

ANÁLISIS Y CARACTERIZACIÓN FÍSICA, MECÁNICA, QUÍMICA Y PETROGRÁFICA PARA AGREGADOS DE UN BANCO DE SERPENTINITA EN EL MUNICIPIO DE MORAZÁN, EL PROGRESO

Edgar Rolando Velásquez López

Asesorado por la Inga. Dilma Yanet Mejicanos Jol

Guatemala, abril de 2023

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA



ANÁLISIS Y CARACTERIZACIÓN FÍSICA, MECÁNICA, QUÍMICA Y PETROGRÁFICA PARA AGREGADOS DE UN BANCO DE SERPENTINITA EN EL MUNICIPIO DE MORAZÁN, EL **PROGRESO**

TRABAJO DE GRADUACIÓN

PRESENTADO A LA JUNTA DIRECTIVA DE LA FACULTAD DE INGENIERÍA POR

EDGAR ROLANDO VELÁSQUEZ LÓPEZ

ASESORADO POR LA INGA. DILMA YANET MEJICANOS JOL

AL CONFERÍRSELE EL TÍTULO DE

INGENIERO CIVIL

GUATEMALA, ABRIL DE 2023

UNIVERSIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMALA FACULTAD DE INGENIERÍA



NÓMINA DE JUNTA DIRECTIVA

DECANA Inga. Aurelia Anabela Cordova Estrada

VOCAL I Ing. José Francisco Gómez Rivera

VOCAL II Ing. Mario Renato Escobedo Martínez

VOCAL III Ing. José Milton de León Bran

VOCAL IV Br. Kevin Vladimir Armando Cruz Lorente

VOCAL V Br. Fernando José Paz Gonzales

SECRETARIO Ing. Hugo Humberto Rivera Pérez

TRIBUNAL QUE PRACTICÓ EL EXAMEN GENERAL PRIVADO

DECANO Ing. Angel Roberto Sic García (i. a.)

EXAMINADOR Ing. Armando Fuentes Roca

EXAMINADOR Ing. Crecencio Benjamín Cifuentes Velásquez

EXAMINADOR Ing. Claudio César Castañón Contreras

SECRETARIO Ing. Hugo Humberto Rivera Pérez

HONORABLE TRIBUNAL EXAMINADOR

En cumplimiento con los preceptos que establece la ley de la Universidad de San Carlos de Guatemala, presento a su consideración mi trabajo de graduación titulado:

ANÁLISIS Y CARACTERIZACIÓN FÍSICA, MECÁNICA, QUÍMICA Y PETROGRÁFICA PARA AGREGADOS DE UN BANCO DE SERPENTINITA EN EL MUNICIPIO DE MORAZÁN, EL PROGRESO

Tema que me fuera asignado por la Dirección de la Escuela de Ingeniería Civil, con fecha de mayo 2013.

Edgar Rolando Velásquez López



Universidad de San Carlos de Guatemala Facultad de Ingeniería

Escuela de ingeniería civil www.ingenieria.usac.edu.gt



Guatemala, 1 de marzo de 2023

Ingeniero Civil **Hugo Leonel Montenegro Franco**Coordinador del Área de Materiales de Construcción
Escuela de Ingeniería Civil, Facultad de Ingeniería
Universidad de San Carlos de Guatemala

Ingeniero Montenegro:

Por medio de la presente le comunico que he revisado el informe final del Trabajo de Graduación con el tema "ANÁLISIS Y CARACTERIZACIÓN FÍSICA, MECÁNICA, QUÍMICA Y PETROGRÁFICA PARA AGREGADOS DE UN BANCO DE SERPENTINITA EN EL MUNICIPIO DE MORAZÁN, EL PROGRESO"; elaborado por el estudiante de Ingeniería Civil Edgar Rolando Velásquez López, quien se identifica con Registro Académico número 200714259 y Documento Personal de Identificación 1626-99832-0101, considerando que dicho trabajo cumple los requisitos establecidos por la Escuela de Ingeniería Civil. Por lo anterior, doy mi aprobación y recomiendo para su publicación.

