los materiales extraídos luego de separar las partes finas y gruesas (Cribado) son triturados utilizando equipos mecánicos. Las plantas de Procesamiento están dotadas de transportadores que circulan el material desde la Trituración primaria, Zaranda Vibratoria y Trituración Secundaria. Cuando la piedra triturada cumple con el tamaño (Pasa la malla de la Zaranda), es dirigido hacia la banda de descarga en donde se forma la pila de material.



Fig. 2.1 Formación de la pila de material triturado.

En la Figura 2.2 se ha resumido el proceso de la obtención de materiales de construcción, en donde se identifica a la base granular clase 1.



Fig. 2.2 Proceso de producción de agregados pétreos

Fuente: Elaboración Propia.



2.2 Clasificación de suelos

La clasificación de un suelo triturado se determina realizando pruebas relativamente sencillas en muestras del suelo. Los resultados se correlacionan con la experiencia de campo. Las propiedades técnicas de un suelo para usarse en la construcción vial pueden predecirse a partir de su clasificación, esto no debe considerarse como un sustituto de la investigación detallada de las propiedades de los suelos. "La clasificación de un suelo debe considerarse como un medio para obtener una idea general de cómo se va a comportar el suelo si se usa como material para subrasante o subbase." ("La Ingeniería de Suelos en El Diseño de Vías | PDF - Scribd")

2.2.1 Sistema de clasificación de suelos AASHTO

El sistema de clasificación de la AASHTO se basa en el Sistema de Clasificación de Caminos Públicos que se desarrolló a partir de los resultados de investigación extensa realizada, por el Buró de Caminos Públicos, conocido actualmente como la Administración Federal de Carreteras. La AASHTO ha descrito a este sistema como un medio de determinación de la cantidad relativa de suelos para usarse en terraplenes, subrasantes, subbases y bases. Los suelos se clasifican en siete grupos, A-l hasta A-7, con varios subgrupos, como se muestra en la tabla 2.1. La clasificación de un suelo dado se basa en su distribución de tamaño de partículas, en el valor del LL, y en el valor del PI.

Tabla 2.1 Sistema de clasificación AASHTO

Clasificación general			(35%	Material o menos q	les granula ue pasan e)		eriales lime 35% que p		
7		A-1			A-	-2					A-7
Clasificación por grupo	A-1-a	A-1-b	A-3	A-2-4	A-2-5	A-2-6	A-2-7	A-4	A-5	A-6	A-7-5, A-7-6
Tamizado,	,	1 4									
por ciento que pasa											
No. 10	50 máx.	_	_	- ,		_	_	_	-	_	_
No. 40	30 máx.	50 máx.	51 máx.	_	-	_	-		_	-	
No. 200	15 máx.	25 máx.	10 máx.	35 máx.	35 máx.	35 máx.	35 máx.	36 máx.	36 máx.	36 máx.	36 máx.
Características de	•										
la fracción que pasa la No. 40											
Límite líquido		_	_	40 máx.	41 máx.	40 máx.	41 máx.	40 máx.	41 máx.	40 máx.	41 máx.
Índice plástico	6 1	náx.	N.P.	10 máx.	10 máx.	11 máx.	11 máx.	10 máx.	10 máx.	11 máx.	11 máx.*
Tipos comunes de Fragmentos de materiales con piedra, grava y arena		Arena	rena Grava y arena limosas y arcillosas			Suelos limosos Suelos arci					
componentes											
importantes Calificación general para subrasante		Exc	elente a b	uena				Regular a	deficient	e	

Fuente: (Nicholas J. Garber, 2007)



2.2.2 Sistema de clasificación de suelos SUCS

El sistema SUCS original se desarrolló durante la Segunda Guerra Mundial para usarse en la construcción de pistas aéreas. Este sistema ha sido modificado varias veces para obtener la versión vigente, que también puede aplicarse a otros tipos de construcciones tales como presas y cimentaciones. La premisa fundamental que se usa en el sistema SUCS es que las propiedades técnicas de un suelo de grano grueso dependen de su granulometría, mientras que las de un suelo de grano fino dependen de su plasticidad. Entonces, el sistema clasifica a los suelos de grano grueso sobre la base de las características de tamaño de grano y a los suelos de grano fino de acuerdo con las características de plasticidad. En la tabla 2.2 se indican los símbolos, nombres típicos y los criterios de clasificación en el laboratorio.

Tabla 2.2 Sistema de clasificación SUCS

Divisio	ones princ	ipales	Símb del gi		Nombres típicos					Criteria	os de	clasifi	cació	n en e	el labo	ratori	o									
etenido)]	Gravas la fracción gruesa es mayor tamiz No. 4 (es retenida)]	Gravas limpias (poco o nada de partículas finas)	GV	٧	Gravas bien graduadas, mezclas de grava y arena, con poco o nada de finos	7 No 200		s dobles ^b	C _u =	$=\frac{D_{60}}{D_{10}}$ r	mayor	de 4;	C _C =	(D ₁₀	× D ₆₀	entre	e 1 y 3									
Vo. 200 (es r	avas racción grue niz No. 4 (es	Gravas lim nada de pa	GF	•	Gravas mal graduadas, mezclas de grava y arena, con poco o nada de finos	rica. Paño del tam		eren símbolc	No sa	atisface	n todo	s los	requis	sitos o	de grad	duacio	ón pai	a GW								
so to del tamiz h	Gravas lás de la mitad de la fracción gruesa es may que el tamaño del tamiz No. 4 (es retenida)	Gravas con finos cantidad apreciable de partículas finas)	GMª	d u	Gravas limosas, mezclas de grava, arena y limo	a granulomét	Determinense los porcentajes de grava y arena de la curva granulométrica. Dependiendo del porcentaje de finos l'iracción más pequeña que el tamaño del tamiz No. 200 (fracción que pasa)], los suelos gruesos se clasifican como sigue: (Fracción que pasa)], los suelos gruesos se clasifican como sigue: (GW, GP, SW, SP, Mas del 12 por ciento (GW, GC, SW, SC (Casos de frontera que requieren símbolos dobles ^b)		sigue:		Límit deba mend	Límites de Atterberg debajo de la línea "A" o PI menor que 4			PI	Arriba de la línea "A" y cor Pl entre 4 y 7 son casos d frontera que requieren				asos de						
Suelos de grano grueso s mayor que el tamaño c	[Más de la mitad de que el tamaño del	Gravas (cantidad de partíci	GC		Gravas arcillosas, mezclas de grava, arena y arcilla	a de la curva más peque?			Límit de la mayo	Límites de Atterberg arriba de la línea "A" con PI mayor que 7			iba		nbolos											
Suelos de	es más 4 (pasa)]	mpias ada de s finas)	sv	,	Arenas bien graduadas, arenas con grava con poco o nada de finos	ava y aren	sos se cla GW	Cas	Cu =	$\frac{D_{60}}{D_{10}}$ n	nayor	de 6;	C _C =	(D ₁₀ >	₃₀) ² < D ₆₀	entre	1 y 3									
lel material e	sción gruesa el tamiz No.	Arenas limpias (poco o nada de partículas finas)	SP	•	Arenas mal graduadas, arenas con grava con poco o nada de finos	ntajes de gra	ntajes de gra rtaje de finos suelos grue		No satisfacen todos los requisitos de graduación para SW																	
Suelos de grano grueso Más de la mitad del material es mayor que el tamaño del tamiz No. 200 (es retenido)]	Arenas Más de la mitad de la fracción gruesa es más pequeña que el tamaño del tamiz No. 4 (pasa)]	on finos reciable de as finas)	SMª	d	Arenas limosas, mezclas de arena y limo	ise los porcei	(fracción que pasa)], los Menos del 5 por ciento	por ciento oor ciento	debaj	es de A o de la or que 4	línea '		PI	la z	s límite ona se	ombre	eada (
[Más	Arenas [Más de la mitad de la fracción gruesa es más pequeña que el tamaño del tamiz No. 4 (pasa)]	Arenas con finos (cantidad apreciable partículas finas)	SC		Árenas arcillosas, mezclas de arena y arcilla	Dependience	(fracción qu Menos del	Más del 12 por ciento del 5 al 12 por ciento	arriba	es de A de la li r que 7			ı PI	froi		que re	quiere	en el uso								
200	20)		ML		Limos inorgánicos y arenas muy finas, polv de roca, arenas finas limosas o arcillosas, o limos arcillosos ligeramente plásticos																					
el tamiz No	Limos y arcillas	Limos y arcillas (límite líquido menor que			Arcillas inorgánicas de baja a media plasticidad, arcillas con grava, arcillas arenosas, arcillas limosas, arcillas pobres		60		60		60		60		60				Carl	a de	plastic	cidad	2			
fino jueño que (sa)]	Ë	(límite líqu	OL		Limos orgánicos y arcillas limosas orgánicas de baja plasticidad			50 40																		
Suelos de grano fino material es más pequeño que el tamiz No. 200 (material que pasa)]	illas	(limite liquido mayor que 50)	Mŀ	1	Limos inorgánicos, suelos limosos o arenosos finos micáceos o diatomáceos, limos elásticos		Índice plástico	30				in	, \$ 7	ОН	у МН											
Sur el mater	nos y ard	imos y arcillas líquido mayor q		ł	Arcillas inorgánicas de alta plasticidad, arcillas francas		Jul 1			CL		/														
[Más de la mitad del	Lir	(limite líq	OH	1	Arcillas orgánicas de media a alta plasticidad, limos orgánicos		7	10		CL-ML-	ML				70 0	0.00		0								
[Más d	Suelos	orgánicos	Pt		Turba y otros suelos altamente orgánicos			- C	10	20 3		0 5 Límite			70 8	0 90) 10									

Fuente: (Nicholas J. Garber, 2007)



2.3 Bases Granulares

En las Especificaciones Generales para la Construcción de Caminos y Puentes. se establece a las bases granulares como: "La capa (o capas) de espesor definido, de materiales sujetos a determinadas especificaciones, colocada sobre la subbase o la subrasante para soportar las capas de superficie o rodadura" (Ministerio de Transportes y Obras Públicas, 2002).

La base granular es la capa de la estructura de pavimento que por lo general recibe a la carpeta asfáltica en el pavimento flexible, a la losa de concreto en uno de tipo rígido y a la capa estabilizada con aglomerante hidráulico en uno de tipo semirrígido. Esta capa está compuesta por materiales granulares (piedra partida) no tratados puestos sobre la subbase. En algunas ocasiones esta capa puede ser construida directamente sobre la subrasante cuando esta capa presenta buen comportamiento mecánico, es decir un valor de CBR aceptable. La principal función de esta capa respecto a los pavimentos flexibles es transferir las cargas del tránsito con valores adecuados a las capas inferiores. La capa de Base aporta al drenaje y agilita los procesos constructivos. En los pavimentos rígidos estas capas cumplen con la función principal anular el problema de bombeo hidráulico (Quintana, 2015).

2.4 Clasificación de las bases granulares.

En Ecuador la normativa vigente para el control de calidad de las Bases Granulares son las Especificaciones Generales para la Construcción de Caminos y Puentes, Edición 2002, Secciones 404 y 814, se clasifican de acuerdo con al tipo de materiales a emplearse de la siguiente manera:

Clase 1:

Son las bases compuestas por áridos pétreos finos y gruesos, triturados en un cien por ciento (100%), de granulometría uniformemente, dentro de la faja granulométrica indicada para los agregados tipos A y B, ver la tabla 1.1. Sin embargo, si fuera necesario relleno mineral para cumplir las exigencias de graduación (requerimientos del Fiscalizador) se podrá completar la granulometría con agregado proveniente de una trituración adicional, o con arena fina, que serán mezclados necesariamente en la planta de trituración. (Ministerio de Transportes y Obras Públicas, 2002, pág. 250)

• Clase 2:

Son las bases granulares formadas por el producto de la trituración de rocas o gravas, donde la porción de árido grueso (retenido en el tamiz Nº4), deberá contar con al menos el 50% en peso de material triturado. Estos agregados deben tener una gradación uniformemente dentro de los límites granulométricos indicados en la Tabla 2.3 que se indica a continuación. (Ministerio de Transportes y Obras Públicas, 2002, pág. 250)

Tabla 2.3 Requerimiento Granulométrico, Base C2.

Tamiz	Porcentaje en peso que pasa a través de los tamices de malla cuadrada
1" (25.4 mm.)	100
3/4"(19.0 mm.)	70-100
3/8"(9.5 mm.)	50-80
N° 4 (4.76 mm.)	35 - 65
N° 10 (2.00 mm.)	25-50
N°40 (0.425 mm.)	15-30
N° 200 (0.075 mm.)	3-15

Fuente: (Ministerio de Transportes y Obras Públicas, 2002)

Clase 3:

Son bases granulares compuestas por partículas de roca o grava, en donde el agregado grueso (Retenido en el tamiz Nº4) deberá ser triturado mínimo el 25% en peso. Los limites granulométricos son indicados en la tabla 2.4. (Ministerio de Transportes y Obras Públicas, 2002, pág. 251)

Tabla 2.4 Requerimiento Granulométrico, Base C3.

Tamiz	Porcentaje en peso que pasa a través de los tamices de malla cuadrada
3/4"(19.0 mm.)	100
N°4 (4.76 mm.)	45-80
N° 10 (2.00 mm.)	30-60
N° 40 (0.425 mm.)	20 - 35
N° 200 (0.075 mm.)	3-15

Fuente: (Ministerio de Transportes y Obras Públicas, 2002)

• Clase 4:



Son bases granulares formadas por agregados obtenidos por trituración o cribado de piedras partidas naturalmente o de gravas que tienen una gradación uniforme y se encuentran dentro de los límites granulométricos indicados en la siguiente tabla. (Ministerio de Transportes y Obras Públicas, 2002, pág. 251)

Tabla 2.5 Requerimiento Granulométrico, Base C4.

Tamiz	Porcentaje en peso que pasa a través de los tamices de malla cuadrada
2" (50.8 mm.)	100
1" (25.4 mm.)	60-90
N°4 (4.76 mm.)	20-50
N° 200 (0.075 mm.)	0-15

Fuente: (Ministerio de Transportes y Obras Públicas, 2002)

2.4.1 Control de Calidad.

Para comprobar la calidad de la construcción de las capas de bases granulares, en las especificaciones constructivas del MOP 2002 se establece que: En todas las capas se realicen los ensayos de control de densidad de campo, usando un equipo nuclear (densímetro) debidamente calibrado o se podrá realizar el ensayo AASHTO T-147 o T-191 (control de densidades). El valor mínimo de la capa de base granular no podrá ser menor que el cien por cien (100%) de la densidad máxima conseguida con los ensayos establecidos en las normas AASHTO T-180 (Densidad Máxima y Humedad Optima realizados) (Ministerio de Transportes y Obras Públicas, 2002).

2.5 Método Estandarizado ASTM D1557 para determinar la relación: Densidad y Humedad, con esfuerzo modificado.

El método ASTM D1557, incluye los métodos de compactación de laboratorio de suelos utilizados para establecer la relación entre el contenido de agua de hidratación vs. la densidad (peso unitario seco) de los suelos compactados (La curva de compactación) en una capa de 4 o 6 pulgadas. (101.6 o 152.4 mm.) de diámetro del molde con 10.00 lbf. (44.48 N) del apisonador que se deja caer desde una altura de 18.00 pulg. (457.2 mm.) produciendo un esfuerzo de compactación de 56,000 ft – lbf / ft³ (2,700 kN-m / m³). El suelo

o material debe considerarse para este ensayo a: Los suelos naturales de grano fino y grueso, también a los compuestos o mezclas de suelos naturales con procesados (agregados pétreos como grava o roca triturada). Estos métodos de prueba se aplican solo a materiales que tienen un 30 % o menos en masa de sus partículas retenidas en el tamiz 3/4 de pulgada. (19.00 mm.) y no hayan sido previamente compactados en el laboratorio (Material no utilizado en otros ensayos). Se cuentan con tres métodos (A, B y C). El utilizado será el indicado en la especificación del suelo que se va a probar. Si no se exige ningún método, la elección debe fundamentarse en los tamaños de grano del material (ASTM D1557, 2002).

2.5.1 Método A

- Molde: 4 pulg. (101.6 mm.) de diámetro.
- Material: Masa que pasa el tamiz No. 4 (4.75 mm.).
- Capas: Cinco (5).
- Golpes por capa: Veinte y cinco (25)
- Uso: se puede usar si el 25 % o menos en masa del material se retiene en el tamiz No. 4 (4.75mm.). Sin embargo, si se retiene del 5 al 25 % en masa del material en el tamiz Nº4 (4,75mm), se puede usar el método A, pero se requerirán correcciones por exceso de tamaño y no hay ventajas al usar el método A.
- Uso alternativo: si no se puede cumplir con este requisito de gradación, se pueden usar los métodos B o C.

2.5.2 Método B

- Molde: 4 pulg. (101,6 mm) de diámetro.
- Material: Pasante del tamiz 3/8 pulg. (9,5 mm).
- Capas: Cinco (5).
- Golpes por capa: Veinte y cinco (25).
- Uso: se puede usar si el 25 % o menos en masa del material se retiene en el tamiz 3/8 pulg. (9.5mm.). Sin embargo, si se retiene del 5 al 25 % del material en los 3/8 pulg. (9.5mm.), se puede usar el método B, pero se requerirán correcciones de tamaño excesivo. Para este caso, las únicas ventajas de usar el Método B en lugar del C son: La cantidad menor de muestra y que el molde más pequeño es más fácil de utilizar.
- Uso alternativo: si no se puede cumplir con este requisito de gradación, entonces se



puede usar el Método C.

2.5.3 Método C

- Molde: 6 pulg. (152.4 mm.) de diámetro.
- Material: Pasante del tamiz 3/4 pulg. (19.0 mm.).
- Capas: Cinco (5).
- Golpes por capa: Cincuenta y seis (56).
- Uso: se puede usar si el 30 % o menos en masa del material se retiene en el tamiz
 ¾ pulg. (19.0 mm.).
- El molde de 6 pulgadas. (152.4 mm.) de diámetro no se debe utilizar con el método A o B.

Si la muestra contiene más del 5 % en masa de fracción de sobre tamaño (fracción gruesa) y este material no se incluirá en el ensayo, se harán correcciones al: Peso unitario y al contenido de agua de humectación del espécimen de prueba. Este método de prueba por lo general entregará un peso unitario seco máximo preciso para suelos que no drenan libremente. Si este método se usa para suelos de drenaje libre, el peso unitario seco máximo puede no ser bien determinado y puede obtenerse un valor menor que el de los métodos de prueba D4253. (ASTM D1557, 2002)

De acuerdo con la clasificación del suelo previo a ser compactado debe tener un tiempo de curado, como se indica en la siguiente tabla.

Tabla 2.6 Tiempo requerido de curado para las submuestras húmedas

Clasificación del suelo	Tiempo de curado, h
GW, GP, SW, SP	No requiere
SW, SP	3
Todos los demás suelos	16

2.6 Método Estandarizado ASTM D1883 para determinar la relación: Carga de California (CBR) en suelos compactados en laboratorio.

Este método de prueba sirve para la determinación de la relación de carga de California (CBR) de las muestras compactados en el laboratorio. El ensayo está propuesto principalmente para evaluar la resistencia de los suelos que tienen un tamaño máximo de partículas inferiores a 3/4 pulg. (19.0 mm.).

Cuando se requiera ensayar materiales que tengan un tamaño máximo de partícula superior a 3/4 pulg. (19.0 mm.), este ensayo permite modificar la granulometría del material de modo que el suelo utilizado para el ensayo pase el 100% el tamiz 3/4 de pulgada (19.00 mm.) mientras que la fracción total de gruesos (material que pasa por el tamiz de 3.0 pulg. (75.0 mm.) y retenido en el tamiz No.4(4.75 mm.)) permanece sin modificación. Si bien este ensayo de preparación de muestras se ha utilizado para evitar el error respecto a la prueba de materiales que contienen partículas de sobre tamaño en los moldes de prueba CBR, el material modificado puede tener propiedades diferentes a las del material original. Sin embargo, a treves del tiempo se cuenta con suficiente experiencia utilizando este método estándar de prueba para suelos, los cuales se ha modificado la granulometría. En la práctica se ha visto que los valores de CBR para aquellos suelos que tienen porcentajes altos de partículas retenidas en el tamiz No.4(4.75 mm.) son más inestables que para materiales más finos. Es decir, pueda que se soliciten más ensayos con estos materiales para obtener un valor CBR confiable.

Este ensayo estándar proporciona la determinación del CBR de un suelo con un contenido de agua de humectación óptimo o para un rango de contenido de agua a partir de una prueba de compactación específica y un peso unitario seco específico. El peso unitario seco generalmente se obtiene por los métodos de prueba ASTM D698 o D1557. La persona que solicita la prueba CBR, tiene que detallar el contenido de agua o el rango de contenido de agua, la densidad seca para el cual se desea obtener el valor del CBR.

Los moldes con las muestras deben sumergirse antes de la penetración, esto puede excluirse si se justifica que no hay variación.

El método CBR se expresa como la relación proporcional porcentual entre: el esfuerzo requerido para que el pistón de sección circular penetre 2.54 o 5.08 mm. (0.1 o 0.2 pulg.) dentro de la muestra de ensayo a una velocidad de 1.27mm. (0.05 pulg.) /min, y el esfuerzo que demandó para penetrar a las mismas profundidades un espécimen patrón de grava bien gradada.

2.6.1 Curva esfuerzo - penetración

La presión aplicada por el pistón de sección circular en cada penetración (Esfuerzo: Carga aplicada / Área del pistón) se grafica junto con la profundidad de penetración obteniéndose

una curva. En ciertas ocasiones la curva generada resulta cóncava hacia arriba en su parte inicial, variación ocasionada por las irregularidades en la superficie de la muestra o a otras causas y, en tal caso, el punto cero (origen) de la curva se debe ajustar como se muestra en la Figura 2.3. La corrección radica en delinear una tangente a la curva en el punto de inflexión, cuya extensión hasta el eje de abscisas definirá el nuevo origen de esa curva, con el valor de penetración cero. Esto, se realiza para la determinación de los esfuerzos correspondientes a 0.1 y 0.2 pulg. Es necesario dibujar una curva por cada muestra ensayada (ASTM D1883, 1999).

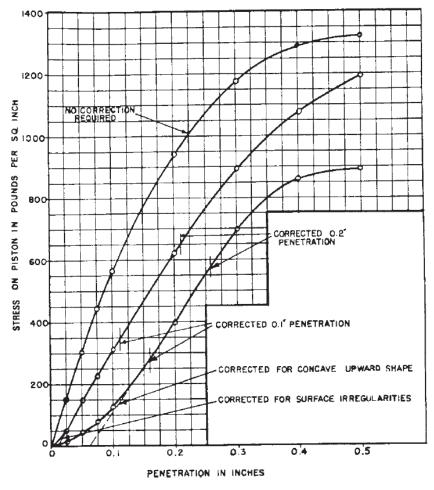


Fig. 2.3 Curva Esfuerzo - Penetración (ASTM D1883)



En este ensayo estándar se puede obtener el CBR al 100% de compactación (Densidad máxima seca) y a la humedad óptima. Para esta alternativa se prepara una muestra de suelo usando el procedimiento de compactación estándar (ASTM D1557) con el suelo que contenga el contenido óptimo de agua de humectación (± 0.5 %), valor determinado de acuerdo con la norma ASTM D2216.

3 METODOLOGÍA

3.1 Ubicación de las canteras

A lo largo del rio Paute se han identificado varias concesiones en el Sistema Geoportal del Catastro Minero de la ARCERNNR (Agencia de Regulación y Control de Energía y Recursos Naturales no Renovables, 2022). Se seleccionaron las zonas de donde se extraen materiales para la trituración de bases granulares. Estas son:

- 1. San Ignacio.
- 2. Marathon
- 3. La Virginia

En el Sistema Geoportal de Catastro Minero de la ARCERNNR, la información sobre las zonas de estudio es la siguiente:

Tabla 3.1 Concesiones Mineras Rio Paute, en fase de explotación.

	Marathon	San Ignacio	La Virginia
Código catastral	101857	2708	10000385
Fase del recurso mineral	Exploración explotación	Exploración explotación	
Tipo de solicitud	Concesión minera	Concesión minera	Libre aprovechamiento
Provincia	Azuay	Azuay	Azuay
Cantón	Paute	Paute	Paute
Parroquia	Chicán	Paute	Dug Dug
Mineral de interés	Piedra de rio	Piedra de rio	Cascajo
Estado actual	Inscrita	Inscrita	Inscrita
Superficie, ha.	75,00	17,00	14,00
Tipo de mineral	Material de construcción	Material de construcción	Material de construcción

Fuente: CATASTRO MINERO. "AGENCIA DE REGULACIÓN Y CONTROL DE ENERGÍA Y RECURSOS NATURALES NO RENOVABLES" ("Agencia de Regulación y Control de Energía y Recursos Naturales no ...")

En la siguiente tabla se indican las coordenadas de las concesiones desde donde se extrae el material minero.



Tabla 3.2 Coordenadas de las Concesiones Mineras de estudio, WGS84, Zona 17M.

	Marathon	San Ignacio	La Virginia		
Este	747936.00 m E	747871.00 m E	751092.00 m E		
Norte	9688132.00 m S	9687479.00 m S	9694734.00 m S		
Fuente: Flaheresión propie					

Fuente: Elaboración propia.

Así mismo en el portal digital de la ARCERNNR se muestra la demarcación de la concesión en la ortofoto, esto para las tres zonas de interés que se muestran a continuación en donde se observa que están atravesadas por el rio Paute



Fig. 3.1 San Ignacio, código: 2708



Fig. 3.2 Marathon, código: 101857



Fig. 3.3 La Virginia, código: 10000385

3.2 Geología

El cantón Paute, durante años se ha caracterizado por ser el principal proveedor de materiales de construcción para el cantón Cuenca. Esta demanda cambio a partir del año 1993 cuando las explotaciones a pie de montaña provocaron el deslizamiento del cerro Tamuga que represó el rio Paute durante 33 días con una acumulación aproximada de 200 millones de metros cúbicos. Estos eventos modificaron la geología del rio Paute, por esta razón a continuación se describe la geología realizada en 1974 y la actualizada en 1998.

3.2.1 Depósitos Coluviales

Varios de los valles tienen sus laderas cubiertas, con una capa de material coluvial, proveniente de rocas que se han transportado llevadas por la gravedad. Este material quizás se originó como talud durante el Pleistoceno tardío, pero su formación continua hasta la actualidad (Instituto Geográfico Militar, 1974)



Fig. 3.4 Litología de las concesiones mineras San Ignacio, Marathon y La Virginia.

3.2.2 Depósitos coluviales recientes

Son los Depósitos de ladera y de pie de talud formados con materiales que sufrieron poco transporte (acarreo), son generalmente heterogéneos dependiendo el sector y el fenómeno de inestabilidad desencadenante. De manera general se constituyen de mezclas de bloques y fragmentos angulares y subangulares en matriz limo arcillosa con micro fragmentos. Los depósitos coluviales más recientes, que están presentes en el área de estudio fueron producidos por el desagüe del lago formado por el deslizamiento de "La Josefina". (PROYECTO PRECUPA, 1998)

3.3 Geología Local

Para la selección de las canteras, en donde se evidencie la extracción y procesamiento (trituración) de los agregados pétreos, se realizó una visita de campo.

3.3.1 La Virginia

Existen taludes con una potencia mayor a los 30m, el ángulo de buzamiento entre 70-80 grados y presencia de vegetación (Plataforma trituradora). Producto de la estabilización se han removido bloques metavolcánicos, material que sirve para trituración de la base granular.



Fig. 3.5 Metavolcánicos La Virginia.

3.3.2 San Ignacio y Marathon

En la extracción de los recursos minerales del río Paute se observan gran presencia de material coluvial (Gravas y arenas) que se acumulan en el rio provocando la reducción de la sección y el aumento de la velocidad de flujo.



Fig. 3.6 Gravas y arenas del rio Paute

3.4 Ensayos de laboratorio.

Con el objeto de caracterizar a los materiales muestreados en campo se realizaron los siguientes ensayos:

Tabla 3.3 Ensayos de laboratorio realizados.

Ensayo	Norma
Análisis granulométrico en los áridos, fino y grueso.	INEN 696(AASHTO T-11)
Mecánica de suelos determinación del límite líquido método de casa grande	INEN 691 (AASHTO T-89)
Mecánica de suelos determinación del límite plástico	INEN 692 (AASHTO T-90)
Clasificación de Suelos método SUCS	ASTM D2487-00
Clasificación de Suelos método AASHTO	ASTM D3282-93
Standard Test Methods for Laboratory Compaction Characteristics of Soil Using Modified Effort (56,000 ft-lbf/ft3 (2,700 kN-m/m3))	ASTM D1557-02
Standard test method for California Bearing Ratio (CBR) of Laboratory-Compacted Soils	ASTM D1883-99

Los equipos de laboratorio utilizados fueron calibrados previo al inicio de las pruebas. Se utilizaron equipos de la marca: Humboldt MFG y Ohaus.



Fig. 3.7 Equipos de Laboratorio (Balanza de precisión)

3.5 Preparación de muestras

La norma INEN 695, establece los procedimientos para la toma de muestras de suelos, gruesos y finos para los siguientes fines:

- Investigación preliminar de una fuente potencial de abastecimiento (Exploración),
- Control del producto en la fuente de abastecimiento (Planta de procesamiento),
- Aceptación o rechazo de los materiales (en obra).

Los muestreos fueron realizados en las pilas de producción y en las cantidades de acuerdo con la tabla 3.4

Tabla 3.4 Tamaño de las muestras Norma INEN 695.

Tamaño del árido A, mm.	Masa mínima de la muestra in situ B, Kg	Volumen mínimo de la muestra in situ, litros
Áridos finos		
2.36	10.0	8.0
4.75	10.0	8.0
Áridos gruesos		
9.5	10.0	8.0
12.5	15.0	12.0
19.0	25.0	20.0
25.0	50.0	40.0
37.5	75.0	60.0
50	100.0	80.0
63	125.0	100.0
75	150.0	120.0
90	175.0	140.0

En las plantas de producción se solicitaron varias muestras con el objetivo de combinarlas para obtener bases granulares, clase 1 tipo B,



Fig. 3.8 Muestreo áridos La Virginia

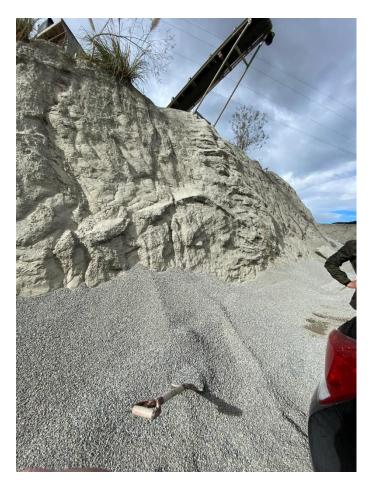


Fig. 3.9 Muestreo áridos Marathon.

Para evitar la confusión, se asignaron siete códigos a las muestras, cuyo detalle se puede ver en la siguiente tabla.

Tabla 3.5 Muestras obtenidas del río Paute.

Código muestra	Tipo trituración	Equipo triturador	Concesión minera	Tamaño nominal máximo	Origen muestra	Materia prima
M1	Secundaria	Cono	San Ignacio	3/4	Pila	Río Paute
M2	Terciaria	VSI	Marathon	3/8	Pila	Río Paute
М3	Terciaria	VSI	Marathon	3/16	Pila	Río Paute
M4	Terciaria	VSI	Marathon	3/4	Pila	Río Paute
M5	Secundaria	Cono	San Ignacio	1 1/2	Pila	Río Paute
M6	Secundaria	Cono	San Ignacio	3/16	Pila	Río Paute
M7	Secundaria	Cono	La Virginia	1 1/2	Pila	Rio Paute

Las muestras de suelos se secaron a temperatura ambiente previo al tamizado para separar los granos, para conseguir la granulometría objetivo.

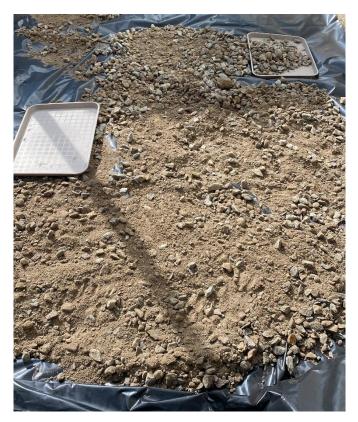


Fig. 3.10 Secado de las muestras

3.6 Granulometría objetivo

Esta investigación trata de revelar las variaciones del CBR de los materiales granulares provenientes del rio Paute, en función de la composición granulométrica, investigando el efecto de la variación granulométrica en la gravedad específica en el CBR. Para ello se realizaron mezclas de materiales en el laboratorio (Muestras: M1, M2, M3, M4, M5, M6 y M7), que representen las curvas granulométricas de los materiales de base Clase 1B (límite superior, intermedio e inferior de la faja granulométrica de la Tabla 404-1.1.



Tabla 3.6 Granulometría Base Clase 1B para ensayos.

Tamiz	Abertura (mm.)	Inferior	Intermedio	Superior
1½"	38.10	100.0	100.0	100.0
1"	25.40	70.0	85.0	100.0
3/4"	19.00	60.0	75.0	90.0
3/8"	9.53	45.0	60.0	75.0
N°4	4.75	30.0	45.0	60.0
N°10	2.00	20.0	35.0	50.0
N°40	0.43	10.0	17.5	25.0
N°200	0.075	2.0	7.0	12.0

Fuente: (Ministerio de Transportes y Obras Públicas, 2002, pág. 250)

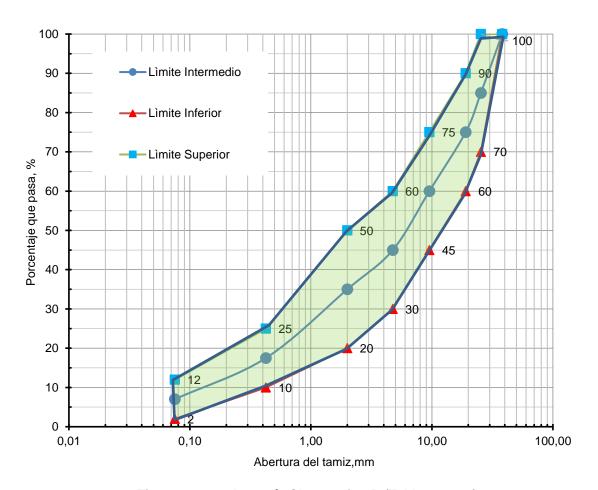


Fig. 3.11 Granulometría Clase 1, tipo B (Tabla 404-1.1)

Con las 7 muestras conseguidas se procederá a mezclar para obtener 4 Bases Granulares, clase 1, tipo B, que se codificaron como: A, B, C y D.

La Base Granular A se caracteriza por ser una mezcla de áridos triturados con el equipo Terciario (VSI), la B es la unión de los agregados que pasaron por la trituración secundaria (Cono). La mezcla C y D se diferencian por el uso de finos provenientes del cono y VSI respectivamente que se juntan con el grano grueso de La Virginia. Se debe aclarar que la muestra obtenida de La Virginia tiene puzolana, por este motivo se descartaron todos los finos al no provenir del rio Paute y se utilizó la fracción gruesa.

Tabla 3.7 Resumen de Mezcla de Bases Granulares

Código Mezcla	I	Muestra de áridos utilizados	s
Α	M4	М3	M2
В	M1	M6	M5
С	M7	M3	
D	M7	M6	

Finalmente, para realizar la caracterización mecánica con los ensayos ASTM D1557 y D1883, se realizó la combinación granulométrica para cada Base (A, B, C y D) para cumplir con la granulometría objetivo. Para diferenciarse se agregó un sufijo I: Límite Inferior; M; Límite Intermedio y S: Límite Superior.

Tabla 3.8 Granulometría requerida para Bases Granulares clase 1, tipo B

Huso	Combinación	Porcentaje en peso, que pasa a través de los tamices de malla cuadrada							
Granulométrico	Granulométrica	1 1/2"	1"	3/4"	3/8"	No. 4	No.10	No.40	No.200
	A-I								
Inforior	B-I	100	70	60	45	20	20	10	2
Inferior	C-I	100	70	60	40	30	20	10	2
	D-I								
	A-M		85	75	60	45	35	17.5	
	B-M	400							7
Intermedio	C-M	100							7
	D-M								
	A-S								
Commission	B-S	400	400	00	7.5	00	50	0.5	40
Superior –	C-S	100	100	90	75	60		25	12
	D-S								

4 RESULTADOS

En este capítulo se entregan los resultados obtenidos de los ensayos explicados en las secciones anteriores, los datos conseguidos dan respuesta a los objetivos planteados en esta investigación.



4.1 Análisis granulométrico de las muestras, INEN 696(AASHTO T-11).

Las muestras obtenidas en las concesiones mineras: Marathon, San Ignacio y La Virginia se secaron a temperatura ambiente para el tamizaje. Los resultados obtenidos muestran que la única curva que se mantiene dentro de los límites es la muestra M7(La Virginia), los demás son finos o gruesos.

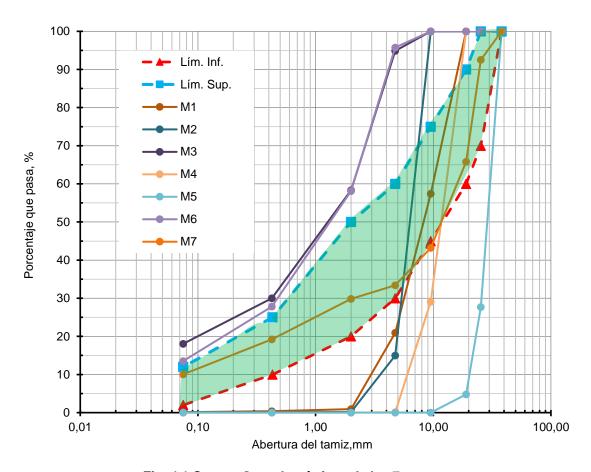


Fig. 4.1 Curvas Granulométricas de las 7 muestras.



Tabla 4.1 Análisis Granulométrico INEN 696 (AASHTO T-11)

	Abortura	% que pasa								
Tamiz	Abertura (mm.)	M1	M2	М3	M4	M5	M6	M7		
	, ,	3/4	3/8	3/16	3/4	1 1/2	3/16	1 1/2		
11/2"	38.10	100.00	100.00	100.00	100.00	100.00	100.00	100.00		
1"	25.40	100.00	100.00	100.00	100.00	27.69	100.00	92.50		
3/4"	19.00	100.00	100.00	100.00	100.00	4.78	100.00	65.79		
3/8"	9.53	57.39	100.00	100.00	29.06	0.00	100.00	43.22		
N°4	4.75	20.95	14.96	94.86	0.13	0.00	95.75	33.40		
N°10	2.00	0.91	0.19	58.34	0.00	0.00	58.11	29.82		
N°40	0.43	0.38	0.14	29.99	0.00	0.00	27.82	19.22		
N°200	0.075	0.13	0.14	18.05	0.00	0.00	13.53	10.04		

4.2 Clasificación, límites de Atterberg y humedad natural.

La muestra tomada en La Virginia (M7) es la única que tiene plasticidad, esta muestra cumple con los requerimientos para bases granulares al tener el índice de plasticidad menor a 6 y el límite liquido inferior a 25. Estas muestras fueron mezcladas por lo que no se continuó el análisis de la capacidad de soporte CBR.

Tabla 4.2 Clasificación de suelos de las muestras obtenidas en campo.

Muestra	TMN	Wn	LL	LP	IP ·		SUCS		AASHTO
iviuestra	LIVIIN	%	LL	LIT	II	Símbolo	Nombre	Símbolo	Nombre
M1	3/4	0.7				GP	Grava mal graduada con arena	A-1-a	Fragmentos de roca, grava y arena
M2	3/8	1.68				GP	Grava mal graduada con arena	A-1-a	Fragmentos de roca, grava y arena
M3	3/16	2.11				SM	Arena limosa	A-1-b	Fragmentos de roca, grava y arena
M4	3/4	1.62				GP	Grava mal graduada	A-1-a	Fragmentos de roca, grava y arena
M5	1 1/2	1.75				GP	Grava mal graduada	A-1-a	Fragmentos de roca, grava y arena
M6	3/16	3.64				SM	Arena limosa	A-1-b	Fragmentos de roca, grava y arena
M7	1 1/2	1.29	22.33	19.17	3.16	GP-GM	Grava mal graduada con limo con arena	A-1-a	Fragmentos de roca, grava y arena



Fig. 4.2 Recipientes utilizados para determinar la Humedad.

4.3 Densidad Seca Máxima y Humedad Optima

Luego de aplicar la norma ASTM D1557, se obtuvieron los siguientes resultados para las 4 bases mezcladas en laboratorio, cada una con tres curvas granulométricas (Inferior, Intermedia y Superior).

Tabla 4.3 Densidad Seca Máxima y Humedad Optima para Bases Granulares.

Combinación Granulométrica	Densidad Seca Máxima, Kg/m3	Humedad Optima, %
A-I	2,200	6.00
B-I	2,130	6.90
C-I	2,190	6.20
D-I	2,185	6.40
A-M	2,190	7.00
B-M	2,185	7.00
C-M	2,187	6.40
D-M	2,150	6.60
A-S	2,160	7.20
B-S	2,160	7.30
C-S	2,150	6.80
D-S	2,140	7.00



Fig. 4.3 Pesaje: Molde Proctor + Muestra, curva B-M.

4.3.1 Relación de carga de California (CBR) de bases granulares.

En la compactación de bases granulares, la normativa ecuatoriana (MOP 2002) establece que: La densidad mínima de la capa de base no será menor que el cien por ciento (100%) de la densidad máxima conseguida por el investigador y/o controlador, mediante los ensayos estandarizados AASHTO T-180. Por este motivo en aplicación del ensayo estándar ASTM D1883 para obtener el valor del CBR al 100 % de compactación (densidad) y a la humedad óptima, se compacta una muestra utilizando el procedimiento de compactación especificado ASTM D1557 que tenga el porcentaje de humedad óptima (± 0.5 %), determinado de acuerdo con la norma ASTM D2216.

Tabla 4.4 Valor de Soporte de California CBR para Base Granulares.

Combinación Granulométrica	N. Golpes	D. Seca Kg/m3	Carga (0.1plg.), lb	Carga (0.2plg.), lb	CBR (0.1plg.)	CBR (0.2plg.)	D. Seca Máx. Kg/m3	CBR %
	56	2296	1126	2199	112.6%	146.6%		
A-I	56	2240	1020	1947	102.0%	129.8%	2,200	104.4%
	56	2211	986	1928	98.6%	128.5%		
	56	2210	1141	2274	114.1%	151.6%		
A-M	56	2213	958	2517	95.8%	167.8%	2,190	97.8%
	56	2171	835	2376	83.5%	158.4%		
	56	2272	1013	1771	101.3%	118.1%		
A-S	56	2176	992	1944	99.2%	129.6%	2,160	93.7%
	56	2196	806	1722	80.6%	114.8%		
	56	2202	868	2126	86.8%	141.7%		
B-I	56	2252	1074	2332	107.4%	155.5%	2,130	98.7%
	56	2185	1020	2227	102.0%	148.4%		
	56	2173	1141	2274	114.1%	151.6%		
B-M	56	2211	958	2517	95.8%	167.8%	2,185	97.8%
	56	2218	835	2376	83.5%	158.4%		
	56	2199	1081	2177	108.1%	145.1%		
B-S	56	2174	566	2116	56.6%	141.1%	2,160	61.2%
	56	2252	189	705	18.9%	47.0%		
	56	2208	849	1642	84.9%	109.5%		
C-I	56	2214	948	1890	94.8%	126.0%	2,190	90.7%
	56	2272	923	2119	92.3%	141.3%		
	56	2205	842	1929	84.2%	128.6%		
C-M	56	2190	1010	2315	101.0%	154.3%	2,187	99.9%
	56	2195	1145	2623	114.5%	174.9%		
	56	2181	915	2388	91.5%	159.2%		
C-S	56	2155	832	2172	83.2%	144.8%	2,150	79.3%
	56	2162	632	1657	63.2%	110.5%		
	56	2198	987	1989	98.7%	132.6%		
D-I	56	2230	1083	2391	108.3%	159.4%	2,185	91.9%
	56	2203	687	1128	68.7%	75.2%		
	56	2119	933	2151	93.3%	143.4%		
D-M	56	2189	435	1454	43.5%	96.9%	2,150	80.9%
	56	2288	1058	2474	105.8%	164.9%	•	
	56	2195	491	1902	49.1%	126.8%		
D-S	56	2209	831	2679	83.1%	178.6%	2,140	80.7%
	56	2210	1101	2427	110.1%	161.8%	-	

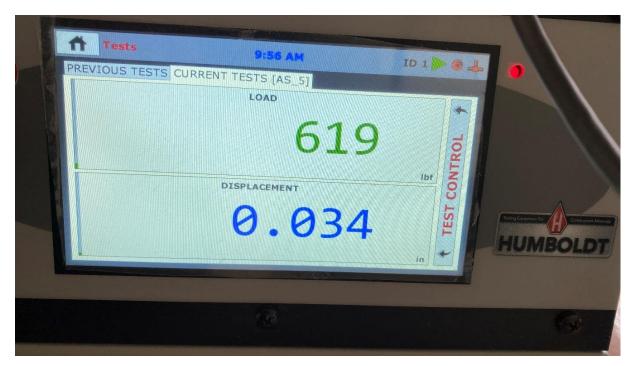


Fig. 4.4 Registro de Datos de Carga y Deformación.