Sin otro particular, me suscribo atentamente,

Inga. Dilma Yanet Mejicanos Jol

Dilma Y. Mejicanos Jo

Asesora de trabajo de graduación





Guatemala, 8 de marzo de 2,023

Ingeniero Armando Fuentes Roca Director Escuela de Ingeniería Civil Facultad de Ingeniería Universidad de San Carlos de Guatemala

Estimado Ingeniero Fuentes, Le informo que he revisado el trabajo de graduación "ANÁLISIS Y CARACTERIZACIÓN FÍSICA, MECÁNICA, QUÍMICA Y PETROGRÁFICA PARA AGREGADOS DE UN BANCO DE SERPENTINITA EN EL MUNICIPIO DE MORAZÁN, EL PROGRESO", desarrollado por el estudiante de Ingeniería Civil, Edgar Rolando Velásquez López, quién contó con la asesoría de la Inga. Dilma Yanet Mejicanos Jol.

Considero este trabajo bien desarrollado y representa un aporte para la comunidad del área y habiendo cumplido con los objetivos del referido trabajo, doy mi aprobación al mismo solicitando darle el trámite respectivo.

Atentamente,

mun

ID Y ENSEÑAD A TODOS

Ing. Civil Hugo Leonel Montenegro Franco

Jefe de área de materiales y construcciones civiles.





LNG.DIRECTOR.099.EIC.2023

SINAD DE SAN

DIRECTOR

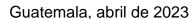
El Director de la Escuela de Ingeniería Civil de la Facultad de Ingeniería de la Universidad de San Carlos de Guatemala, luego de conocer el dictamen del Asesor, el visto bueno del Coordinador de Área y la aprobación del área de lingüística del trabajo de graduación titulado: ANÁLISIS Y CARACTERIZACIÓN FÍSICA, MECÁNICA, QUÍMICA Y PETROGRÁFICA PARA AGREGADOS DE UN BANCO DE SERPENTINITA EN EL MUNICIPIO DE MORAZÁN, EL PROGRESO, presentado por: Edgar Rolando Velásquez López, procedo con el Aval del mismo, ya que cumple con los requisitos normados por la Facultad de Ingeniería.

"ID Y ENSEÑAD A TODOS"

ng. Armando Fuentes Roca

Director

Escuela de Ingeniería Civil







Decanato Facultad de Ingeniería 24189101-24189102 secretariadecanato@ingenieria.usac.edu.gt

LNG.DECANATO.OI.416.2023

SHIVE REIDAD DE SAN CARLOS DE GUATEMAL

DECANA FACULTAD DE INGENIERÍA

La Decana de la Facultad de Ingeniería de la Universidad de San Carlos de Guatemala, luego de conocer la aprobación por parte del Director de la Escuela de Ingeniería Civil, al Trabajo de Graduación titulado: ANÁLISIS Y CARACTERIZACIÓN FÍSICA, MECÁNICA, QUÍMICA Y PETROGRÁFICA PARA AGREGADOS DE UN BANCO DE SERPENTINITA EN EL MUNICIPIO MORAZÁN, EL DE PROGRESO, presentado por: Edgar Rolando Velásquez López, de haber culminado después las revisiones previas responsabilidad de las instancias correspondientes, autoriza la impresión del mismo.

IMPRÍMASE:

Inga. Aurelia Anabela Cordova Estrad

Decana

Guatemala, abril de 2023

AACE/gaoc

ACTO QUE DEDICO A:

Dios Por ser ese amigo que nunca falla, el que ha

estado en los momentos más importantes de mi

vida.

Mis padres Edgar Velásquez y Lety López, por ser los

instrumentos de Dios para darme vida, amor, educación, formación moral y espiritual a través

de esfuerzos y sacrificios.

Mi esposa Lourdes Medrano, por darme siempre su apoyo,

paciencia y amor incondicional en todo

momento.

Mi hijo Edgar Velásquez, por ser esa fuente de amor e

inspiración.

Mis hermanas Karina y Patricia Velásquez, Que la unidad que

ha existido entre nosotros se mantenga por

siempre.