Fig. 4.5 Ensayo CBR. Celda de Carga y Deformímetro.



5 ANÁLISIS DE LA DEPENDENCIA DE LA RESISTENCIA A CBR DE LOS MATERIALES GRANULARES PARA BASES DE PAVIMENTOS DE LAS CANTERAS DEL RÍO PAUTE

5.1 La Humedad Optima

En la figura 5.1 se puede observar la variación de la humedad de acuerdo con la granulometría que tiene la muestra de base granular, clase 1, tipo B. Cuando la curva granulométrica se ubica en el límite inferior la humedad requerida para obtener la densidad máxima es menor que cuando se sitúa en la parte superior o tiene una granulometría más fina. La humedad varia desde 6% hasta el 7.3%.

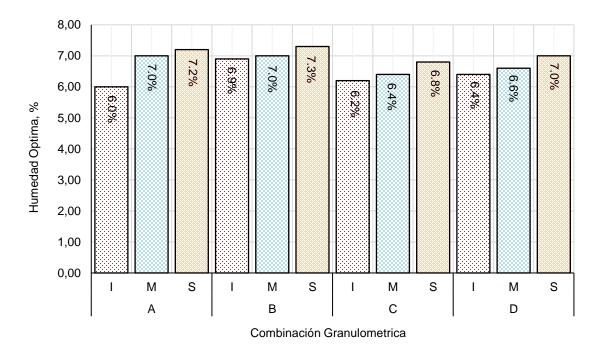


Fig. 5.1 Humedad Optima de las Bases Granulares

Fuente: Elaboración Propia

5.2 Densidad Máxima

Los valores obtenidos en aplicación del método ASTM D1557, se puede ver que para la mayoría de las muestras en los valores granulométricos inferiores se obtiene se tiene valores máximos de densidad, sin embargo, en el espécimen B se obtiene el valor máximo

en la granulometría intermedia, se debe recordar que en la mezcla B se utilizaron materiales obtenidos de la trituración secundaria que se ha visto en el campo que presentan partículas alargadas y aplanadas. Otro factor para destacar es que los valores en las curvas intermedias se mantienen similares. Finalmente, si se comparan para cada muestra independiente de la granulometría los resultados varían máximo en 2.5% del valor obtenido.

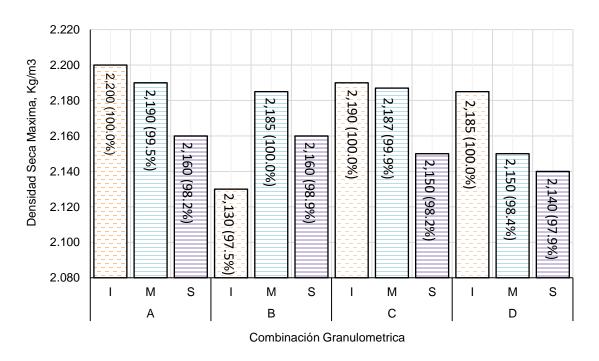


Fig. 5.2 Densidad Máximas para Bases Granulares.

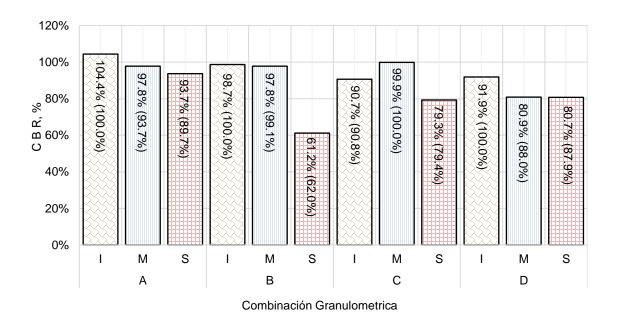
Fuente: Elaboración Propia

5.3 Coeficiente de soporte de California CBR

En aplicación de la norma ASTM D1883 para la obtención de lo valor del CBR, se realizaron especímenes con el 100% de la densidad máxima con el contenido de humedad del +-0.5%. Los resultados que se obtienen primeramente todos los valores obtenidos cumplen con el 80% para base granulares en los limites intermedio e inferior, sin embargo, para la curva superior existen dos registros superiores que no cumplen con el valor mínimo del 80%.



Toda loa valores inferiores fueron obtenidos en la curva granulométrica superior.



Fuente: Elaboración Propia

6 CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

En esta sección se presentan la conclusiones y recomendaciones luego del análisis realizado a los resultados de la humedad optima, densidad máxima y CBR.

6.1 Conclusiones

Se ha recopilado información sobre los requerimientos que deben cumplir las bases granulares, para esta investigación se centró en conocer a profundidad las bases granulares, clase 1, tipo B.

Las bases granulares que se obtienen de la trituración de los agregados pétreos provenientes del rio Paute cumplen los requisitos de: Valor del ensayo INEN 860 sobre la

degradación del árido grueso (Ensayo (AASHTO T-96) de granos menores a 37.5mm y mayores a 19 mm, mediante el uso de la máquina de los ángeles (Ver tabla 1.2). La solidez de los agregados comprobada mediante el sulfato de sodio cumple para la mina la Virginia y el rio Paute (Ver tabla 1.2). El límite líquido y el índice de plasticidad son indeterminados para las bases que se obtienen de la trituración de los cantos rodados del rio Paute. En el ensayo CBR, el requerimiento mínimo es el 80%, este requisito es satisfecho para las curvas granulométricas inferior e intermedia, para el caso del límite superior el valor promedio de las cuatro bases que se ha probado no cumple.

La humedad óptima para obtener la densidad máxima de las bases se incrementa con el contenido de finos, las bases en el límite inferior tienen una composición de 30% de áridos finos, en el intermedio 45% y en el superior 60%. Siendo los materiales finos: los agregados que pasan el tamiz No. 4. Este evento se explicaría por que al incrementarse la cantidad se material fino se incrementa la superficie especifica y por lo tanto se requiere más agua para lubricar las partículas y facilitar su acomodo.

Los valores promedio de las densidades máximas para las 4 bases nos indican que el mayor valor se obtiene la curva intermedia, sin embargo, el valor de la curva inferior no es muy distante, así como la superior con una disminución del 1.2%. Con este último dato se puede decir que el valor de la densidad máxima con la que se calibran los densímetros nucleares para la prueba ASTM D6938 se mantiene para las variaciones de la granulometría. Afirmación que sirve únicamente para las bases granulares Clase 1B que fueron probadas en esta investigación.

6.2 Recomendaciones

Durante la elaboración de las combinaciones granulométricas (Cumplimiento de la granulometría objetivo), se observó que los tamaños retenidos en el tamiz No. 10 y 40 se almacenaban porque estaban en exceso, en efecto revisando la granulometría (tabla 4.1) las muestras M3 y M6 se puede ver que retienen más del 65% del material en los tamices indicados. En la fase de producción de la base granular se tendrá una gran presencia de estos áridos que llevarán a tener una granulometría discontinua. Se sugiere revisar el tamaño de las mallas de la zaranda para obtener material más fino que es el de difícil consecución.

La relación de Fuller- Thompson (F&T) es el resultado de estudios en esta área, revelando el efecto de la gradación sobre la gravedad específica. La ecuación de F&T proporciona la distribución del tamaño de partícula entre los tamaños de tamiz más pequeños y grandes para que todos los poros en los agregados se llenen mediante una distribución de gradación adecuada. Esto dará como resultado una porosidad mínima (Mohsen Aboutalebi Esfahani, 2018).

$$P = \left(\frac{d}{D}\right)^n$$
 Ecuación 1

P = Porcentaje de agregado que pasa a través de cualquier tamaño de tamiz d

n = para densidad máxima de partículas n = 0,5 según Fuller-Thompson

d = tamaño del tamiz

D= tamaño máximo del agregado

Para completar esta investigación se puede utilizar la ecuación 1, para tener una cuarta curva que nos permita conocer el comportamiento con la variación granulométrica.

7 BIBLIOGRAFÍA

Agencia de Regulación y Control de Energía y Recursos Naturales no Renovables. (2022). *GEOPORTAL DE CATASTRO MINERO*. Obtenido de
https://www.controlrecursosyenergia.gob.ec/geoportales/: https://gissigde.maps.arcgis.com/apps/webappviewer/index.html?id=8b53f9388c034b5e8e31
47f03583d7ec

ASTM D1557. (2002). Standard Test Methods for Laboratory Compaction Characteristics of Soil Using Modified Effort (56,000 ft-lbf/ft3 (2,700 kN-m/m3)). ASTM INTERNATIONAL, 10. Obtenido de www.astm.org

ASTM D1883. (1999). Standard Test Method for California Bearing Ratio (CBR) of Laboratory - Compacted Soils. ASTM INTERNATIONAL, 8. Obtenido de www.astm.org

- INEN. (2011). ÁRIDOS, ANÁLISIS GRANULOMÉTRICO EN LOS ÁRIDOS, FINO Y GRUESO. *INEN 696*, 12.
- Instituto Geográfico Militar. (1974). *Mapa Geológico del Ecuador hoja 73 Azogues*. Quito: IGM.
- Ministerio de Transportes y Obras Públicas. (2002). Especificaciones Generales para la Construcción de Caminos y Puentes. Quito: MOP.
- Mohsen Aboutalebi Esfahani, A. G. (2018). EFFECTS OF AGGREGATE GRADATION ON RESILIENT MODULUS AND CBR IN UNBOUND GRANULAR MATERIALS.

 International Journal of Transportation Engineering, 381.
- Nicholas J. Garber, L. A. (2007). *Ingeniería de tránsito y carreteras.* Virginia: CENGAGE Learning.
- PROYECTO PRECUPA. (1998). Prevención de Desastres naturales Cuenca del Río Paute. Cuenca.
- Quintana, H. A. (2015). *Pavimentos : materiales, construcción y diseño.* Bogotá: Ecoe Ediciones Ltda.



8 ANEXOS

8.1 Resultados de laboratorio ASFALTAR EP, muestras río Paute y La Virginia.







DETERMINACION DEL DESGASTE A LOS SULFATOS NORMA INEN 863

MATERIAL: MINA RIO PAUTE (SECTOR UZHUPUD)

FECHA:

14-feb-14

		ANTE	S DEL ENSA	YO	DESPUES D	EL ENSAYO	PERDIDAS	
FRACCION		10-10-10-10-10-10-10-10-10-10-10-10-10-1		GRADACION		NUMERO DE	PERDIDA	PERDIDA
			PARTICULAS	ORIGINAL %	DESPUES	PARTICULAS	TOTAL	CORREGIDA
3/4"	3/8"	1,005.00		75,50%	955,84		4.89%	3.76%
3/8"	#4	303.00		22.70%	277.07		8.56%	1.98%
TO	TAL	1,308.00		98.20%	1232.91			5.74%

TIPO DE SOLUCION :

SULFATO DE SODIO

DENSIDAD PROMEDIO: NUMERO DE CICLOS :

1.178 gr/cm3

5

OBSERVACION:

3.0 PARTICULAS

FISURADAS DESINTEGRADAS PARTIDAS

3.0 PARTICULAS 3.0 PARTICULAS





DETERMINACION DEL DESGASTE A LOS SULFATOS NORMA INEN 863

MATERIAL: MINA RIO PAUTE (SECTOR UZHUPUD)

FECHA:

14-feb-14

100000000000		ANTE	DEL ENSA	YO	DESPUES D	EL ENSAYO	PERDIDAS	
FRAC	CION			GRADACION ORIGINAL %		NUMERO DE PARTICULAS	PERDIDA TOTAL	PERDIDA CORREGIDA
1 1/2"	3/4"	1,518.00		55.00%			7.18%	4,81%
3/4"	1/2"	677.00		15.00%			8.56%	1.58%
1/2"	3/8*	302.00		12.10%	268.83		10.98%	The second second
TOT	AL	2,497.00		82.10%	2296.90		10.80%	1.62% 7.99%

TIPO DE SOLUCION : DENSIDAD PROMEDIO :

SULFATO DE SODIO

NUMERO DE CICLOS :

1.178 gr/cm3 5

OBSERVACION: FISURADAS

3.0 PARTÍCULAS 3.0 PARTÍCULAS

DESINTEGRADAS PARTIDAS

4.0 PARTICULAS

ING CIV. ASFALTAR EP





DETERMINACION DEL DESGASTE A LOS SULFATOS NORMA INEN 863

MATERIAL: MINA LA VIRGINIA (EXPLORACION)

FECHA: 9-abr-14

		ANTE	S DEL ENSA	YO	DESPUES D	EL ENSAYO	PERDIDAS	
FRACCION		P. RETENIDO	NUMERO DE	GRADACION	P. RETENIDO	NUMERO DE	PERDIDA	PERDIDA
		Landonstand	PARTICULAS	ORIGINAL %	DESPUES	PARTICULAS	TOTAL	CORREGIDA
1 1/2"	3/4"	1,678.00		46.80%	1503.64		10.39%	6.24%
3/4"	1/2"	783.00		17.63%	720,35		8.00%	1.81%
1/2"	3/8"	415.00		13,56%	363,87	5	12,32%	2.14%
TOT	TAL	2,876.00		77.99%	2587.88			10.19%

TIPO DE SOLUCION : DENSIDAD PROMEDIO: NUMERO DE CICLOS :

SULFATO DE SODIO 1.378 gr/cm3

OBSERVACION:

FISURADAS

2.0 PARTÍCULAS 4.0 PARTÍCULAS

DESINTEGRADAS PARTIDAS

3.0 PARTICULAS

Ing. Xavier Tepán ING CIV. ASPALTAR EP





ENSAYO DE DESGASTE MECANICO DE LOS AGREGADOS MAQUINA DE LOS ANGELES

MATERIAL: MINA RIO PAUTE (SECTOR UZHUPUD)

FECHA: 14-feb-14

NUMERO DE ESFERAS=12 TIPO A

	ENSAYO		
A	PESO DEL MATERIAL ANTES DEL ENSAYO	5,000	GR.
В	PESO DEL MATERIAL DESPUES DEL ENSAYO	3,555	GR.
C=A-B	PESO DEL MATERIAL PERDIDO EN EL ENSAYO	1,445	GR.
D=100°C/A	% DE DESGASTE	28.90	

Ing. Xavier Tepán ING CIV. ASFALTAR EP





ENSAYO DE DESGASTE MECANICO DE LOS AGREGADOS MAQUINA DE LOS ANGELES

MATERIAL: MINA LA VIRGINIA (EXPLORACION)

FECHA:

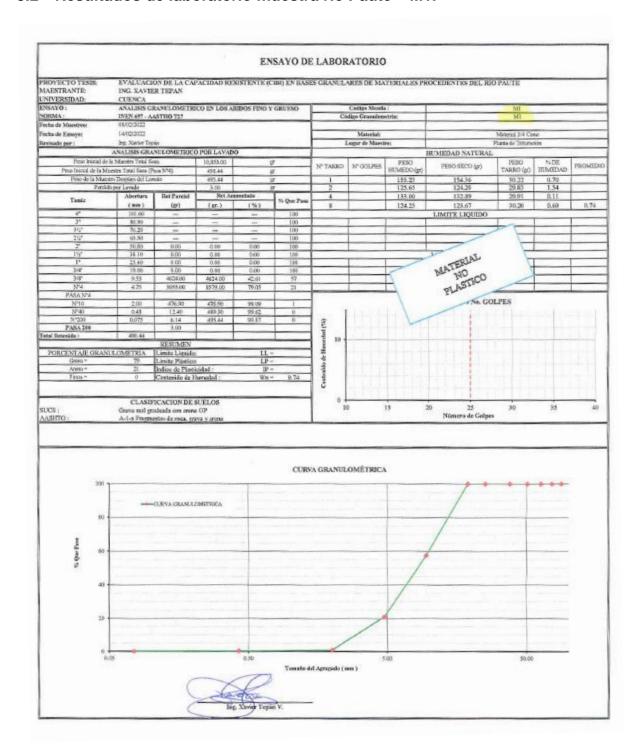
9-abr-14

NUMERO DE ESFERAS=12 TIPO A

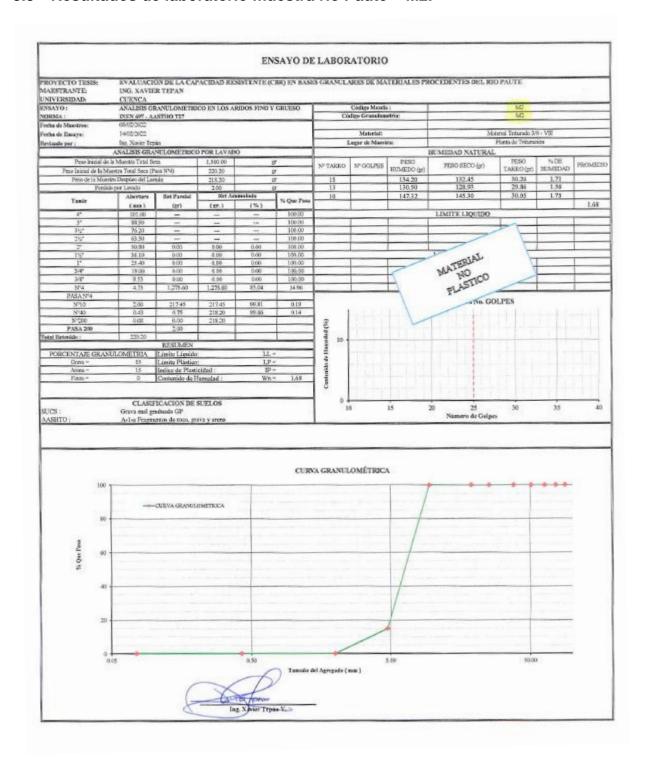
	ENSAYO		
A	PESO DEL MATERIAL ANTES DEL ENSAYO	5,000	GR.
В	PESO DEL MATERIAL DESPUES DEL ENSAYO	3,850	GR.
C=A-B	PESO DEL MATERIAL PERDIDO EN EL ENSAYO	1,150	GR.
D=100°C/A	% DE DESGASTE	23.00	1



8.2 Resultados de laboratorio muestra rio Paute - M1.

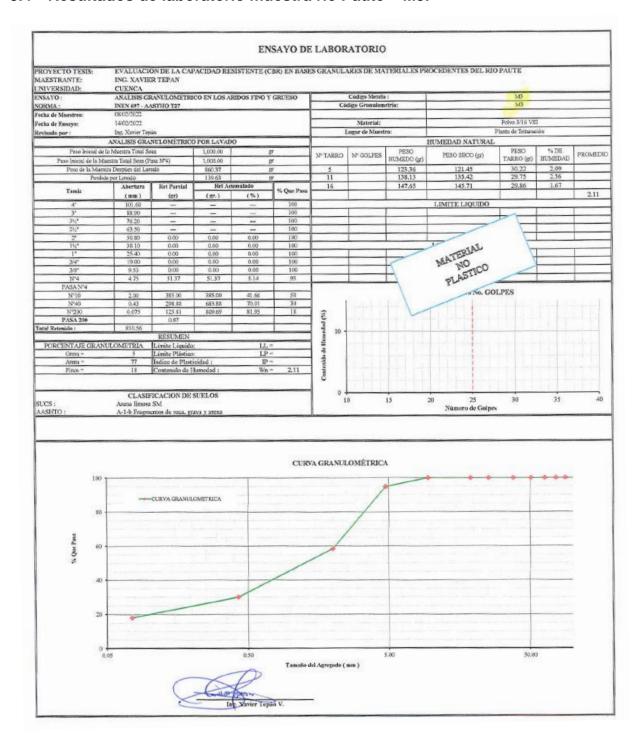


8.3 Resultados de laboratorio muestra rio Paute – M2.



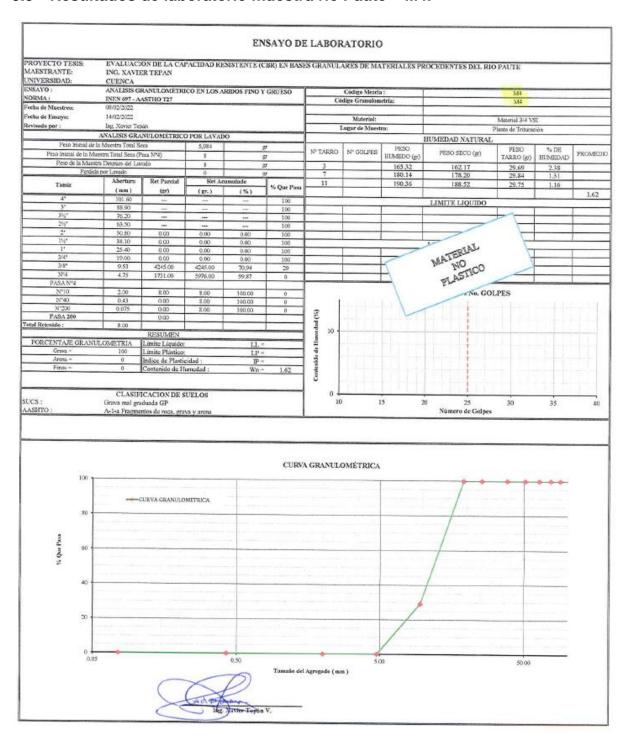


8.4 Resultados de laboratorio muestra rio Paute – M3.



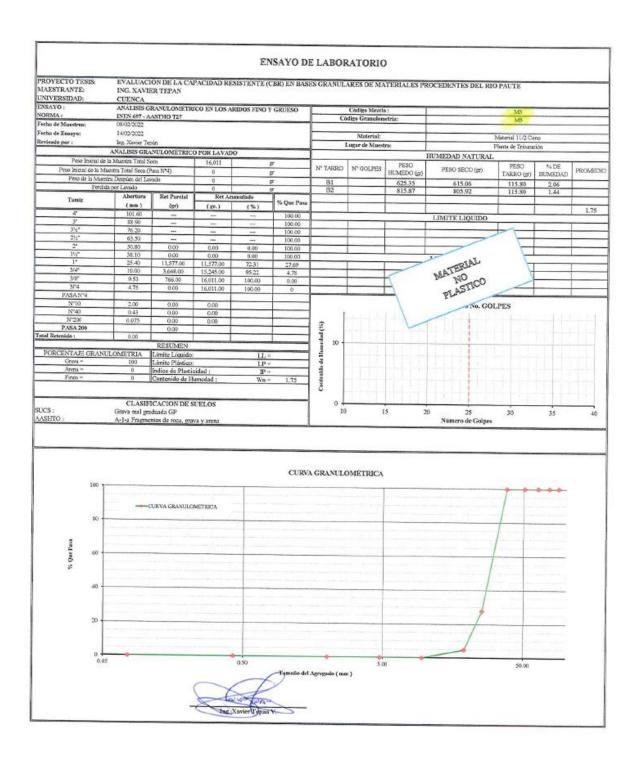


8.5 Resultados de laboratorio muestra rio Paute - M4.

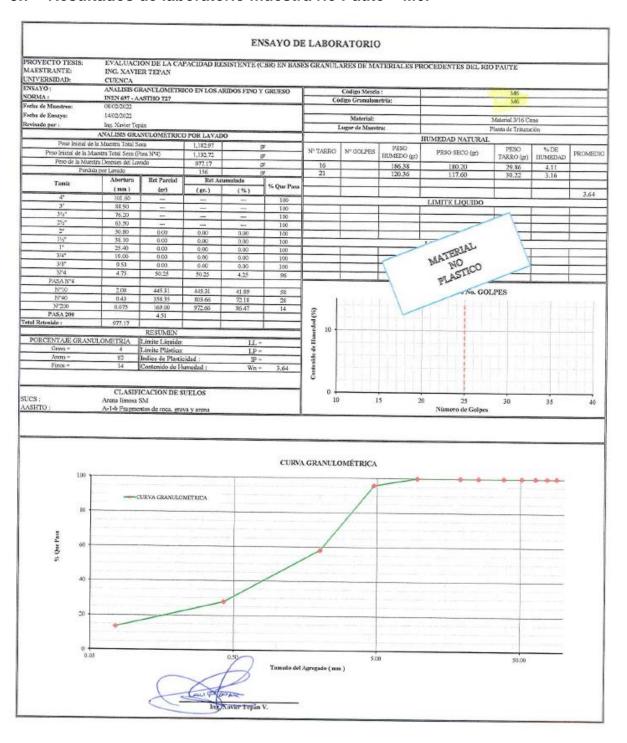




8.6 Resultados de laboratorio muestra rio Paute – M5.

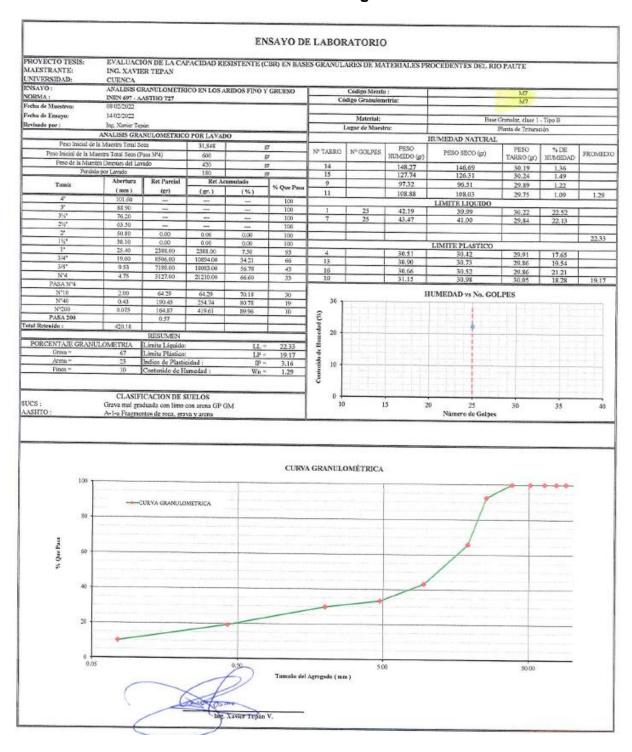


8.7 Resultados de laboratorio muestra rio Paute - M6.

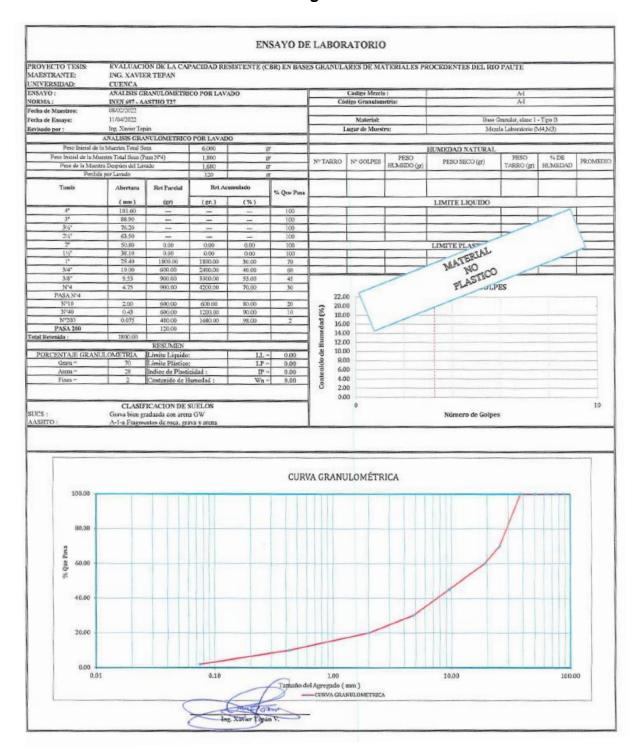


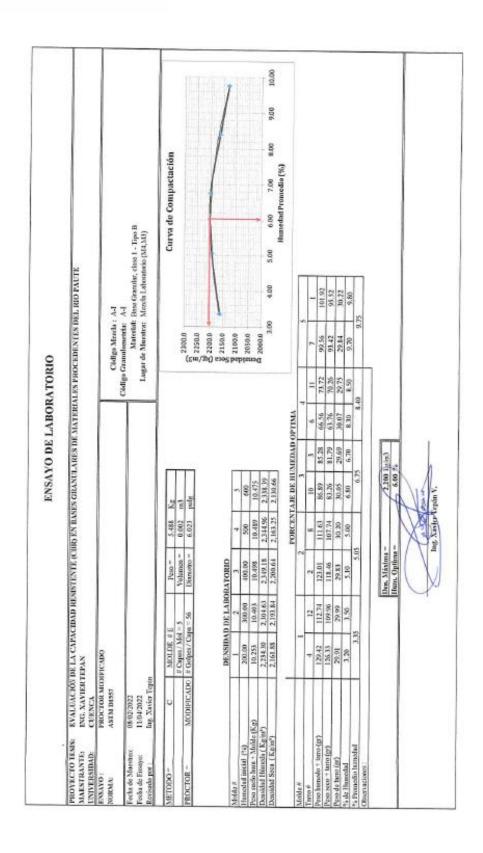


8.8 Resultados de laboratorio muestra La Virginia – M7.

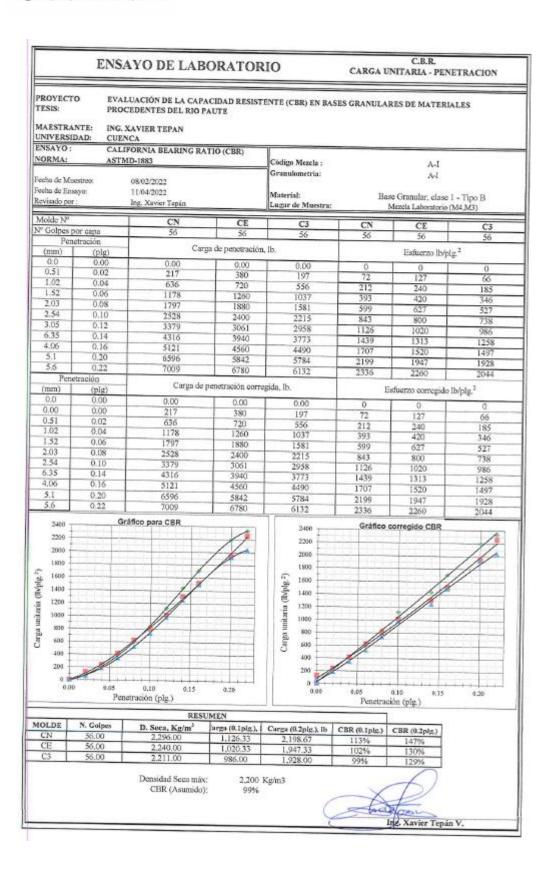


8.9 Resultados de laboratorio mezcla granulométrica A-I.



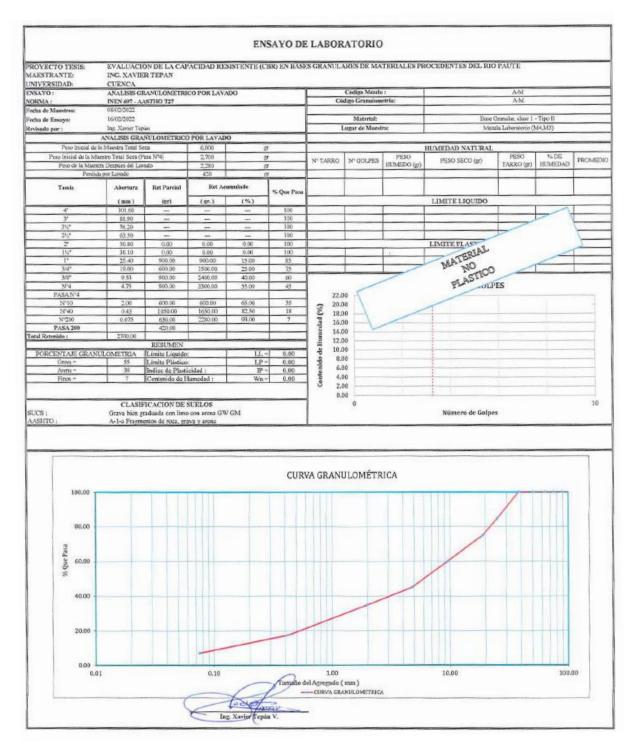


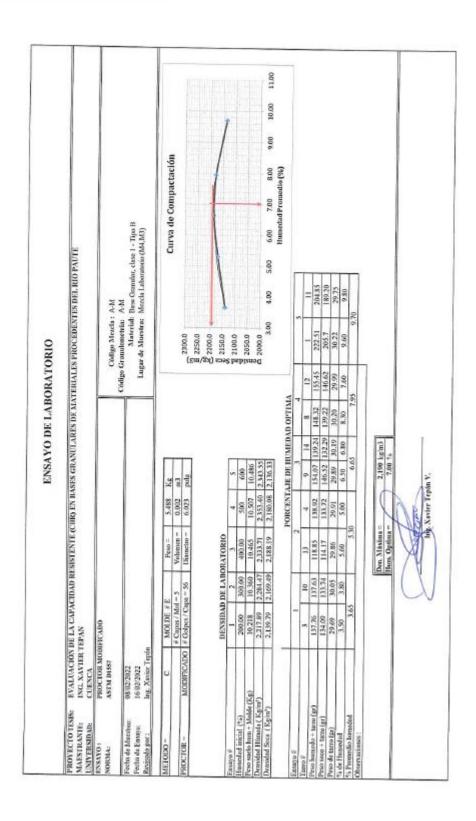
=		2007								REGIS			
RIOPACIE				N DE LA CAPACIDAD RESISTENTE (CBR) EN BASES GRANULARES DE MATERIALES PROCEDENTES DEL									
		ING. XAVIE CUENCA	RTEPAN										
			A BEARING	RATIO (CI	BR)						_		
NORMA: ASTMD-1883		A177				Código Mezcla :			A-I				
Fecha de Muestreo: 08/02/2022 Fecha de Ensayo: 11/04/2022						Código Gramilometria:			A-I				
		Ing. Xavier Te	pán			Material:			Base Granular, clase 1 - Tipo B				
						Lugar de	Muestra:		Mozela Labo				
	= 10 Lb		100		Dates I								
9	= 10 Lb	Molde N°	CN	caida del n	Molde Nº	plgs.	CE		Numero de e Molde N°	apas = 5	C3		
Diametro = 0.1524 m			6.000	6.000 plgs, 0.1524						0.1524 m 6.000 pigs			
		0.1170 m 0.002134 m	t 4.606	4.606 plgs. 0.1170			Progen.		0.1170 m 4.606			plgs	
_		1			0.002134	ш			0.002134	m,		5000	
			No No		CN 56	-	CE 56			C3			
_				ANT	TES DE INM	ERSIÓN				56			
d	o + mole	de	Kg	7,000	12.928			10.954				2.420	
Peso de molde Peso suelo húmedo			Kg Kg		7.768 5.160			5.918 5.036				7.423	
Peso suelo seco			Kg		4.899)		4.780				4.997	
			Kg/m3 Kg/m3		2,418,000		2,360,000		2,341.00				
Tarro Nº		Kg/III)	6	3	-	5	2.240.000	5		2,211:00			
Peso húmedo + recipiente Peso seco + recipiente			gr	218.00	221.64		178.54	198.32	135.49		154.91		
Peso de agua			gr	208.30 9.70	9.49	-	7.75	190.01 8.31	129.62 5.87		147.97		
Peso de recipiente Peso seco			gr	30.07	29.69		30.22	29.91	30.22		30.19		
Contenido de agua			97 %	178.23 5.44	182.46 5.20	-	140.57 5.51	160.10 5.19	99.40 5.91		117.78		
×	dio		%		5.32		5.35		2,71	5.90			
	_		LEC		E HINCHAN	MIENTO							
è				0.000		0.000 20.000		0.000					
Horas Horas			23,000			26.000		24.000					
Horas			32.000 42.000		+	40.000 42.000		38.000 43.000					
_			%		0.36		0.36			0.37			
į.	+ mold	e	Kg		UÉS DE INM 2.927	MERSIÓN							
Peso de molde Kg					7.768	1	11.091 5.918		12.435 7.423				
		Kg	5.159			5.173		5.012					
1			Kg/m3	4.855 2417		-	4.857 2424		4.700 2348			_	
			Kg/m3	-	2275		2276	5	S. Urea etc	2202			
Tarro Ne Peso húmedo Peso seco + Peso de agua Peso de recig Peso seco		recipiente	gr	18	210.56		18 156.70	10 205.02	7		16		
Peso seco + recipiente			gr	167.99	199,81		149.11	194.16	147.73 140.09		182.02 172.95		
Peso de agua Peso de recipiente		gr or	8.52	10.75	_	7.59	10.86	7.64		9.07			
91	000		gr	137.39	169.59		118.51	30.05			29.86 143.09		
Contenido de agua Promedio			%	6.20	6.34	-	6.40	6,62	6.93		6.34		
	-		70		0.27		6,51			6.63			
d	e agua e recipio soo ido de a	rite	gr gr gr	8.52 30.60 137.39 6.20	199.81 10.75 30.22 169.39		7.59 30.60 118.51	194 10. 30. 164 6.6	.16 86 05 .11	.16 140.09 86 7.64 05 29.84 .11 110.25	.16 140.09 86 7.64 05 29.84 .11 110.25 52 6.93	.16 140.09 172.95 86 7.64 9.07 05 29.84 29.86 .11 110.25 143.09 12 6.93 6.34	



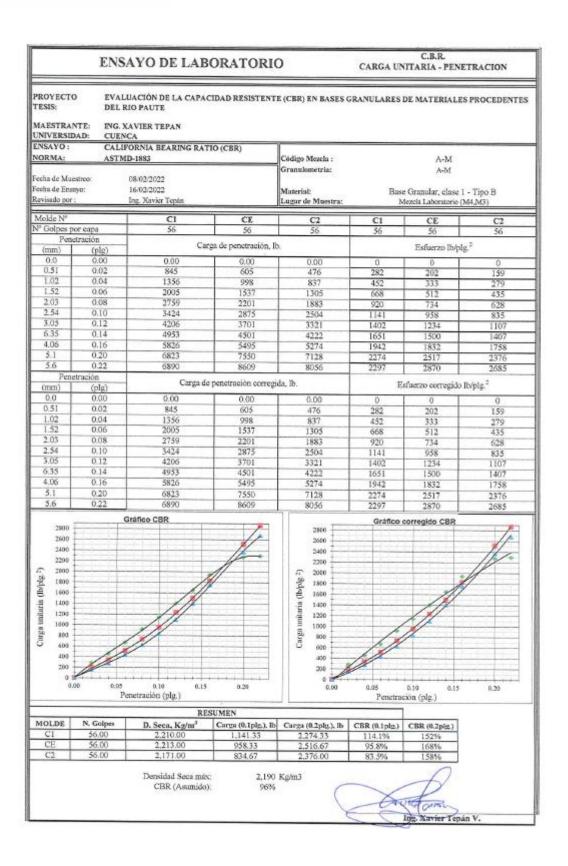


8.10 Resultados de laboratorio mezcla granulométrica A-M.



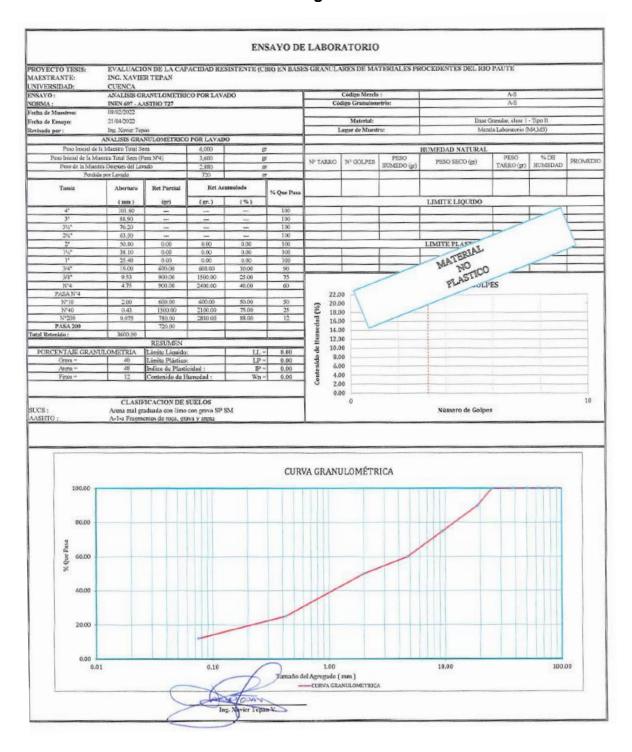


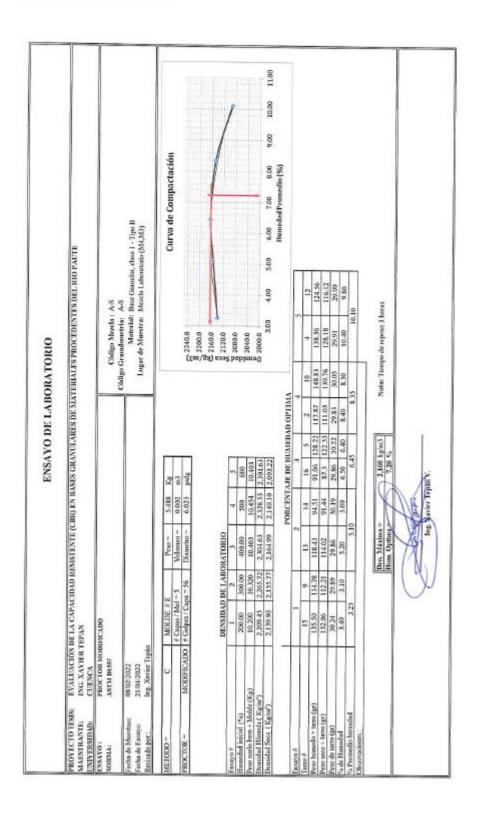
		ENSA	YODE	LABC	DRATOI	KIO			C.B.R. REGISTRO	
PROYE	CTO TESIS:	EVALUACIÓ RIO PAUTE	N DE LA C	PACIDAD	RESISTENTE	(CBR) EN BASES	GRANULARES	DE MATERIA	LES PROCEDENT	ES DEL
UNIVER	RANTE: RSIDAD:	ING. XAVIER CUENCA								
NORMA		CALIFORNIA		RATIO (CE	107					
	Muestreo:	ASTMD-1883 08/02/2022				Cidigo Mezela :			A-M	
Focha de		16/02/2022				Código Granulomet	ria:		A-M	
Revisado	por:	Ing, Xavier Tep	din			Material: Lugar de Muestra:			r, clase 1 - Tipo B statorio (M4,M3)	
	200 00000				Dates ?	Violdes			(10.00)	
Peso del	martillo = 10 Ll			caída del m	artillo = 18 p	dgs.		Numero de o	capas = 5	
Diámetro	2=	Molde N° 0.1524 m	6.000	ples	Molde N* 0.1524	CE		Molde N°	C2	
Altura =		0.1170 m			0.1324		plgs.	0.1524		plg
Volumer	1=	0.002134 m			0.002134		plgs.	0.1170	0.000	plg
Molde			Ne Ne		C1		TE		1000	
Golpes			Nº		56		S6		C2 56	
				ANT	ES DE INM		~		36	_
	lo húmedo + mol	de	Kg		12.815	The state of the s	10.968			12.706
Peso de r	noide lo húmedo		Kg		7.786	-	5.918			7.743
Peso sue	The state of the s		Kg Kg		5.029 4.717		5.050			4.963
	l húmeda		Kg/m3		2,356,000		4,722 2,366,000			4,634
Densidad			Kg/m3		2,210.000	and the same of th	2,213,000			25.000 71.000
	Tarro Nº	e acceptations		7	2	11	14	8	9	11.000
9	Peso seco + re		gr gr	125.48 119.79	106.39	210.16	208.19	205.32	177.50	
80	Peso de agua		gr gr	5,69	4,93	198.11	196.98 11.21	193.73 11.59	167.69	_
TUMEDAD	Peso de recipi	ente	gr	29.84	29.83	29.75	30.19	30.20	9.81 29.89	_
=	Peso seco Contenido de		gr	89.95	71.63	168.36	166.79	163.53	137.80	
	Promedio	agua	36 36	6.33	6.88	7.16	6.72	7.09	7.12	
3437.5			-			IIENTO (0.01mm	94		7.10	
Inicial					0.000		000		0.000	
48	Horas Horas				3.000	25.	000		25.000	
72	Horas		_		8.000 4.000		000		36.000	
96	Horas				0.000	40,	000		40.000	
expansión	n		3/4		0.34	0.			44.000 0.38	_
					JÉS DE INM	ERSIÓN				
eso sueso eso de m	n húmedo + mole	e	Kg		2.705		958		12.793	
	húmedo		Kg Kg		.786	5.5	- Contract		7.743	
eso suelo			Kg		592	4,6	No.		5.050 4.697	-
Densidad Densidad			Kg/m3		305	23	PATRICIA DE LA COMPANIA DEL COMPANIA DE LA COMPANIA DEL COMPANIA DE LA COMPANIA DEL COMPANIA DEL COMPANIA DE LA COMPANIA DEL COMPANIA DEL LA COMPANIA DEL COMPANIA DEL COMPANIA DEL COMPANIA DEL COMPANIA		2366	
Densidad	Tarro Ne		Kg/m3	14	152	22			2201	
	Peso húmedo -	recipiente	gr	152.21	17 166.26	203.04	19	18 126.35	21	
MO	Peso seco + rec	sipiente	gr	143.35	158.08	190.61	167.54	119,32	126,39 120.02	_
HUMEDAD	Peso de agua Peso de recipie	into	gr	8.86	8.18	12.43	10.24	7.03	6.37	
H	Peso seco	iliw.	gr	30.19 113.16	30.11 127.97	29.69 160.92	29.67	30.60	30.22	
	Contenido de a	gua	%	7.83	6.39	7.72	7.43	7.92	89.80 7.09	
	Promedio		5%	- 7	.11	7.5		11.70	7.51	
bservacie	To	en Pepán V.	5							