AGRADECIMIENTOS A:

Universidad de San Por haberme dado la oportunidad de formarme

Carlos de Guatemala como profesional durante todos estos años.

Facultad de Ingeniería Por permitirme forjar mis conocimientos en sus

aulas.

Inga. Dilma Mejicanos Por su asesoría y apoyo incondicional en el

presente trabajo de graduación.

ÍNDICE GENERAL

ÍNDIC	CE DE ILI	JSTRACIO	NES	V
LISTA	A DE SÍM	BOLOS		VII
GLOS	SARIO			IX
				XI
				XIII
				XV
	ODOOON	O1 4		
1.	MARCO) TEÓRICC)	
	1.1.	Generalio	lades para	la caracterización del agregado
		serpentin	ita	1
		1.1.1.		y características del agregado1
		1.1.2.		n de la metodología general de
			-	ación3
			1.1.2.1.	
				del agregado3
			1.1.2.2.	Análisis de las propiedades
				mecánicas del agregado9
			1.1.2.3.	Análisis de las propiedades químicas
			1.1.2.0.	del agregado10
			1.1.2.4.	Análisis de las características
			1.1.2.7.	petrográficas del agregado11
				petrogranicas dei agregado 11
2.	LOCALI	ZACIÓN D	EL BANCO	EN ESTUDIO13
	2.1.			ón14
	2.2.		-	fica y extensión15

	2.3.	Vías de	acceso	16
	2.4.	Benefici	os del banco	en el área de influencia17
3.	GEOLO	OGÍA REG	IONAL	19
	3.1.	Marco g	jeológico reg	ional20
	3.2.	Marco g	eológico est	ructural24
	3.3.	Geologí	a del área de	e influencia del banco en estudio 25
	3.4.	•		I del área de influencia del banco en26
4.	DESAF	RROLLO E	XPERIMEN	TAL 29
	4.1.	Caracte	rización físic	a29
		4.1.1.	Granulom	etría bajo la norma NTG 41010 h1
			(ASTM C	-136)30
			4.1.1.1.	Maquinaria y equipo32
			4.1.1.2.	Procedimiento32
			4.1.1.3.	Cálculos y resultados 34
	4.2.	Caracte	rización quír	nica 38
		4.2.1.	Resultado	os del ensayo de la reactividad potencial
			del agreg	ado fino según la Norma NTG 41010
			h13	38
		4.2.2.	Reactivida	ad potencial de los agregados, NTG
			41010 h1	3 (ASTM C-289)40
			4.2.2.1.	Selección y preparación de la
				muestra41
			4.2.2.2.	Procedimiento 42
	4.3.	Caracte	rización petr	ográfica43
		4.3.1.	Usos de l	os análisis petrográficos45
		4.3.2	Selección	de las muestras para el examen

		4.3.3.	Examen de	e la grava natural	. 46
		4.3.4.	Cálculos y	resultados	. 47
			4.3.4.1.	Resultados de la norma COGUANOR	
				NTG 41088, propiedades químicas y	
				mineralógicas	. 48
	4.4.	Caracteri	zación mecá	nica	. 49
		4.4.1.	Ensayo de	e abrasión en la máquina de Los	
			Ángeles, N	lorma COGUANOR NTG 41010 h20	
			(ASTM C-	131)	. 49
			4.4.1.1.	Maquinaria y equipo	. 50
			4.4.1.2.	Procedimiento	. 51
			4.4.1.3.	Cálculos y resultados	. 52
5.	ANÁLIS	IS DE RES	SULTADOS .		. 53
CON	ICLUSION	IES			. 55
REC	OMENDA	CIONES			. 57
BIBL	IOGRAFÍ	A			. 59
ANF	XOS				61