8.11 Resultados de laboratorio mezcla granulométrica A-S.



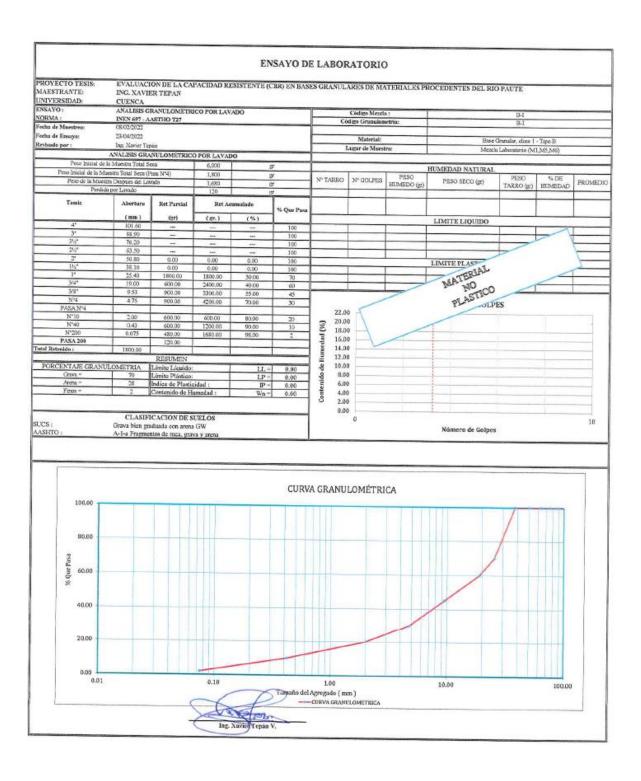


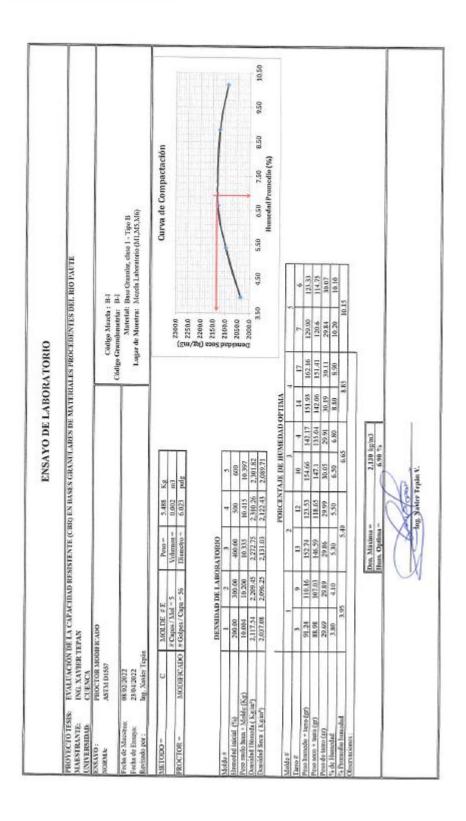
			DE			compo en mace	conv	UT ANDED	PARTERIALI	OF BRACEPRENTS	e net
PROYECT	NO COR	RIO PAUTE		ACIDAD R	ESISTENTE	(CBR) EN BASE	SGRA	VULARES D	E MATERIALI	ES PROCEDENTE	SHELL
MAESTRA UNIVERSI		ING. XAVIER Y	TEPAN								
ENSAYO:		CALIFORNIA	BEARING R	ATIO (CBI	R)						
NORMA:		ASTMD-1883				Código Mezcla :			A	-S	
Fecha de M		08/02/2022				Código Granulos	netria:		A	-\$	
Fecha de Es		21/04/2022	20		- 1	Material:			Days Greenber	clase 1 - Tipo B	
Revisado pe	Mr:	Ing. Xavier Tepis				Materiai: Lugar de Muestr	20			aterio (M4,M3)	
				on a formation of	Dates 3				19. 0	30	
eso del m	artillo = 10 Lb	Molde Nº	Altura es	ida del m	Molde N°	dgs.			Mumero de ca Molde Nº	pas = 5	
Diametro:		0.1524 m	6.000	olgs.	0.1524		,	plgs.	0.1524	No. 10.100.000	plgs
Altura =		0.1170 m	4,606		0.1170			plgs.	0.1170		plgs
Volumen :		0.002134 m ³			0.002134	m ⁵			0.002134	m ³	
Molde		*	N*		C1		CN			C3	
Golpes			N°		56		56			56	
Dans coule	húmedo + mol	da	Kg	ANT	ES DE INM 12.940		_	12.716			12.457
Peso de m		ac .	Kg		7.784			7.768			7,423
Peso suelo			Kg		5.154			4.948			5.034
Peso suelo			Kg		2,415,000			4.643 2.318.000		2.3	4.686
Densidad Densidad			Kg/m3 Kg/m3		2,272,000	The second second		2,176,000			96.000
La California de la Cal	Tarro Nº		- CEP-UID	19	5	6		1	18	15	
	Peso himedo		gr	169.12	198.63	210.9		184.12	214.91	213.37	
RUMEDAD	Peso seco + n Peso de agua	scipiente	gr	160.75 8.37	188.80 9.83	199,4	-	174.94 9.18	202.08 12.83	12.54	
N.	Peso de recipi	ente	gr	29.67	30.22	30.0		30.22	30.60	30.24	
蓋	Peso seco		gr	131.08	158.58	169.4	-	144.72	171,48	170.59	
	Contenado de Promedio	agus	% %	6.39	6.20	6.78	6.56	6.34	7.48	7.35	
	12 Tombuilo				-	MIENTO (0.01					
Inicial					0.000		0.000	2 1		0.000	
24	Horas Floras				0.000		35.000		-	15.000 20.000	
72	Horas				10.000		38.000			35,000	
96	Horas			4	3.000		50.000			45.000	
Expansión	1		96		0.37		0.43			0.39	
Data male	húmedo + mol	An	Kg	-	UÉS DE INI 12.910	MERSION	12.837			12.952	
Peso de m			Kg.		7.786		7.768			7.423	
Peso suele	THE PERSON OF TH		Kg		5.124		5.069			5.529	
Peso suele Densidad	The state of the s		Kg/m3		4.775 2401		4.707		-	5.106 2591	-
Densidad			Kg/m3		2237		2205			2392	
	Tarro Xe			2	4	7		14	8	5	
0	Peso húmedo Peso seco + r		åt åt	152.21	166.26 157.13		7.10	177.78	126.35 118.97	126.39 119.06	
DAI	Peso de agua		St.	8.47	9.13	12.2		10.65	7.38	7.33	
HUMEDAD	Peso de recip	iente	g	29.83	29.91	29.8		30.19	30.20	30.22	
22	Peso seco Contenido de	ama	gr %	7,44	7.18	7.66		7.78	88.77	88.84 8.25	
	Promedio		%		7.31	7.00	7.69	7,770		8.28	
927											
Observaci	ones	-)								
	- X	-									

Certicated por:		ENS	AYO DE LAF	BORATORI	0	CARGA U	C.B.R. NITARIA - PEN	ETRACION
Coding Mencia: ASS Coding Mencia: ASS Coding Mencia: ASS Coding de Muestreo:	ESIS: AAESTRAN INIVERSID	NTE: ING.)	CAVIER TEPAN	CIDAD RESISTENT	E (CBR) EN BASES	GRANULARES	DE MATERIAL	ES PROCEDENTI
Columb C				TIO (CBR)	4.000 000000000000000000000000000000000		5082	
Material: Base Granular, clase 1 - Tipo Material: Base Granular, clase 1 - Tipo Media Laboraterio (M4-M3)	OKMA:	ASTM	ID-1883		CONTRACTOR CONTRACTOR CONTRACTOR			
Department Department Depart of Musstrus Depart of Musstrus Department			08/02/2022		Great and the Control		Avs	
Molde N° C1								
V Golpes por caps 56 50 0.31 0.02 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0	evision por		ing. Xavier Tepan		Lugar de Muestra;		Mezela Laboratorio	(M4,M3)
Penetración Carga de penetración, lb. Esfuerzo lb/plg.						C1	CN	C3
Carry Carr	* Golpes po	or capa straction	1	- The second Control of the second Control o	-	56	56	56
0.51			Cn	rga de penetración, l	b.		Esfuerzo lb/p	dg. [±]
1.02		0.00			0.00	0	0 1	0
1.52			22.77		and the second s		98	38
2.03							the second secon	132
2.54 0.10 2438 2338 1878 813 779 3.05 0.12 3039 2976 2418 1013 992 4.06 0.16 4327 4264 3694 1442 1421 5.1 0.20 5318 5448 4960 1773 1816 5.6 0.22 5313 5832 5166 1771 1944 Penetración (mm) (pig) Carga de penetración corregida. lb. Carga de penetración corregida. lb. Esfaczo corregido lb/plg 0.0 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 132 294 114 44 98 0.51 0.02 512 667 396 171 222 0.04 1034 1163 820 361 388 1.52 0.06 1774 1747 1336 591 582 2.03 0.08 2438 2338 1878 813 779 2.03 0.08 2438 2338 1878 813 779 2.54 0.10 3059 2976 2418 1013 992 2.54 0.10 3059 2976 2418 1013 992 3.55 0.14 4327 4264 3694 1442 1421 4.1 0.16 5318 5448 4960 1773 1816 5.1 0.20 5313 5832 5166 1771 1944 Carga de penetración corregida. lb. Esfaczo corregido lb/plg Carga de penetración corregida. lb. Esfaczo corregido lb/plg Carga de penetración corregida. lb. Carga de penet						The second secon		273
3.05 0.12 3039 2976 2418 1013 992 6.35 0.14 3685 3596 3020 1228 1199 4.06 0.16 4327 4264 3694 1442 1421 5.1 0.20 5318 5448 4960 1773 1816 5.6 0.22 5313 5832 5166 1771 1944 Penetración (mm) (pig) Carga de penetración corregida, lb. Esflact2e corregido lh/plg 0.0 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 132 294 114 44 98 0.51 0.02 512 667 396 171 222 1.02 0.04 1084 1163 820 361 588 1.52 0.06 1774 1747 1336 591 582 1.52 0.06 1774 1747 1336 591 582 2.54 0.10 3059 2976 2418 1013 992 2.54 0.10 3059 2976 2418 1013 992 3.56 0.14 4327 4264 3694 1442 1421 4.1 0.16 5318 548 4960 1773 1816 5.1 0.20 Gráfice CBR Gráfice CBR Gráfice CBR Gráfice CBR Gráfice CCBR Gráfice CCBR Gráfice CCBR Gráfice CCBR								445 626
6.35 0.14 \$685 3596 3020 1228 1199 4.06 0.16 4327 4264 3694 1442 1421 5.1 0.20 5318 5448 4960 1773 1816 5.6 0.22 5313 5832 5166 1771 1944 Penetración (plg.) Carga de penetración corregida. lb. Esfluerzo corregido Ib/plg. 0.0 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.		0.12						806
4.06				3596		12.00.00		1007
Penetración Carga de penetración corregida, lb. Esfuerzo corregido lh/plg				1997.7	1,000,000			1231
Penetración (mm) (plg) Carga de penetración corregida, lb. Esfluenzo corregido Ih/plg				0.774				1653
(mm) (plg)	-		7,000,000			1771	1944	1722
0.0 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0 0 0 0 0 0.00 0.		Contract to the second	Carga d	le penetración corregi	da, lb.	E	sfactzo corregido	lb/plg.2
0.00								0
0.51	and the second second	0.00	The state of the s		75.70			38
1.02					396			132
2.03	100	and the second s				20,712	388	273
2.54 0.10 3059 2976 2418 1013 992 6.35 0.12 3685 3596 3020 1228 1199 3.56 0.14 4327 4264 3694 1442 1421 4.1 0.16 5318 5448 4960 1773 1816 5.1 0.20 5313 \$832 5166 1777 1944 2230 Gráfico CBR 2200 Gráfico CBR		F 2 0.00					100.000	445
6.35 0.12 3685 3596 3020 1228 1199 3.56 0.14 4327 4264 3694 1442 1421 4.1 0.16 5318 5448 4960 1773 1816 5.1 0.20 5313 5832 5166 1771 1944 2200 Gráfico CBR 2200 Day 1000 Da					100,000,000	100000		626
3.56 0.14 4327 4264 3694 1442 1421 4.1 0.16 5318 5448 4960 1773 1816 5.1 0.20 5313 5832 5166 1771 1944 2200 Gráfico CBR 2200 DB 1000 DB	A Administration of the Control of t		2.704.71	1.000.000				806 1007
4.) 0.16 5318 5448 4960 1773 1816 5.1 0.20 5313 5832 5166 1771 1944 2200 Gráfico CBR 2200 Day 1000 D	3.56	0.14	4327	0.5.5.5			0.00,000,000	1231
2000 Gráfico CBR 2000 Gráfico CBR 2000 Gráfico CBR 2000 Gráfico corregido CBR 2000 1800 1609 1609 1600 1600 1600 1600 1600 16			The first state of the same of	5448	4960			1653
2000 1890 1600 1600 1600 1600 1600 1600 1600 16	5.1	0.20	5313	5832	5166	1771	1944	1722
2000 1800 1600 1600 1000	2200 +		Gráfico CBR		2200	Gráfico	corregido CBR	
1800 1600 1600 1000	2000				2000			
1600 1000	1800 1							/
1409 1200 1200 1200 1200 1200 1200 1200 12				1	1000		1-17-126-1-1	///
690 460 290 0.00 0.05 0.10 0.15 0.20 0.09 0.03 0.10 0.15 0.20 Penetración (plg.)	5				E 1600			/
690 690 690 690 690 690 690 690 690 690	E 1400				B 1400		1	
690 460 290 0.00 0.05 0.10 0.15 0.20 0.09 0.03 0.10 0.15 0.20 Penetración (plg.)	E 1200 +				€ 1200		1	
690 460 290 0.00 0.05 0.10 0.15 0.20 0.09 0.03 0.10 0.15 0.20 Penetración (plg.)	1000		1/		E 1000		1	
680 400 200 0.05 0.16 0.15 9.20 Penetración (plg.)	E 800		1/		₹ 800			
290 200 200 200 200 200 200 200 200 200	610		*/		B 600	1/		
200 200 200 0.05 0.10 0.15 0.20 0.06 0.08 0.10 0.15 0.15 0.15 0.15 0.06 0.08 0.08 0.08 0.10 0.15 0.15 0.15 0.15 0.15 0.15 0.15	400.		1/		S 400	1/		
0 0.05 0.16 0.15 0.20 0.09 0.08 0.10 0.15 0.25 0.09 Penetración (plg.)	2002	1			+	//		
0.00 0.05 0.16 0.15 0.20 0.08 0.05 0.10 0.15 0 Penetración (plg.) Penetración (plg.)	3 400	1			8///			
Penetración (plg.) Penetración (plg.)			0.10 0.15	9.20		0.04	010 015	9.20
RESUMEN		Pe		(.58%)	10000			7147
	-		RE	SUMEN			1	
MOLDE N. Golpes D. Seca, Kg/m ³ Carga (0.1plg.), lb Carga (0.2plg.), lb CBR (0.1plg.) CBR (0.2plg.)					Carga (0.2plg.), lb	CBR (0.1ptg.)	CBR (0.2mlg.)	
CI 36.00 2.272.00 1.013.00 1.771.00 101% 118%			2,272.00	1,013.00	1,771.00			
CN \$6.00 2,176.00 992.10 1,944.10 99% 130%							130%	
C3 56.00 2,196.00 806.10 1,722.10 81% 115% Densidad Seca mic: 2,160 Kg/m3 CBR (Asumido): 95%	42 1	30,00	Densidad Seca más	s: 2,160		\$1%	115%	

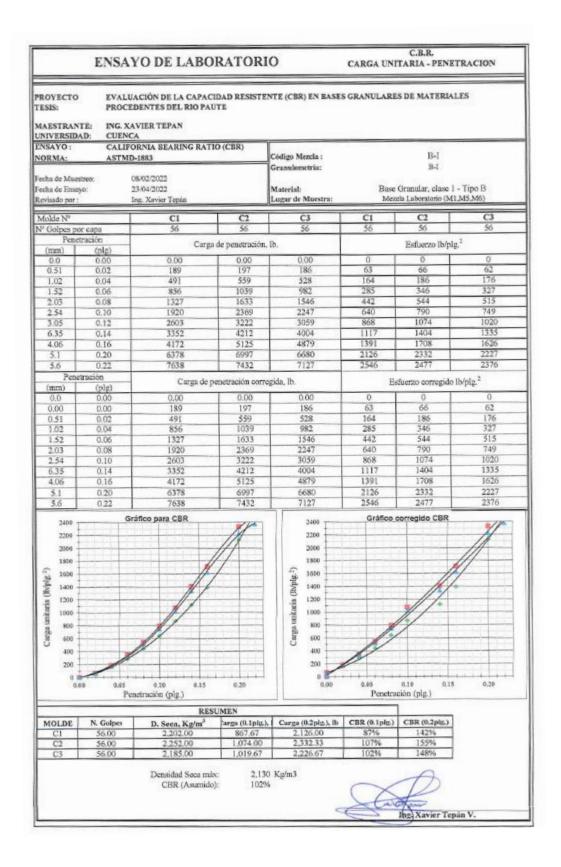


8.12 Resultados de laboratorio mezcla granulométrica B-I.



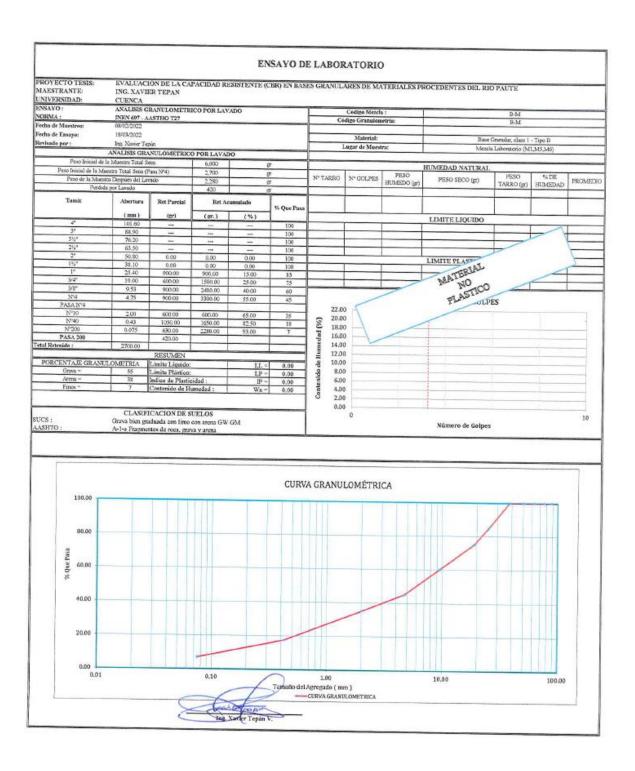


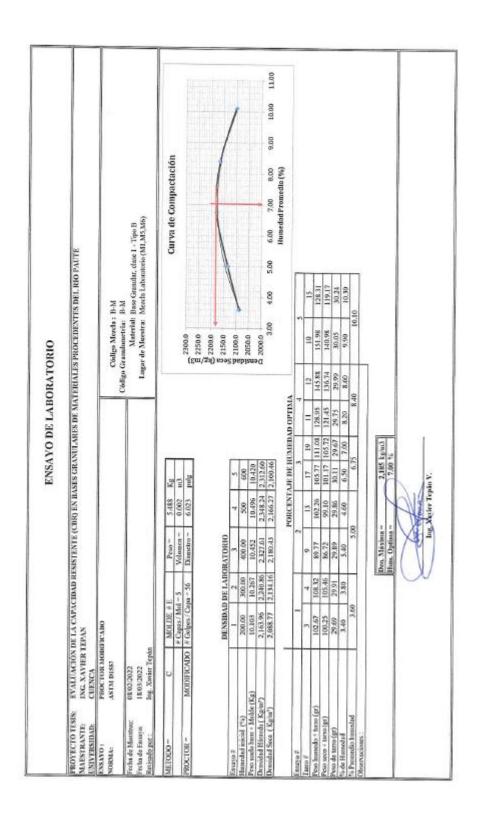
		ENSAY	O DE	LABO	RATOR	RIO			C.B.R. REGISTRO			
PROYEC	CTO TESIS:	EVALUACIÓN RIO PAUTE	DE LA CA	PACIDAD 1	RESISTENTE	(CBR) EN BASES	GRANULARES	DE MATERIAI	LES PROCEDENTE	S DEL		
MAESTI		ING, XAVIER T	EPAN									
ENSAYO		CALIFORNIA E	BEARING	RATIO (CE	(R)							
NORMA	:	ASTMD-1883			100	Código Mezcla :			B-I			
	Muestreo:	08/02/2022				Código Granulome	ria:		B-I			
Fecha de l Revisado:		23/04/2022 lng. Xavier Tepán				Material:			2000 400 400			
						Lugar de Muestra:			clase 1 - Tipo B terio (M1,M5,M6)			
					Dates I	Holdes						
'eso del :	martille = 10 Lbs	Molde N°	Altura o	caida del m	Molde N°			Numero de e				
Diametro		0.1524 m	6.000	plgs.	0.1524	C2 m 6.000	plgs.	Molde N* 0.1524	m 6.000	plgs		
Altum = Volumen	in a second seco	0.1170 m	4.606		0.1170	m 4.606	plgs.	0.1170	m 4.606	plgs		
770	_	0.002134 m ³			0.002134	m ^a	1870AVVI.	0.002134	m¹			
Molde Golpes			N°		C1		C2		C3			
Gorpes			Nº	ANT	ES DE INM	The Party of the Control of the Cont	56		56			
Peso suei	o húmedo + molde		Kg	-0111	12.785		12.876	T		12.420		
Peso de n	nolde o húmedo		Kg		7,786		7.743			7.423		
Peso suel			Kg Kg		4,699	444	5.133 4.807			4.997		
Densidad	The second second		Kg/m3		2,342,000		2,405.000		2.34	4.663		
Densidad	Tarro Nº	Kg/m3 2.202.000 2,252.000		2,185.0		-						
	Peso húmedo +	+ recipiente gr		218.00	221.64	133.94	8 110.85	135.49	17			
9	Peso seco + reci	ecipiente gr 206.41		210.43	127.89	105.30	128.64	154.91 146.37				
KUMEDAD	Peso de agua Peso de recipier	itile	nile	nile	gr	11.59	11.21	6.05	5.55	6.85	8.54	
E	Peso seco	ile	gr	30.22 176.19	29.91 180.52	30.07 97.82	30,20 75.10	30.24 98.40	30.11			
	Contenido de ag	çua	%	6.58	6.21	6.18	7.39	6.96	116.26 7.35			
_	Promedio		%		6.39		.79		7.15			
Inicial			LEC	TURAS D	E HINCHAN 0.000	ILENTO (0.01mm	000		0.000			
24	Horas				0.000		.000	-	0.000	-		
48 72	Horas Horas				0.000		.000		40.000			
96	Horas				2.000		.000	-	55.000 65.000			
Expansión			%		0.45		.56		0.56			
Dans and	o húmedo + molde		**		UÉS DE INM							
Peso de m			Kg Kg		2.805 7.786		.905 743		12,435 7,423			
	o húmedo		Kg		5.019		162		5.012			
Peso suelo Densidad			Kg		1.675		901		4.644			
Densidad	~		Kg/m3 Kg/m3		2352 2190		419 250	-	2348 2176			
	Tarro X2	0004040000		21	13	15	11	16	9			
Ω	Peso seco + reci		gr er	179.68 169.19	194.64 183.59	152.33	183.39	183.27	153.26			
EDA	Peso de agun	- value	्र	10.49	11.05	143.72 8.61	172.76	172,35 10.92	143.92 9.34	_		
HUMEDAD	Peso de recipien	te	gr	30.22	29.86	30.24	29.75	29.86	29.89			
	Peso seco Contenido de ag	en .	97 %	7.55	153.73 7.19	7.59	7.43	142.49 7.66	114.03			
	Promedio		%		7.37		51	7.00	7.93			
)bservncie	ones:											
	1	r Tepán V.										
	Ing. Xavie	r Tepán V,										



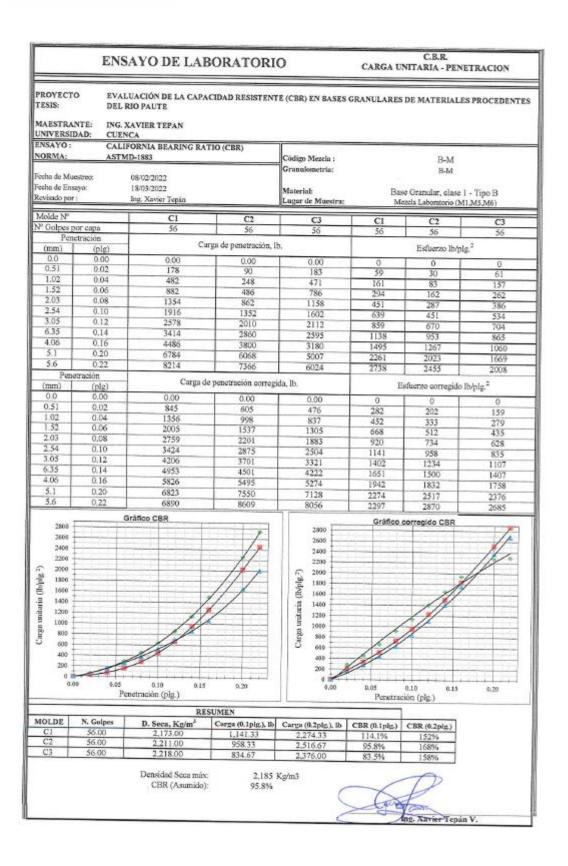


8.13 Resultados de laboratorio mezcla granulométrica B-M.



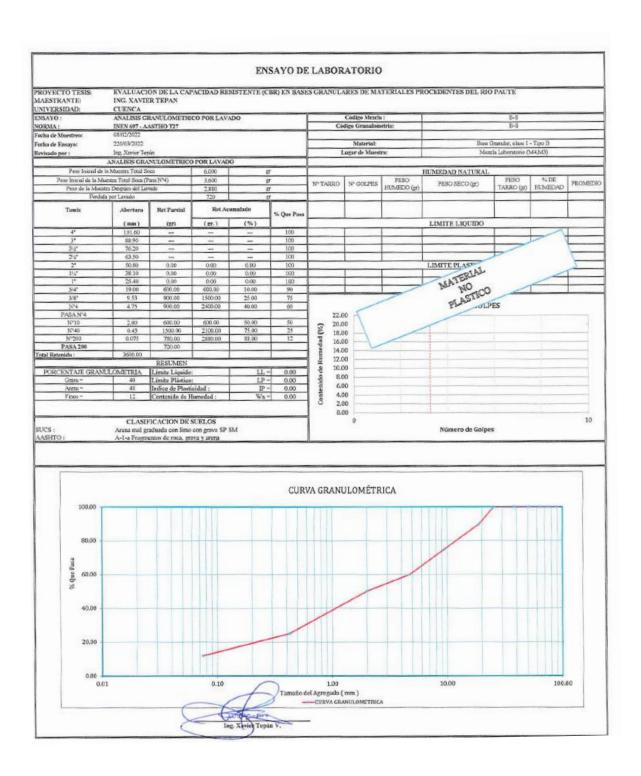


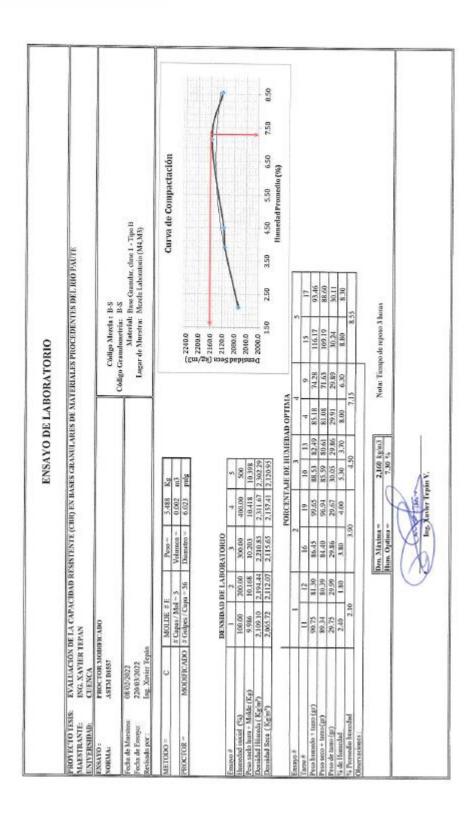
		ENSAY	O DE	LABO	RATOI	RIO			C.B.R. REGISTRO	
e su en ac	K	OPAULE		PACIDAD	RESISTENTE	(CBR) EN BASES	GRANULAR	ES DE MATERI/	ALES PROCEDENT	ES DEL
MAESTE		G. XAVIER T UENCA	EPAN							
ENSAYO		ALIFORNIA I	BEARING	RATIO (CE	(8)					
NORMA		STMD-1883			***	Código Mezcla :			B-M	
Fecha de	Muestreo: 08	/02/2022				Código Granulome	ed.		B-M	
Fochs de l		/03/2022			1	congo or manua.			D-M	
Revisado	por les	z. Xavier Tepán				Material:			ir. clase 1 - Tipo B	
						Lugar de Muestra:		Mezela Labor	ratorio (M1_M5_M6)	
Peso del s	martillo = 10 Lbs		4 January	sette del	Dates 1			222703017355	- Transaction	
Con Ger		olde N°	C1	caida dei m	Molde N°	dgs. C2		Numero de Molde N°	eapas = 5	
Diámetro	=	0.1524 m	6.000		0.1524		plgs.	0.152	Commence of the Commence of th	plgs
Altum = Volumen	_ l.	0.1170 m	4.606	plgs.	0.1170		plgs.	0.117	0 m 4.606	plgs
voidmen	- 0	.002134 m²			0.002134	m ³		0.002134	m ³	
Molde			No.		CI	- 0	C2		C3	
Golpes			N ^e		56		56		56	
Boos and	o húmedo + molde		10.	ANT	ES DE INM	Name and Address of the Owner, where the Owner, which the Owner, where the Owner, where the Owner, where the Owner, which the				
Peso suei Peso de n			Kg Kg		12.705		12.78			12.492
7 7 7 7 7 1	o húmedo		Kg		4.919		7.74 5.04			7.423
Peso suel			Kg		4.639	_	4.72			5.069 4.735
Densidad	The state of the s		Kg/m3		2,305,000		2,363.00	Andrew Co.	2.5	75.000
Densidad	Mary Mary 1997		Kg/m3		2,173,000		2,211.00	0	The second secon	18.000
	Tarro Nº Peso húmedo + rec	inlants		10	12	1	9	3	6	1
9	Peso seco + recipie		gr	121.92 116.70	203.26 193.36	201.09	195.9		213.26	
×Q.	Peso de agua	Life	gr	5.22	9.90	189.39 11.70	9.90		201.50	_
TOMEDAD	Peso de recipiente		gr	30.05	29.99	30.22	29.89		11.76 30.07	_
E	Peso soco		gr	86.65	163.37	159.17	156.1	45.14.5	171.43	
	Contenido de agua		94	6.02	6.06	7.35	6.34	7.26	6.86	
	Promedio		%		6.04		.85		7.06	
Inicial			LEC	TURASD	0.000	MENTO (0.01mm	000	_		
24	Horas				3.000		.000	_	30.000	
48	Horas				2.000		.000		40.000	
72	Horas				6.000	62	.000		55.000	
96 Expansión	Horas		92		5.000		.000		65.000	
- Westinger			56		0.56 JÉS DE INM		.56		0.56	
Peso suelo	húmedo + molde		Kg		2.720		.805		12.494	
Peso de m			Kg		.786		743		7.423	_
Peso suele			Kg		.934	5.	062		5.071	
Peso suelo Densidad	10000		Kg		.605		715		4.738	
Densidad Densidad			Kg/m3 Kg/m3		2312 2158		372		2376	
	Tarro Ne		regrett2	14	17	7	209	5	2220	
520	Peso húmedo + reci		gr	152.21	166.26	189.50	179.3		207.39	
HUMEDAD	Peso seco + recipier	ite	gr	144.34	156.89	178.86	168.78	199.35	196.33	
W	Peso de agua Peso de recipiente		gr	7.87	9.37	10.64	10.53		11.06	
≘	Peso seco		gr	114.15	30.11 126.78	29.84 149.02	30.20	**************************************	29.86	
	Contenido de agua		96	6.89	7.39	7.14	7.60	7.39	166.47	
	Proenctio		96		7,14		37		7.02	
Observacie	nes:		-990x 0.36x1		Christian Communication					
and the second second	7	7	***************************************							
1	DE									
5	Action		e e							
	Ing. Xavier T	cpán V.								



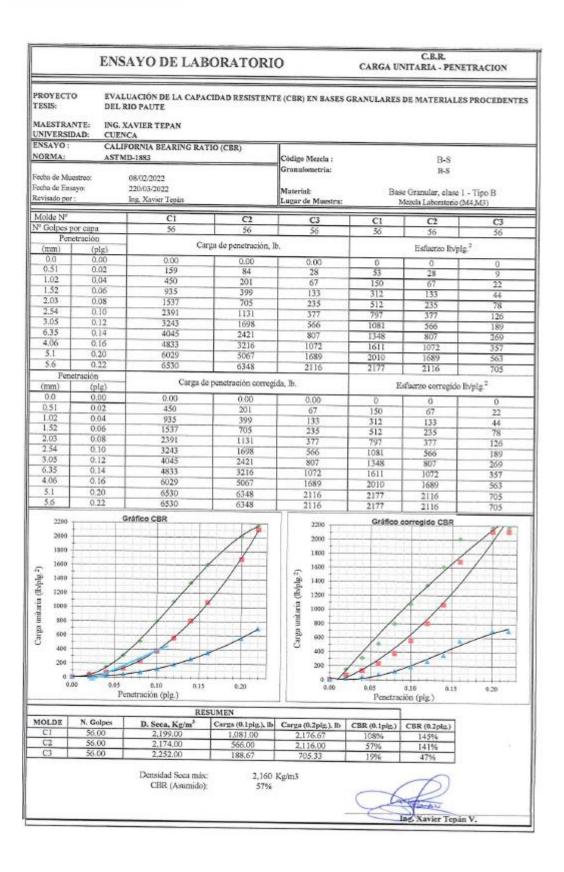


8.14 Resultados de laboratorio mezcla granulométrica B-S.



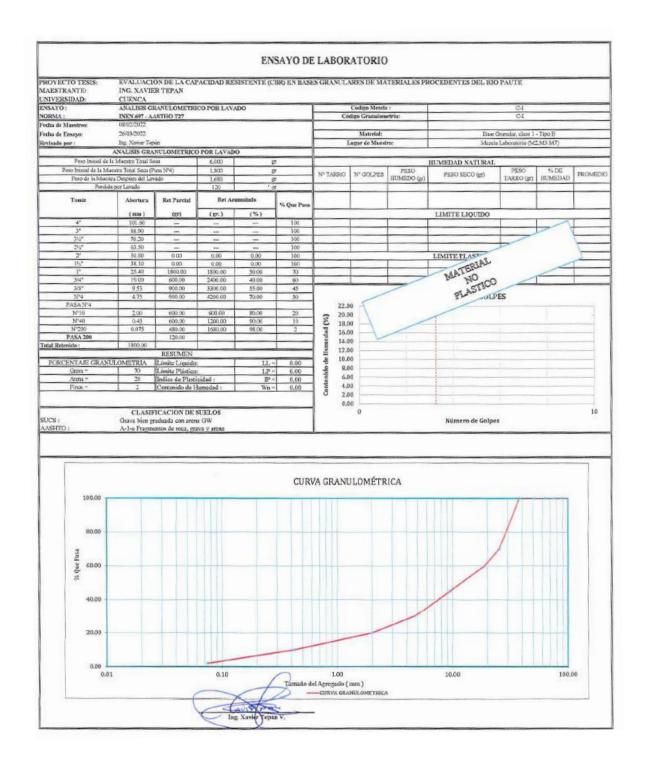


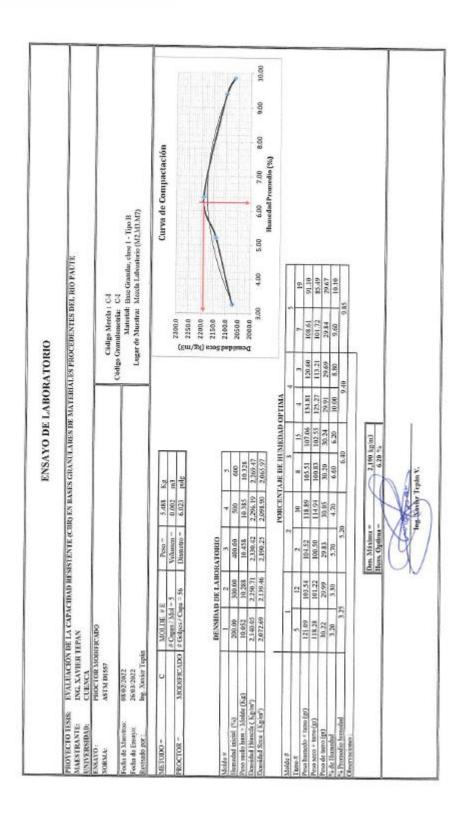
		ENSAL	ODLI		RATOR)	REGISTRO
PROYECT	O TESIS:	RIO PAUTE		ACIDAD R	ESISTENTE	(CBR) EN B	ASES GE	ANULARES D	E MATERIALI	ES PROCEDENTES DI
MAESTRA		ING. XAVIER T	TEPAN							
ENSAYO:		CALIFORNIA	BEARING R	ATIO (CB)	(3					
NORMAI		ASTMD-1883				Código Meac	ln :		В	S
echa de N	fuestreo:	08/02/2022				Código Gran	alometria		В	-S
Fecha de En Revisado po		220/03/2022 Ing. Xavier Topis			1	Materials			Base Granular,	close 1 - Tino B
nevisado po	**	ing. Anvier reper			- 11	Lugar de Mu	estra:			sterio (M4,M3)
				0.000	Dates N	Moldes				
eso del m	artillo = 10 Lbs			ida del ma	Molde N°		C2		Numero de ca Molde Nº	pas = 5
Diametro :		Molde N* 0.1524 m	6.000 p	des.	0.1524		000	plgs.	0.1524	
Altura =		0.1170 m	4.606 I	-	0.1170	777.14	.606	plgs.	0.1170	m 4,606 p
Volumen *		0.002134 m ^s			0.002134	m²			0.002134	m ³
Molde			Nº		Cl		C			C3
Golpes			Nº		56		56			56
			**	ANT	ES DE INM			12.736		12.5
Peso sueto Peso de m	húmedo + mole	ie	Kg Kg		7.786			7.743		7.4
Peso suelo			Kg		5.016			4.993		5.1
Peso suelo	1440		Kg		4.694	-		4.640		4.8
Densidad Densidad	THE CONTRACTOR OF THE PARTY OF		Kg/m3 Kg/m3		2,350.000			2,339.000	-	2,416.0
Densidad	Tarro Ne		Kg/ms	14	6		1	8	4	13
	Peso húmedo	+ recipiente	gr	169.12	198.63		\$1.0I	173.25	182.11	191.23
8	Peso seco + re	cipiente	gr	160.32	187.65		70.05	163.43	171.29	180.79
KUMEDAD	Peso de agua Peso de recipi	onto.	gr	8.80 30.19	10.98		0.96	9.82	29.91	29.86
E	Peso seco		gr gr	130.13	157.58		39.83	133.23	141.38	150.93
	Contenido de	ngua	%	6.76	6.97		7.84	7.37	7.65	6.92
	Promedio		%		6.87		7.6			7,29
Inicial			LEC		E HINCHA	MIENTO	0.0		T	0.000
24	Horns				5.000		25.6			18.000
48	Horas				32.000		38.0			25.000
72	Horas				\$1.000 \$2.000	-	36.0 62.0	the state of the s	-	16.000 52.000
96 Expansión	Horas		%	-	0.45		0.5			0.45
				DESP	UÉS DE IN	MERSIÓN				
V 400 0 0 0 0 0	húmedo + mol	de	Kg		12.910	-	7.7		-	12.598 7.423
Peso de m Peso suele	10100		Kg Kg		7,786 5.124		5.1			5.175
Peso suel	Called Annie and Address Address		Kg		4.771		4.7			4.659
Densidad			Kg/m3		2401		24			2425
Densidad	Seca. Tarro No		Kg/m3	7	2235		21	28	17	2183
	Peso húmedo	+ recipiente	gr	152.21	166.26		52.85	202.21	222.28	203.22
Q	Peso seco + r	scipiente	gr	143.85	156.76	1	43.73	189.00	203.16	185.87
HUMEDAD	Peso de agua		gr	8.36 29.84	9.50 29.75		9.12	13.21 29.83	30.11	17.35 29.86
HUN	Peso de recip. Peso seco	lenie	gr	114.01	127.01		13.51	159.17	173.05	156.01
	Contenido de	agun	%	7.33	7.48		8.03	8.30	11.05	11.12
	Promedio		9%		7.41		8.	17		11.08
Observaci	ones:									1111111
	~	1								
1	Top A	STONEH -								
5	Ing. Xa	vier Tepán V.								