ÍNDICE DE ILUSTRACIONES

FIGURAS

1.	Localización del departamento de El Progreso (área de estudio) con	
	sus colindancias	. 14
2.	Hoja topográfica de El Progreso	. 16
3.	Principales vías de acceso al banco en estudio	. 17
4.	Corte longitudinal de una pieza de serpentinita	. 18
5.	Mapa de identificación de bloques geológicos	. 22
6.	Grafica de resultados del agregado grueso	. 36
7.	Grafica de resultados del agregado fino	. 37
8.	Gráfico de expansión de barras	. 40
9.	Representación microscópica de la composición de la serpentinita	. 48
	TABLAS	
	IADLAS	
l.	Límites de granulometría según la Norma NTG 41007 h1	4
II.	Cantidad de material en unidades de peso para realizar el cuarteo	
	en el ensayo de contenido de humedad	6
III.	Tolerancia de impurezas orgánicas	8
IV.	Límites granulométricos del agregado fino	. 29
V.	Límites granulométricos del agregado fino natural y manufacturado	. 31
VI.	Granulometría del agregado grueso	. 35
VII.	Características físicas del agregado grueso	. 35
/III.	Granulometría del agregado fino para el punto 1	. 36
IX.	Características físicas del agregado grueso	. 37

Χ.	Determinación de la reactividad potencial del agregado fino según la	
	norma NTG 41010 h13	. 38
XI.	Porcentajes de expansión, y expansión promedio de barra ensayada	
	según normativa NTG 41010 h 14	. 39
XII.	Cantidades de material de muestreo para el análisis petrográfico	. 46
XIII.	Resultados del examen petrográfico	. 49
XIV.	Tipo de abrasión según granulometría	. 52
XV.	Resultado de ensavo de abrasión con máquina de los Ángeles	. 52

LISTA DE SÍMBOLOS

Símbolo Significado

Mmol/L Cantidad de una sustancia igual a una milésima de un

mol

°C Grados Celsius

g Gramo± Incerteza

kg/m³ Kilogramo por metro cúbico

m Metro

μm Micrómetromm Milímetro% Porcentajeplg Pulgadas

sss Saturada de superficie seca (Densidad Relativa)

GLOSARIO

Abrasión Acción mecánica de rozamiento y desgaste que

provoca la erosión de un material.

ASTM Sociedad Americana para Pruebas y Materiales

(American Society for Testing and Materials).

Centro de Investigaciones de Ingeniería.

COGUANOR Comisión guatemalteca de Normas.

Deletéreo Dañino o reactivo con la mezcla de concreto.

Disgregación Acción de separar las partes que antes eran las

constituyentes de una totalidad.

NTG Norma Técnica Guatemalteca.

Petrográfico Campo de la petrología que se ocupa de la

descripción y clasificación de las rocas.

RESUMEN

Actualmente Guatemala va en aumento a lo que se refiere en la construcción con concreto y concreto armado y para ello es necesario contar con bancos de agregados pétreos en diferentes partes del país, en este trabajo de investigación se realiza el estudio de un banco de serpentinita, situado en el municipio de Morazán, El Progreso.

Para esto, se utilizó la Norma NTG 41007, en la cual se dan especificaciones de agregados para la fabricación de concreto. NTG 41010 h20 indica el método de ensayo estándar para resistencia a la degradación del agregado por abrasión en la máquina de los Ángeles. NTG 41010 h13 se describe el método estándar para reactividad potencial de agregados por el método químico. NTG 41010 h15 utiliza el método acelerado de barra de mortero para determinar la reactividad potencial álcali-sílice de combinaciones de materiales cementantes y agregados y la norma NTG 41088 indica los estándares para el examen petrográfico de agregados para concreto.

Con los resultados de los ensayos mencionados, se concluyó que el agregado de este banco no es el idóneo para la fabricación de concreto, porque no cumple con todos los parámetros de dichas normas.

OBJETIVOS

General

Realizar la caracterización física, química, mecánica y petrográfica de un banco de material no convencional "serpentinita", ubicado en el Municipio de Morazán, El Progreso, para su utilización en la industria de la construcción.

Específicos

- Caracterizar un banco de serpentinita en el Municipio de Morazán, El Progreso.
- Determinar las propiedades y características del material no convencional por medio de los ensayos según requerimientos de las normas NTG, para su uso en la elaboración de concreto.
- Identificar por medio del examen petrográfico posibles minerales o sustancias que posea la serpentinita y que puedan reaccionar con el concreto.

INTRODUCCIÓN

Uno de los problemas que generalmente se encuentra en la construcción al utilizar el concreto, es la poca verificación y conocimiento de las características de los agregados que se utilizan, lo que propicia con cierta frecuencia resultados diferentes a los esperados, y como se sabe para producir un buen concreto estructural es necesaria una buena calidad de agregados. Este es el punto sobre el que trata este estudio, y tiene como objeto la caracterización de un banco de serpentinita, ubicado en el municipio de Morazán, El Progreso.

Para efectuar los análisis de calidad de agregados para concreto se aplicarán las normas internacionales de referencia ASTM, y las normas nacionales COGUANOR, que cubren los ensayos para determinar la calidad de agregados en lo que a características y propiedades físicas, mecánicas, petrográficas y químicas se refiere.

Con esto se pretende tener un instrumento de ayuda, debido a que, para contar con un concreto de buena calidad, hace indispensable conocer al detalle sus componentes, ya que tanto la resistencia como la durabilidad dependen de las propiedades analizadas del agregado.

1. MARCO TEÓRICO

1.1. Generalidades para la caracterización del agregado serpentinita

Los agregados deben estar constituidos por partículas de resistencia adecuada, las condiciones de intemperie y no deben contener materiales que originen el deterioro del concreto. Es deseable una granulometría de los tamaños de partículas para el uso eficiente en la estructura, y de una buena adherencia con la pasta de cemento y agua.

Cuando no se tienen antecedentes sobre la naturaleza de los agregados o estos serán empleados para otras aplicaciones diferentes de las comunes; se deberán realizar ensayos de caracterización por medio de análisis mineralógicos, petrográficos, físicos y químicos, como lo es en este caso del estudio de la serpentinita.

Según lo establecido por las Normas Técnicas Guatemaltecas para el ensayo de materiales, se describen los lineamientos teóricos que son necesarios para los análisis y la caracterización del agregado serpentinita, en los cuales se utilizarán normas para ensayos de abrasión y poder determinar su resistencia, o bien el ensayo de reactividad potencial y así poder determinar si el material es deletéreo.

1.1.1. Definición y características del agregado

Se define al agregado tanto fino como grueso, como material pétreo producto de la desintegración natural de rocas o por trituración de estas.

La serpentina (Mg3Si2O5(OH)4), es un término que engloba principalmente los minerales lizardita, antigorita y crisotilo, siendo los dos primeros los más frecuentes. Son minerales hidratados cuyo origen suele estar ligado en rocas ígneas a la alteración de minerales ricos en Mg como olivino y piroxenos. Sus principales características son color verde pálido o incolora, bajo relieve, hábito fibroso y colores en tonos grises o azulados de primer orden.

El proceso de serpentinización sigue con una serie de cambios químicos y mineralógicos que tienen como objetivo sustituir minerales primarios por otros que contienen alto contenido en volátiles, siendo una de ellas la carbonatación. Durante la modificación de las diferentes fases minerales pueden ocasionar que la roca se comporte de diferentes maneras en cuanto a sus características físicomecánicas y su reacción con el cemento en la construcción.

Debido a que muchas de las rocas que se explotan para uso ornamental tienen un alto grado de carbonatación; las serpentinitas se engloban en las fichas técnicas de los mármoles y, de hecho, en la industria de la roca ornamental se les conoce como "mármol verde". Sin embargo, la diferente historia en la petrografía de estas rocas hace que a veces se presente un contenido muy elevado de serpentinita y poco de carbonato; en algunas ocasiones puede presentarse un porcentaje elevado de carbonato, conservando los residuos de la mineralogía original y de los minerales metálicos.

Las características del agregado que son significativas para la tecnología del concreto incluyen porosidad, graduación o distribución de tamaños, absorción de humedad, forma y textura de la superficie, la resistencia a la ruptura, el módulo de elasticidad y los tipos de sustancias nocivas presentes.