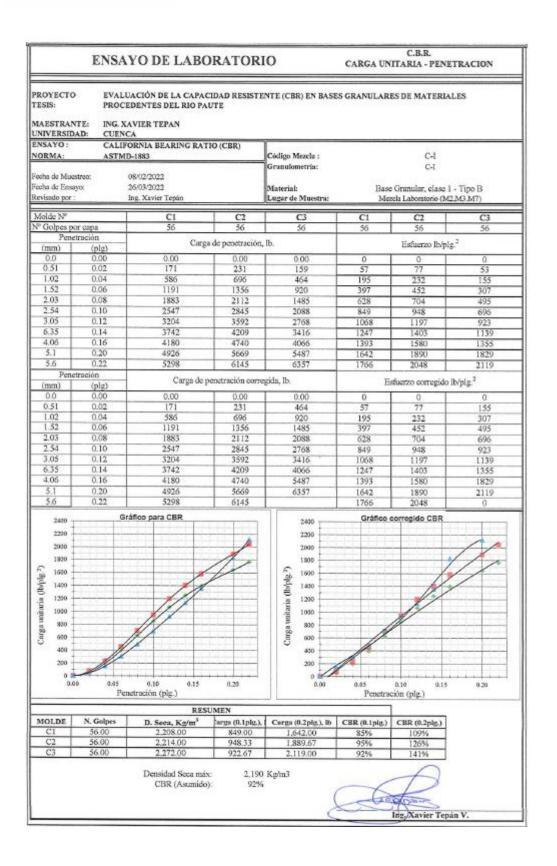


8.15 Resultados de laboratorio mezcla granulométrica C-I.



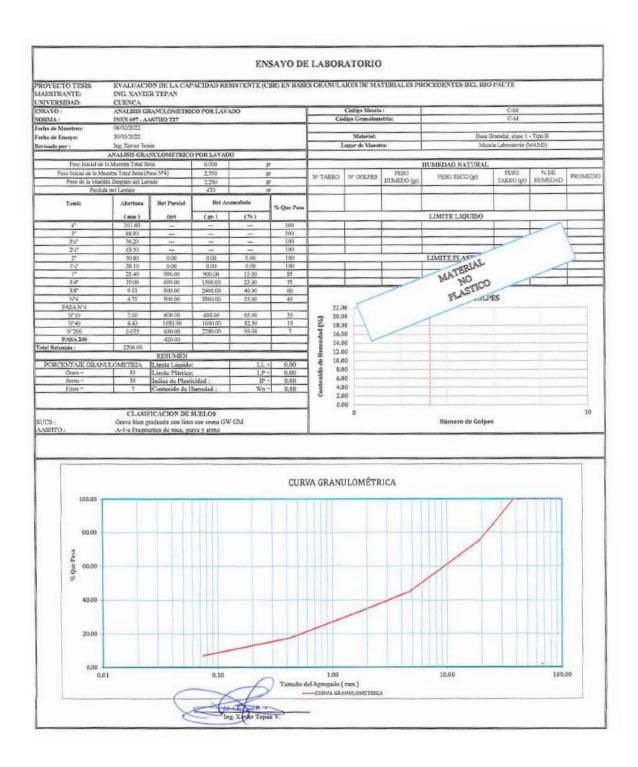


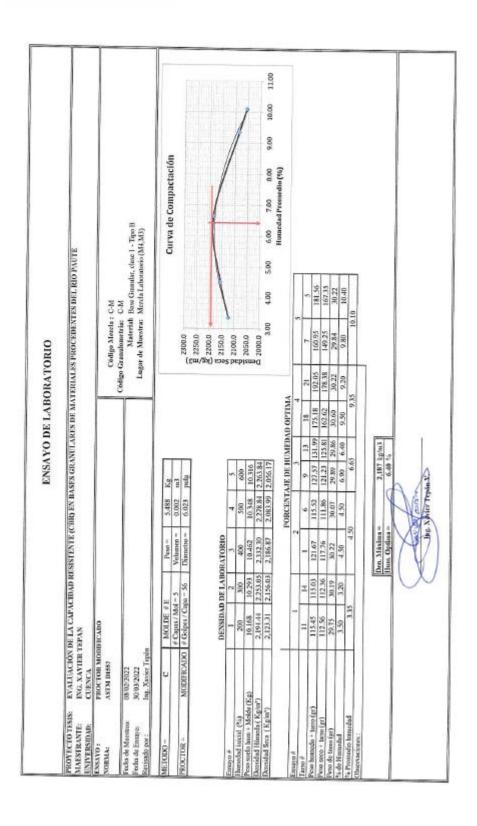
	TO TESIS:	RIO PAUTE		ACIDAD R	ESISTENTE	(CBR) EN B	ASES GR/	ANULARES D	E MATERIALI	ES PROCEDENTES I	DEL
MAESTR. UNIVERS		ING. XAVIER T	EPAN								
ENSAYO		CALIFORNIA B	EARING F	ATIO (CB	R)						
NORMA:		ASTMD-1883				Código Mezel	a :		C	-1	
Fecha de 1	Muestreo:	08/02/2022				Código Gran	ulometria:		C	-1	
Fecha de E		26/03/2022			- 1	(C. C. C					
Revisado p	or †	Ing. Xavier Tepan	1			Material: Lugar de Mu	estra:			elase 1 - Tipo B orio (M2.M3.M7)	
					Dates N	Moldes					
eso del m	sartillo = 10 Lbs			nida del m	artille = 18 p		-		Numero de ca		
Diámetro	=	Molde N* 0.1524 m	C1 6.000	plac	Molde Nº 0.1524		C2 000	plgs.	Molde N* 0.1524	C3 m 6,000	plgs
Altura =		0.1170 m	4.606		0.1170		606	plgs.	0.1170		plgs
Volumen	=	0.002134 m ³			0.002134	m ²	0.002134 m ²				
Molde			Nº I		CI	T	C2			C3	_
Golpes			No.		56		56			56	
				ANT	ES DE INM	-					
-	húmedo + molé	ke	Kg		12.784			12,780			602
Peso de m Peso suelo	The state of the s		Kg Kg	_	7.786		_	7.743 5.037			.423
Peso suele			Kg		4,712			4.725			.849
Densidad			Kg/m3		2,342			2,360		2.	427
Densidad			Kg/m3		2,208	8		2,214			272
	Tarro Nº	Laurinianta		231.14	218.86	1	1.0.22	134.59	9 139.56	11 142 27	_
0	Peso seco + re		gr gr	220.00	207.69		3.35	128.18	132.25	135.43	
HUMEDAD	Peso de agua		gr	11.14	11.17		.87	6.41	7.31	6.84	
8	Peso de recipio	mie	gr	29.83	29.86		0.22	30.07	29.89	29.75	
Ξ	Peso seco		gr %	190.17 5.86	6.28	_	3.13	98.11	7.14	105.68	_
	Promedio	gua	96	2,00	6.07	1	6.60		2.19	6.81	
	1.			TURAS D	E HINCHA!	MIENTO (0					
Inicial					0.000		0.000			0.000	
24	Horas				16.000		30.00			15.000	
48 72	Horas Horas				15.000 50.000		42.00 55.00			22.000 47.000	
96	Horas				\$2,000		62.00			52.000	
Expansión	n		%		0.45		0.53			0.45	
					UÉS DE INI	MERSIÓN					
Peso sueli Peso de n	o húmedo + mole	ie	Kg		7.785	-	7,743			12.605 7.423	_
	o búmado		Kg Kg		5.161		5.055			5.182	
Peso suel	AND DESCRIPTION OF THE PERSON NAMED IN COLUMN 1		Kg		4.823		4.714			4.816	
Densidad	The latest and the la		Kg/m3		2,418		2,369			2,428	
Densidad	Seca.		Kg/m3	2	2,260		2,209	13	19	2,256	
	Peso húmedo	+ recipiente	gr	212.25	208.25	1 1	75.43	122.01	193.24	127.16	
Q	Peso seco + re		gr	199.84	197.00	10	65.65	115.76	181.55	120.38	
HUMEDAD	Peso de agua		19	12.41	11.25		9.78	6.25	11.69	6.78	
SH	Peso de recipi Peso seco	enic	gr	29.83 170.01	29.86 167.14		0.05	29.86 85.90	29.67 151.88	30.22 90.16	
277	Contenido de	agua	%	7.30	6.73		7.21	7.28	7.70	7.52	
	Promedio	8	94		7.02		7.24			7.61	
Observaci	ionesc									ion	
	-	1		A204 (1950)							
	1	1									



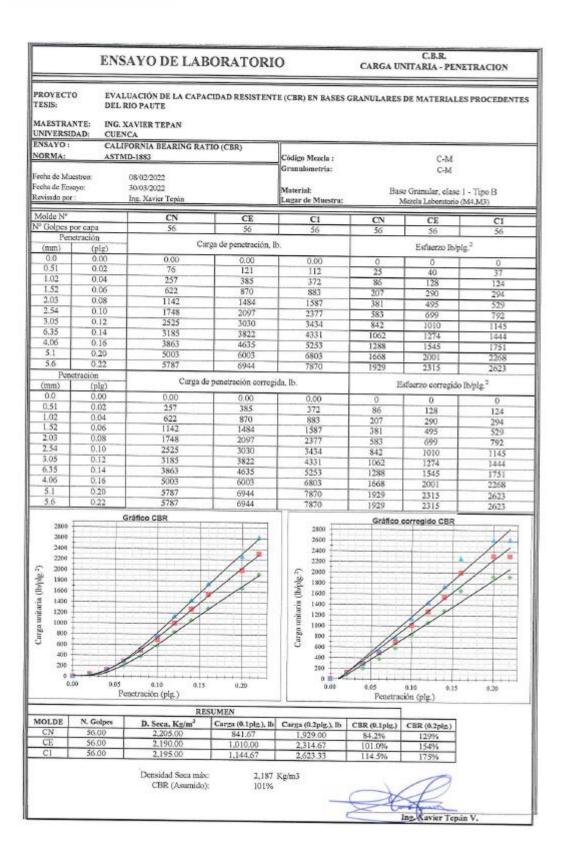


8.16 Resultados de laboratorio mezcla granulométrica C-M.



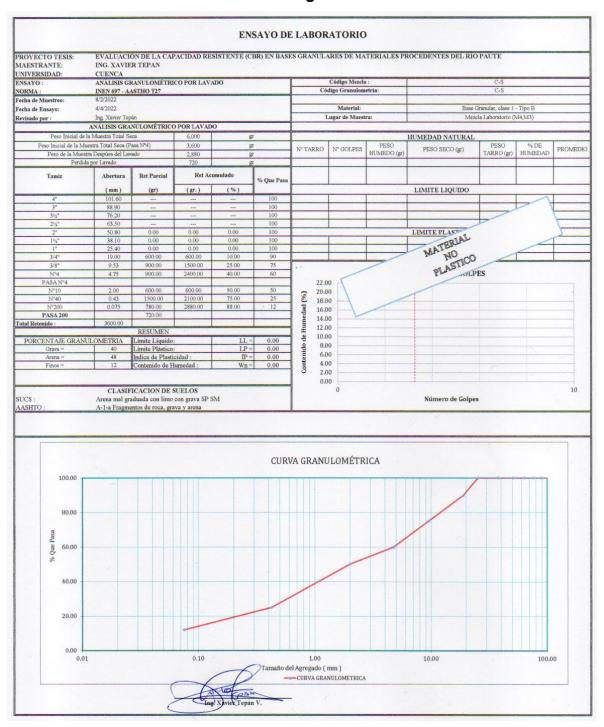


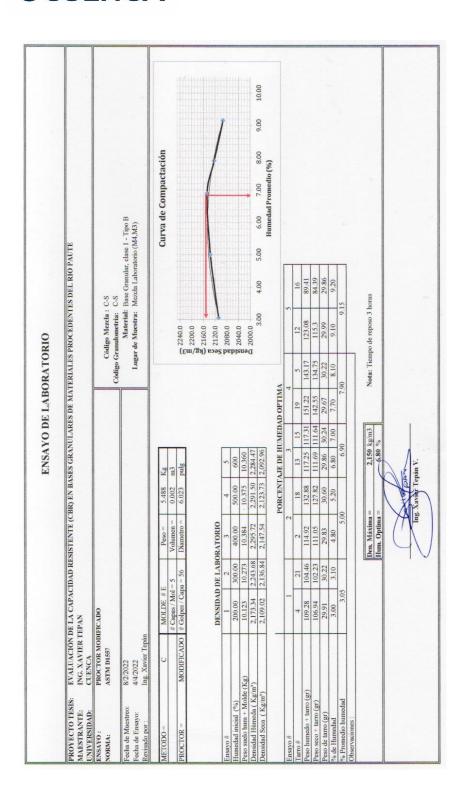
		ENSAY	O DE I	LABOI	RATOR	Ю				C.B.R. REGISTRO	
PROYECT		VALUACIÓN D IO PAUTE	E LA CAP	ACIDAD R	ESISTENTE ((CBR) EN	BASES GI	RANULARES D	E MATERIAI	LES PROCEDENT	ES DEL
MAESTRA		G. XAVIER TI UENCA	PAN								
ENSAYO:		ALIFORNIA BI	EARING R	ATIO (CBI	(3)						
NORMA:	A	STMD-1883			c	Codigo Mes	ecin :			C-M	
Fecha de N	10000000	V02/2022			C	Código Gra	nulometri	80	(C-M	
Revisado po		003/2022 g. Xavier Tepán			1000	Material: Lugar de M	foestra:			r, clase 1 - Tipo B exterio (M4,M3)	
					Dates M		inchia.		Pittern Davi	The state of the s	
eso del m	artillo = 10 Lbs		Altura ca	ida del mi	artillo = 18 pl				Numero de c		
ing:	100	lolde N°	CN		Molde N*		CE		Molde N°	CI	
Diámetro *		0.1524 m	6,000 1		0.1524 n 0.1170 n		4,606	plgs. plgs.	0.1524		plgs plgs
Altura = Volumen :	= 0	0.1170 m 0.002134 m ³	4.606 1	ngs.	0.002134 n		4,000	pigs.	0.002134		buga
Molde			No		CN	T	C	E		CI	
Golpes			No.		56	merés	5	6		56	
Days euclo	húmedo + molde		Kg	ANT	12.740	_		10.896			12.783
Peso de m	and the same of th		Kg		7.768			5.918			7.786
Peso suelo	The backward from the second		Kg		4.972			4.978			4.997
Peso suelo Densidad			Kg/m3		4.707 2.330.000			2,332,000	-	2	341.000
Densidad	The state of the s		Kg/m3		2,205,000	-		2,190.000			195.000
200000000000000000000000000000000000000	Tarro Nº			6	13		19	21	15	18	
155	Peso húmedo + re		gr	213.71	212.32		161,08	130.84	173.52	191.65	
HUMEDAD	Peso seco + recipi Peso de agua	iente	gr	9.49	202.28	+	8.21	6.02	9.02	181.68	,
Ę	Peso de agua Peso de recipiente		gr	De Control Control		30.22	30.24	30.60			
≘	Peso soco		gr	174.15	172.42		123.20	94.60	134.26	151.08	3
	Contenido de agu	9	%	5.45	5.82	-	6.66	6.36	6.72	6.66	
	Promedio		% LEC	TURAS D	5.64 E HINCHAN	MIENTO	The second second second			0.00	
Inicial	30/20				0.000			000		0.000	
24	Horas				2.000		To be a second	000		25.000	
48	Horas Horas				\$4.000 \$1.000			000	-	37.000 55.000	
72 96	Horas		-		55.000			000		60.000	
Expansión	9		%		0.47			41		0.52	
n 1	14-1-1-15		100	DESP	UÉS DE INN		N	10.90	.5		12.79
Peso de m	o húmedo + molde		Kg Kg	-	7.7			5.91			7.78
	o húmedo		Kg	0	4.9	37		4.98	-		5.00
Peso suel			Kg		4.6	Saffra to second		4.64			4,64
Densidad Densidad			Kg/m3 Kg/m3			159		233			217
Dunnid	Tarro Ne		152/1115	11	10		2	1	7	- 8	
500	Peso húmedo + re		gr	193.87	182.75		123.19	142.49	129.75	158.1	
QV0	Peso seco + recip	nente	gr	183.32 10.55	172.26	-	6.40	7.67	7.13	9.34	
HUMEDAD	Peso de agua Peso de recipient	e	gr	29.75	30.05		29.83	30.22	29.84	30.20	
3	Peso seco		gr	153.57	142.21		86.96	104.60	92.78	118.6	
-	Contenido de ago Promedio	133	% %	6.87	7.38		7.36	7.33	7.68	7.87	
Observac	-	0								· comp	
(-	r Tepán V.	-,-								





8.17 Resultados de laboratorio mezcla granulométrica C-S.





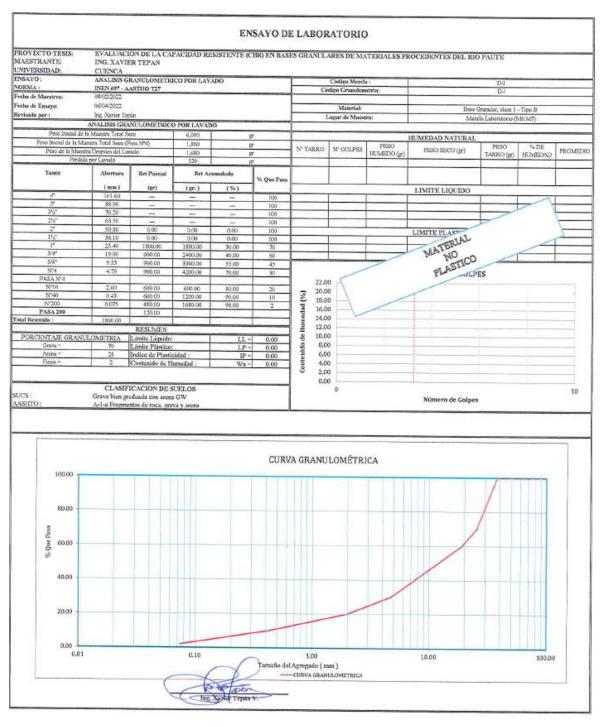


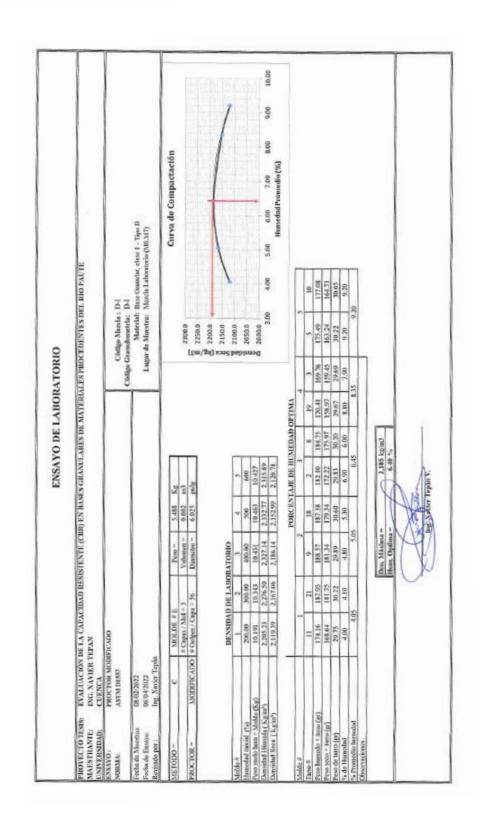
		ENSAYO) DE	LABO	RATOR	OIS				C.B.R. REGISTRO	
PROYECT	ΓΟ TESIS:	EVALUACIÓN D RIO PAUTE	E LA CA	PACIDAD R	RESISTENTE	(CBR) EN B.	ASES GI	RANULARES I	DE MATERIAL	ES PROCEDENT	ES DEI
MAESTR/ UNIVERS		ING. XAVIER TE CUENCA	PAN								
ENSAYO:		CALIFORNIA BI	ARING	RATIO (CB	R)						
NORMA:		ASTMD-1883				Código Mezcl	a:		C	C-S	
Fecha de N		8/2/2022				Código Granı	lometria	ı:		C-S	
Fecha de Er Revisado po		4/4/2022 Ing. Xavier Tepán			- 11	Material: Lugar de Mu	estra:			clase 1 - Tipo B atorio (M4,M3)	
					Datos N	Moldes					
Peso del m	artillo = 10 L			aída del m	artillo = 18 p Molde N°		C1	.031-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-	Numero de ca	pas = 5	
Diámetro:	=	Molde N° 0.1524 m	CE 6.000	plgs.	0.1524 i		000	plgs.	Molde N° 0.1524		plg
Altura =		0.1170 m	4.606		0.1170		606	plgs.	0.1170		plg
Volumen :	=	0.002134 m ³			0.002134	m³			0.002134	m³	
Molde			Nº		CE	T	C	1		C2	
Golpes			Nº		56		56			56	22192111
				ANT	ES DE INM						
	húmedo + mo	lde	Kg		10.889	_		12.736			12.694
Peso de m Peso suelo			Kg		5.918 4.971		*	7.786 4.950	-		7.743 4.951
Peso suelo			Kg Kg		4.654			4.600			4.615
Densidad			Kg/m3		2,329.000			2,319.000		2,3	320.000
Densidad	sidad Seca Kg/m3		Kg/m3)	2,155.000				162.000
	Tarro Nº	. + mainianta		7 209.69	17 218.96	10	1.01	8 173.25	182.11	13 191.23	
Q	Peso húmedo Peso seco + 1		gr gr	197.90	207.29		0.05	163.43	171.29	180.79	
HUMEDAD	Peso de agua		gr	11.79	11.67	_	0.96	9.82	10.82	10.44	
M	Peso de recip	iente	gr	29.84	30.11).22	30.20	29.91 29.86		
田	Peso seco		gr	168.06	177.18		9.83	133.23	141.38	150.93	
	Contenido de Promedio	agua	%	7.02	6.59		7.6	7.37	7.65	7.29	- In case of
	Tromedio				E HINCHA!	MIENTO (0.				1.25	
Inicial					0.000		0.0			0.000	
24	Horas				0.000		17.0			22.000	
48	Horas			Commence of the second	4.000	-	31.0			38.000	
72 96	Horas Horas				60.000 60.000	_	55.0			50.000 52.000	
Expansión			%		0.52		0.4			0.45	
				DESP	UÉS DE INN	MERSIÓN					
	húmedo + mo	lde	Kg		0.913		12.8			12.598	
Peso de m Peso suelo			Kg Kg		5.918 4.995		7.75 5.16	Andrew Committee Com		7.743 4.855	
Peso suelo		/ - 	Kg		4.665		4.7			4.855	
Densidad			Kg/m3	AND DESCRIPTION OF THE PERSON NAMED IN COLUMN 2 IN COL	2340		239			2275	
Densidad			Kg/m3		2186		220			2048	office and
	Tarro № Peso húmedo	+ recipiente	gr	199.19	3 201.87		2.85	202.21	17 222.28	13 203.22	-
q	Peso seco +		gr	188.04	190.47		3.73	189.00	203.16	185.87	
EDA	Peso de agua		gr	11.15	11.40	9	.12	13.21	19.12	17.35	
HUMEDAD	Peso de recip	iente	gr	29.83	29.69		2.51	29.83	30.11	29.86	
田	Peso seco Contenido de	agua	gr %	7.05	160.78 7.09		3.51	159.17 8.30	173.05 11.05	156.01 11.12	
	Promedio	-0	%		7.07		8.1		11.05	11.08	
Observacio	ones:										
		-1/									
	(As	WO CPAN									
	Ing. Y	vier Tepán V.									
	IIIg. A	erici Tepan v.									

ROYECTO ESIS: IAESTRAN' NIVERSIDA	DEL RIC	ACIÓN DE LA CAPAC D PAUTE VIER TEPAN A	IDAD RESISTENTE	(CBR) EN BASES G	RANULARES D	E MATERIALES I	PROCEDENTES
NSAYO:		RNIA BEARING RAT				C-S	
ORMA:	ASTMD	-1883		Código Mezcla : Granulometria:			
cha de Mues	tean 0	/2/2022		Granulometria:		C-S	
echa de Mues echa de Ensay		/4/2022		Material:	Base	Granular, clase 1 -	Tipo B
evisado por :	0.50	ng. Xavier Tepán		Lugar de Muestra:		ezela Laboratorio (M-	
							64
Molde No		CE	C1	C2 56	CE 56	C1 56	C2 56
Golpes po	r capa ración	56	56		36		
(mm)	(plg)	Car	ga de penetración, lb.			Esfuerzo lb/plg.	2
0.0	0.00	0.00	0.00	0.00	0	0	0
0.51	0.02	235	214	148	78	71	49
1.02	0.04	690	628	465	230	209	155
1.52	0.06	1278	1163	875	426	388	292
2.03	0.08	1951	1775 2497	1343 1895	650 915	592 832	632
2.54 3.05	0.10	2744 3669	3338	2539	1223	1113	846
6.35	0.12	4686	4264	3247	1562	1421	1082
4.06	0.14	5561	5059	3856	1854	1686	1285
5.1	0.20	7163	6516	4971	2388	2172	1657
5.6	0.22	7611	6924	5283	2537	2308	. 1761
	tración	Caron de	penetración corregio	la lb	D.	sfuerzo corregido ll	ypla ²
(mm)	(plg)	7	And the second				
0.0	0.00	0.00	0.00	0.00	0	0	0
0.51	0.02	235	214	148	78	71	49
1.02	0.04	690 1278	628 1163	465 875	230 426	209 388	155 292
2.03	0.08	1951	1775	1343	650	592	448
2.54	0.10	2744	2497	1895	915	832	632
3.05	0.12	3669	3338	2539	1223	1113	846
6.35	0.14	4686	4264	3247	1562	1421	1082
4.06	0.16	5561	5059	3856	1854	1686	1285
5.1	0.20	7163	6516	4971	2388	2172	1657
5.6	0.22	7611	6924	5283	2537	2308	1761
2600 2400 2200 2000 1800 1600 1600 1600 1000 1000 1000 1	00 0.05	netración (plg.) RI D. Seca, Kg/m³ 2,181.00 2,155.00 2,162.00 Densidad Seca má	Carga (0.1plg.), lb 914.67 832.33 631.67	2600 2400 2200 2200 2000 1 1800 1 1800 1 1400 1 1200 1 1000 200 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0.05	0.10 0.15 ción (plg.) CBR (0.2plg.) 159% 145% 110%	0.20

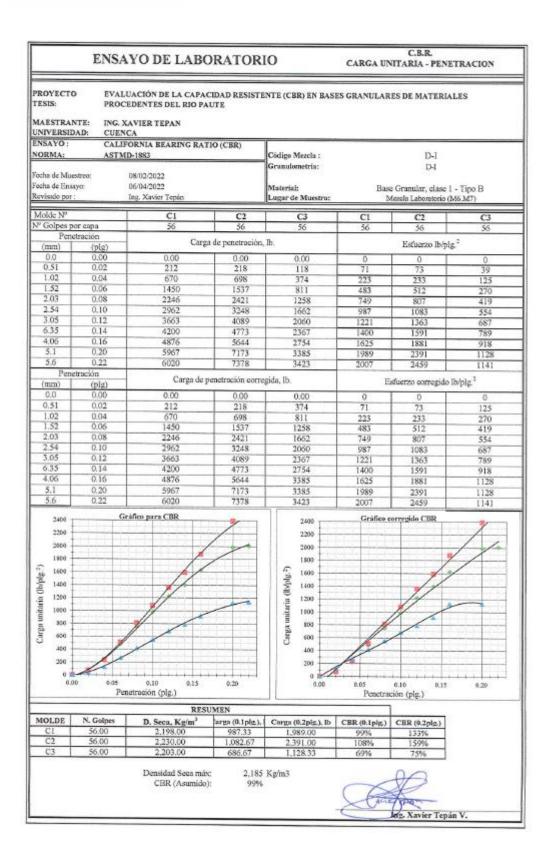


8.18 Resultados de laboratorio mezcla granulométrica D-I.



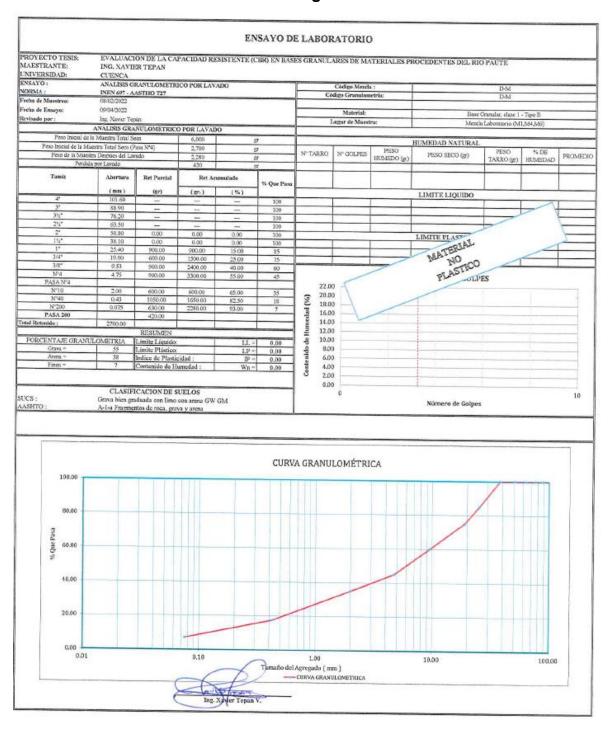


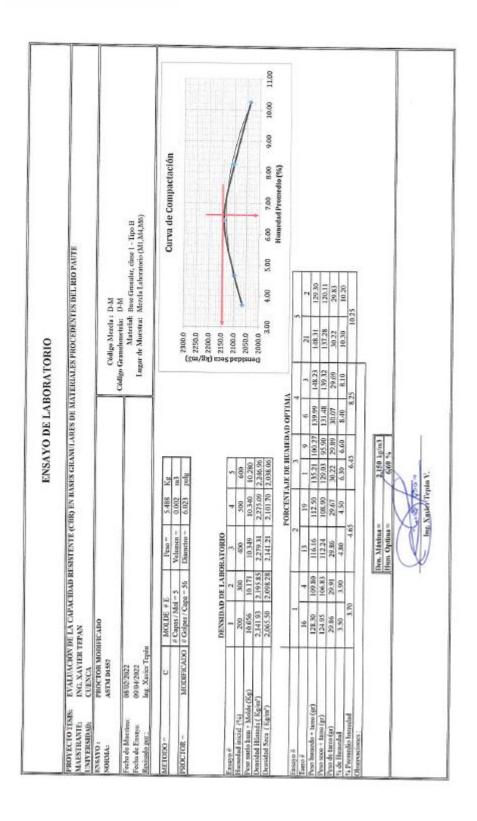
	EN	SAYO DE	LABO	RATOR	RIO				C.B.R. REGISTRO	
PROYEC	TO TESIS: EVALUA RIO PAU	CIÓN DE LA CA TE	PACIDAD I	RESISTENTE	(CBR) EN B/	SES GI	RANULARES I	DE MATERIAI	ES PROCEDENT	ES DEL
MAESTE		TER TEPAN								
UNIVER		RNIA BEARING	RATIO/CE	(8)		_				
NORMA			1	333	Código Merel:				D-I	
Fecha de	Muestreo: 08/02/202	2			Código Granu		rt.		D-I	
Fecha de l				ĺ			*		D-1	
Revisado	por: Ing. Xavie	Tepān			Material: Lugar de Mue	strac			clase 1 - Tipo B satorio (M6.M7)	
				Dates ?					Care Care Care	
eso del r	martillo = 10 Lbs Molde N		nida del m	Molde N*		2		Numero de es Molde Nº		_
Diametro			plgs.	0.1524			plgs	0.1524	m 6.000	pigs
Altura =	0.117		plgs.	0.1170	m 4.6		pigs	0.1170		plgs
Volumen	0.002134	mi ¹	335	0.002134	m³.			0.002134	m³	
Molde		Nº		Cl		C2			C3	
Golpes		N°		56		56			56	
n	o húmedo + molde		ANT	ES DE INM	The state of the s					
Peso de n		Kg Kg		12.773 7.786			12.755			12.453
	o húmedo	Kg		4,987			7.743 5.012			7,423 5.030
Peso suel		Kg		4.692			4.759			4.702
Densidad	The second secon	Kg/m3		2,337			2,348			2,357
Densidad	Secu Tarro Nº	Kg/tn3	10	2,198	Table 1		2,230			2,203
	Peso húmedo + recipiente	gr	192.07	13	186	00	203.56	131.46	14	
9	Peso seco + recipiente	gr	182.26	136,04	179		194.54	124.71	160.37 152.05	
ED	Peso de agua	gr	9.81	6.48	7.		9.02	6.75	8.32	
UMEDAD	Peso de recipiente Peso seco	- gr	30.60	29.86	29.	And the latest design of the l	29.91	30.24	30.19	
***	Contenido de agua	gr %	151.66	106.18 6.10	149		164.63	94.47	121.86	
	Promedio	96		6.29	3.	5.32	5.48	7.15	6.83	
					AIENTO (0.0				0,22	
Inicial	Section 1			0.000		0.00	0		0.000	
24 48	Horas Horas			0.000	-	15.00			10.000	
72	Horas			0.000	-	24.00 35.00	Andreas de Company		30,000 50.000	
96	Horas			5.000		50.00			52.000	-
Expansión	1	%		0.39		0.43			0.45	
Dana or 1	o húrnedo + molde	-		UÉS DE INN	TERSIÓN					
Peso sueli Peso de m	A STATE OF THE STA	Kg Kg		2.797 7.786	-	7.74			12.483	
Peso sueli	o húmedo	Kg		5.011		5.09			7.423 5.060	
Peso suele	Principle Life Control of the Contro	Kg		4.665		4.78	3		4.672	
Densidad Densidad		Kg/m3		2,348		2,38	-		2,371	
Justund	Тагто Же	Kg/m3	1	2,186	6	2,24	1 16	11	2,189	
	Peso húmedo + recipiente	gr	138.00	129.13	165		183.72	206:30	158.46	_
M D	Peso seco + recipiente	gr	130.49	122.35	157	47	174.21	192.83	148.58	
HUMEDAD	Peso de agua Peso de recipiente	gr	7.51	6.78	8.0		9.51	13.47	9.88	
28	Peso seco	gr gr	30.22 100.27	30.22 92.13	30) 127		29.86 144.35	29.75 163.08	30.22 118.36	_
	Contenido de agua	%	7.49	7.36	6.3		6.59	8.26	8.35	
	Promedio	56	18	7.42		6.47			8.30	
Observaci	onex onex)					************			
	Ing. Mavier Tepan	2								



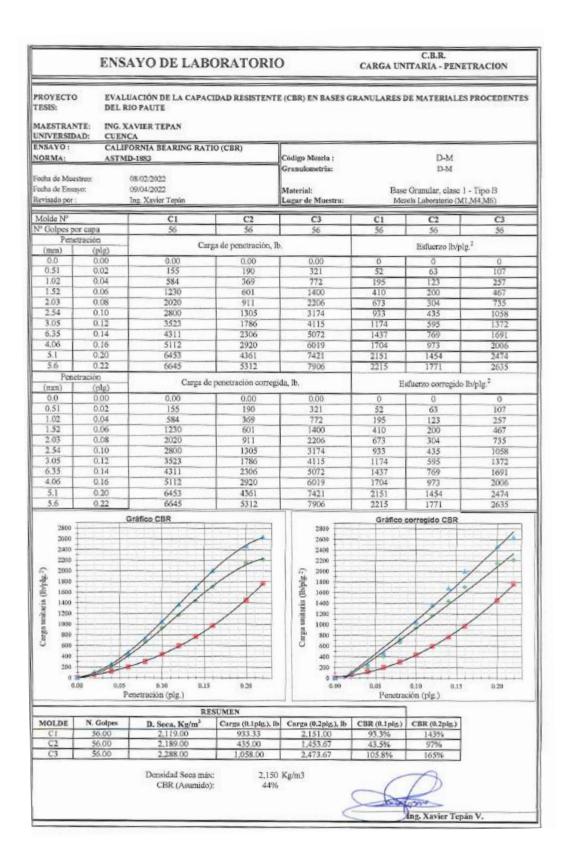


8.19 Resultados de laboratorio mezcla granulométrica D-M.



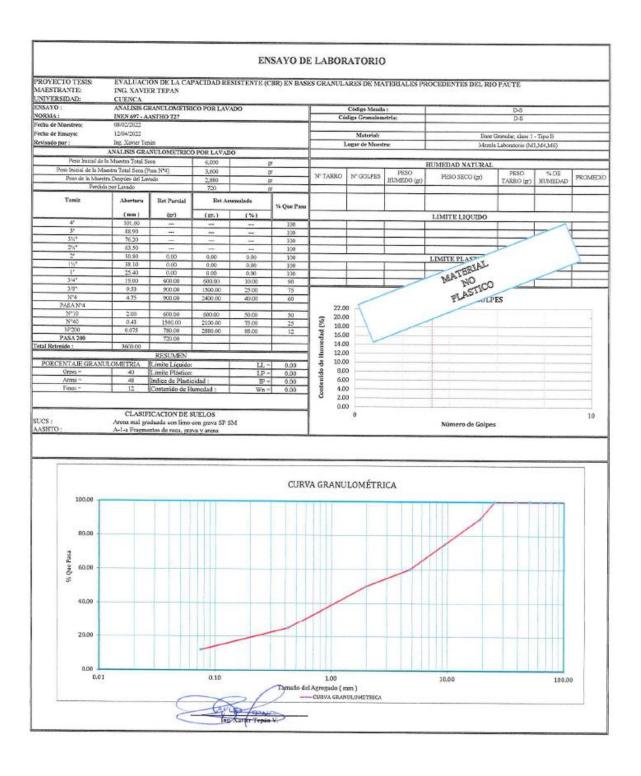


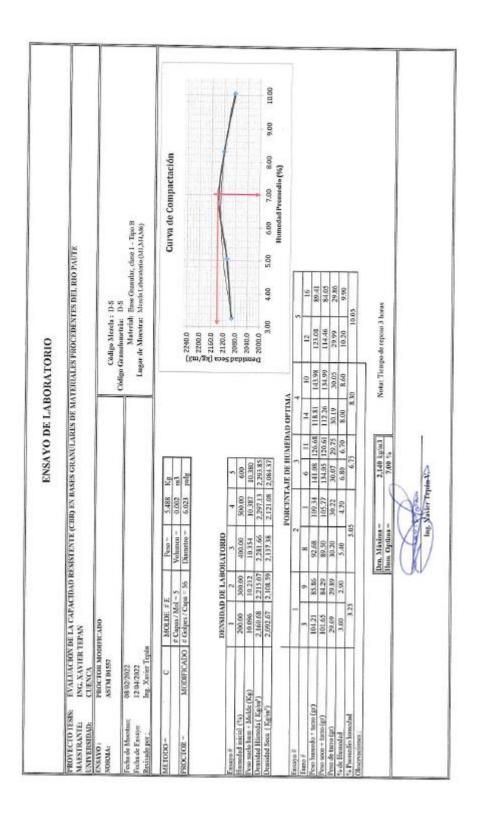
RI	C.B.R. EGISTRO
E MATERIALES	PROCEDENTES DEL
D-M	4
D-M	4
Base Granular, cla	sse I - Tipo B
Mezela Laboratorio	o (M1,M4,M6)
Contract of the	ration.
Numero de capa Molde N°	as = 5
0.1524 m	
0.1170 m	
0.002134 m ³	
	C3
	56
	10 698
	12.575
	5.152
	4,884
	2,414,000
12	2,288.000
187.83	203.09
179.27	194.49
8.56	8.60
29.99 30.19 149.28 164.30	
5.73	5.23
	5.48
	0.000
	40.000
	45,000
	50.000
	0.43
	12.61
	7.42
	5.19
	4.81 243
	225
7	8
129.75	158.18 148.84
7.13	9.34
29.84	30.20
92.78	118.64
7.68	7.87





8.20 Resultados de laboratorio mezcla granulométrica D-S.





ENSAYO DE LABORATORIO									C.B.R. REGISTRO			
PROYECT MAESTRA		EVALUACIÓN RIO PAUTE ING. XAVIER I		PACIDAD RESISTENTE (CBR) EN BASES GRANULARES DE MATERIALES PROCEDENTES DEL								
UNIVERSI	IDAD:	CUENCA										
ENSAYO:	PER PER P	CALIFORNIA	BEARING R	ATIO (CBI	(000)	UNITED STORY	(e-C)		14.0	0.05		
		ASTMD-1883				Código Mezeta :			D-S			
P. Gatter, and St. Francisco.		08/02/2022 12/04/2022				Código Grunulometria: D-S						
Revisado por :		Ing. Xavier Yepan				Material: Lugar de Muestra:			Base Granular, clase 1 - Tipo B Mezela Laboratorio (M1,M4,M6)			
				_	Dates M	Moides						
Peso del m	artillo = 10 Ll			ida del m	artillo = 18 p				Numero de ca			
Diámetro = Altura = Volumen =		Molde N° C1 0.1524 m 6.000 plgs. 0.1170 m 4.606 plgs. 0.002134 m²			0.1524 : 0.1170 : 0.002134 :	m 6.0 m 4.6	C2 6,000 plgs. 4,606 plgs.				plgs	
Molde		7///	Nº		CI	T	C2			CE		
Golpes Nº				56		56			56			
				ANT	ES DE INM							
	húmedo + moi	ide	Kg		12.810 7.786			12.790 7.743			10.947	
Peso de molde Peso suelo húmedo			Kg Kg	5.01				5.047		5.029		
Peso suelo seco Kg				4.68			4.715		4.717			
Densidad húmeda Kg/m3				2,354.000			2,365.000		2,356,000			
Densidad 1	Seca Tarro Nº		Kg/m3	3	2.195.000		0	2,209.000	16	18	210.000	
HUMEDAD	Peso húmedo + recipiente		gr	175.45			198.76					
	Peso seco + recipiente		gr	165.76	176.50		.80	152.71	184.90		188.04	
	Peso de agua		gr	9.69	10.70	6.4		8.89	9.92	10.72		
2	Peso de recipiente Peso seco		gr gr	30.22 135.54	29.91 146.59	29.		122.52	29.86 155.04	30.60 157.44		
	Contenido de agua		3/6	7.15			83	7.26	6.40 6.81			
	Promedio		%	7.22			7.04		6.60			
			LEC			MIENTO (0.0				0.000		
Inicial 24	Home			0.000		0.000 20.000		9,000				
48	Horas Horas		26.000			28.000		40,000				
72	Horas			52.000			54,000		50.000			
96	Horas			55,000			62.000 0.53		50.000			
Expansión	1		%	-	0.47 UÉS DE INI	MEDEIAN	0.5.	3		0.45		
Peso suele	húmedo + mo	lde	Кд		12.823	NUICHAIN	12.80	05	T	10.978		
Peso de molde Kg			7.786			7.743		5.918				
Peso suelo húmedo Kg			5,037			5.062 4.673		5.060				
Pese suelo seco Kg Densidad hūmeda Kg/m3			4.685 2360			2372		4.711				
Densidad Seea. Kg/m3			2195			2189		2207				
	Тапто №			1	2		1	9	13	15		
0	Peso húmedo + recipiente Peso seco + recipiente		gr	139.42	155.45	1 11 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	0.98	125.10	142.27	149.17		
WG	Peso de agua		äı äı	7.52	8.92		41	7.26	7.91	8.06		
HUMEDAD	Peso de recipiente		gr	30.22	29.83	29	.75	29.89	29.86	30.24		
=	Peso seco		gr	101.68	116.70		1.82	87.95 8.25	104.50 7.57	7.27		
	Contenido de agua % Promedio %		% %	7.40 7.64		8.	8.42 8.25 8.34		7.42			
Observacio	ones:	P										
	Ing, X	aver Tepán V	-									