Para la proporción de las mezclas de concreto se requiere conocer las características del agregado: la densidad, granulometría y estado de humedad, asimismo la porosidad, forma y textura de la superficie para la determinación de las propiedades de las mezclas del concreto fresco y endurecido.

La roca puede aparecer tanto en forma masiva como fuertemente esquistosa. La deformación más intensa se crea a menudo en superficies de deslizamiento onduladas de color verde claro, brillantemente pulidas, entre las cuales suelen aún reconocerse lentes de serpentinita residuales masivas. Las rocas intensamente serpentinizadas están constituidas por antigorita.

1.1.2. Descripción de la metodología general de caracterización

Se describirá sobre los procedimientos en los que se determinarán las características físicas y las propiedades mecánicas, químicas y petrográficas del agregado serpentinita. Teniendo como objetivo conocer información sobre sus compuestos, por ejemplo: su grado de dureza al desgaste o reactividad química entre otras propiedades, esto para definir si es posible su uso en la elaboración de concreto estructural.

1.1.2.1. Análisis de las características físicas del agregado

Éstas permiten estudiar las características de los materiales usando los sentidos o alguna herramienta específica de medida. Éstas se manifiestan básicamente en los procesos físicos como la granulometría, absorción, contenido de humedad, peso específico, peso unitario y el contenido de materia orgánica.

Granulometría NTG 41007 h1

La granulometría es la distribución de las partículas de materiales granulares de varios tamaños, que se expresa en términos de porcentajes acumulados mayores o menores, que cada una de las series de tamaños o aberturas de mallas, o los porcentajes entre ciertos rangos de aberturas de mallas. La granulometría y el tamaño máximo de agregado afectan las proporciones relativas de los agregados, así como los requisitos de agua y cemento, la trabajabilidad, capacidad de bombeo, economía, porosidad, contracción y durabilidad del concreto.

El tamaño del agregado se encuentra en función a las necesidades específicas para el diseño del concreto. La granulometría en el agregado grueso debe conformar los requerimientos descritos en la Norma NTG 41007 h1.

El agregado fino deberá estar graduado dentro de los límites que se muestran en la tabla I.

Tabla I. Límites de granulometría según la Norma NTG 41007 h1

Tamiz	Porcentaje que pasa (%)
3/8" (9.5 mm)	100 %
No. 4 (4.75 mm)	95 a 100 %
No. 8 (2.36 mm)	80 a 100 %
No. 16 (1.18 mm)	50 a 85 %
No. 30 (600 μm)	25 a 60 %
No. 50 (300 μm)	10 a 30 %
No. 100 (150 μm)	2 a 10 %

Fuente: COGUANOR. NTG 41007. Agregados para concreto. Especificaciones. p. 8.

Absorción NTG 41010 h8 y NTG 41010 h9

La absorción se puede definir como el incremento de la masa de un agregado a través de la penetración del agua dentro de sus poros permeables. La absorción de los agregados depende de las características físicas del material: porosidad e impermeabilidad. Estos factores intervienen en el peso específico del agregado y como consecuencia de esto, afecta el rendimiento del concreto para determinado agregado.

Contenido de humedad NTG 41010 h19

Los agregados están compuestos por humedad de saturación y humedad superficial o libre. Para corregir el peso del material en las mezclas, se obtiene el porcentaje de humedad contenida, además del porcentaje de absorción del agregado.

Los agregados se encuentran en cualquiera de los siguientes estados:

- Seco al horno, completamente seco y absorbente
- Seco al aire, seco en su superficie, pero con poco contenido de humedad, menor que la requerida para saturar las partículas. Poco absorbente.
- Húmedo o mojado, contiene exceso de humedad en la superficie de las partículas.

 Saturado y de superficie seca, condición ideal que debe tener el agregado para que no adicione o absorba agua del concreto.

Para proporcionar mezclas de concreto todos los cálculos deben basarse en agregado en condición seco-saturada.

Tabla II. Cantidad de material en unidades de peso para realizar el cuarteo en el ensayo de contenido de humedad

Tamaño de agregado	Peso de la muestra
Menor de 4.76 µm	200 gramos
de 4.76 a 19.0 µm	500 gramos
de 19.1 a 38.1 µm	1 000 gramos
Mayor a 38.1 µm	1 000 gramos

Fuente: COGUANOR. Norma NTG 41010 h19. Método de ensayo. Determinación por secado del contenido total de humedad evaporable en el agregado. p. 7.

Peso específico NTG 41010 h8 y NTG 41010 h9

La densidad o masa específica de un cuerpo homogéneo es la masa por unidad de volumen de ese cuerpo. Si en lugar de tomar la masa de un cuerpo se toma su peso, se tiene lo que se conoce como peso específico.

En el caso de los agregados se ha introducido una modificación a la definición anterior. Esto se debe a que se hace necesario determinar el peso del volumen aparente de estos materiales (el volumen sin descontar los poros y espacios libres), entonces, peso específico aparente relativo es la relación entre el peso de un volumen aparente de un cuerpo y el peso de otro volumen aparente de otro cuerpo tomado como comparación a igual intensidad de la gravedad y en las mismas condiciones de temperatura y presión.

El peso específico relativo para agregados finos se determina por métodos descritos en la Norma NTG 41010 h9 y para agregado grueso NTG 41010 h8, que consiste en medir el desplazamiento del agua producido por un peso conocido de agregado en condición saturada y de superficie seca; se usa para este objeto una probeta calibrada.

El peso específico varía de 2.4 a 2.9 usualmente siendo mejores agregados los de mayor peso específico.

Peso unitario NTG 41010 h2

El peso unitario de un material es el peso de éste con respecto a su volumen. Este término es el usado en las especificaciones de las Normas Técnicas Guatemaltecas. Se aplica a condiciones de trabajo, tomando como volumen unitario el pie o metro cúbico.

Al determinar el peso unitario se observa que está influenciado por el grado de asentamiento y por el contenido de humedad; por lo que se calcula con el material seco o con distintos grados de humedad, asentado o suelto según indicación de la norma NTG 41010 h2.

Contenido de materia orgánica NTG 41010 h4

En los agregados finos naturales a veces se presentan impurezas orgánicas, que afectan la hidratación del cemento y el aporte negativo en la resistencia. Para detectar el contenido de impurezas orgánicas puede determinarse por medio de la prueba colorimétrica de impurezas orgánicas, donde; si ésta produce un color más oscuro de lo habitual mayor que el número

3, el agregado fino será considerado como agregado con impurezas orgánicas perjudiciales, por lo cual no es aceptado.

La cantidad de impurezas orgánicas en los agregados finos no deberá exceder los valores de la tabla III. Cuando el agregado fino no cumpla con estos requerimientos puede llegar a ser aceptado, con la condición de que el concreto tenga propiedades similares a un concreto fabricado con agregados de la misma fuente y que haya dado resultados satisfactorios al ser expuesto a un ambiente con características similares.

Tabla III. Tolerancia de impurezas orgánicas

Sustancia	Porcentaje máximo en peso del total de la muestra
Arcilla y partículas disgregables	3.0
Material más fino que el tamiz 200 (75 µm): Concreto sujeto a abrasión. Cualquier otro concreto	3.0 A 5.0 A
Carbón y lignito: Cuando la apariencia del concreto es de importancia. Cualquier otro concreto	0.5 1.0

Fuente: COGUANOR. Norma NTG 41010 h4. Método de ensayo. Determinación de la materia orgánica en los agregados finos para concreto. p. 7.

Donde A = En arena manufacturada, si el material es más fino que el tamiz 200 consiste en polvo de fractura, esencialmente libre de arcilla o esquisto, estos límites pueden incrementarse en 5 y 7 % respectivamente.

1.1.2.2. Análisis de las propiedades mecánicas del agregado

Una de las propiedades mecánicas de los agregados que depende de la constitución mineralógica, la estructura y la procedencia es la dureza. En la elaboración de concretos sometidos a elevados porcentajes de desgaste por roce o abrasión, como aplicaciones en pavimentos o revestimientos de canales; la dureza del agregado grueso es una propiedad decisiva para la selección de los materiales, generalmente se determina indirectamente, por medio de un ensayo denominado desgaste en la máquina de Los Ángeles.

El ensayo de desgaste es una medida de la degradación de agregados minerales de gradaciones normalizadas resultante de una combinación de acciones, incluyendo abrasión o atracción, impacto y pulimiento en un tambor de acero giratorio que contiene una carga específica de esferas de acero, dependiendo este número de la graduación de la muestra de ensayo. A medida que gira el tambor, una placa recoge la muestra y las esferas de acero, transportándose alrededor hasta que caen al lado opuesto del tambor, creando un efecto de impacto-trituración.

El contenido gira dentro del tambor con una acción de abrasión y pulimento hasta que la placa hace impacto y se repite el ciclo, después del número establecido de revoluciones, se remueven los contenidos del tambor y la porción de agregado se tamiza para medir la degradación como pérdida porcentual. El ensayo en la máquina de Los Ángeles se ha utilizado ampliamente como un indicador de la calidad relativa de varias fuentes de agregados que tengan composiciones minerales similares.

El agregado grueso ensayado a desgaste no deberá mostrar una pérdida mayor del 50 por ciento en peso, si fuera el caso, podrá usarse siempre y cuando produzca resistencias satisfactorias en el concreto de proporciones seleccionadas. El método utilizado se basó en la Norma NTG 41010 h20 la cual cubre para ensayos de desgaste de agregados gruesos de tamaño hasta de 1½ pulgadas (37,5 mm).

1.1.2.3. Análisis de las propiedades químicas del agregado

El análisis químico para un agregado consiste en determinar la reactividad potencial de un agregado con álcalis, en un concreto elaborado con cemento Portland, de acuerdo con la magnitud de la reacción que ocurre durante 24 horas en una solución de hidróxido de sodio y un agregado que ha sido triturado y cernido de forma que pase la malla No. 50 y quede retenido en la malla No.100.

Las reacciones entre una solución de hidróxido de sodio y agregado silícico han demostrado correlación con el desempeño del agregado en estructuras de concreto, por lo que debe ser utilizado en las nuevas fuentes de agregados que se están evaluando.

Este ensayo es aplicable tanto a agregados finos como gruesos; cuando éstos provengan del mismo banco, puede aplicarse para el agregado total.

Los resultados de este método pueden ser obtenidos rápidamente, los cuales pueden mostrar la necesidad para su uso, y se obtiene información adicional a través de los métodos establecidos en las Normas NTG 41010 h14 y NTG 41088 (método de la barra de mortero y análisis petrográfico, respectivamente).

Puede ser utilizado también el método de la barra de mortero, el cual indica en la Norma NTG 41010 h14, la verificación en la variación de longitud de las barras de mortero sumergidas en una solución de 1N de hidróxido de sodio (NaOH), y la reactividad potencial álcali-sílice en un período de 16 días.

1.1.2.4. Análisis de las características petrográficas del agregado

La petrografía tiene por objeto el estudio de la composición, estructura, situación, relaciones mutuas, formación y alteración de las rocas. La calidad de los agregados se puede evaluar mediante comparación con otros ya conocidos, cuando se realizan exámenes visuales y análisis litológicos, las técnicas para ejecutar el análisis petrográfico se encuentran descritas en la Norma NTG 41088.

Los procedimientos específicos empleados en el examen petrográfico de cualquier muestra dependen en gran parte del propósito del examen y la naturaleza de la muestra. En la mayoría de los casos el examen requerirá el uso de análisis microscópico.

Los exámenes petrográficos completos para propósitos particulares pueden requerir exámenes de agregados o de componentes seleccionados por medio de los procedimientos adicionales, como la difracción de la radiografía (XRD), el análisis diferencial térmico (DTA), el espectroscopio infrarrojo u otro examen del electrón al microscopio (SEM), análisis de rayos X para la dispersión de energía (EDX). En algunos casos, estos procedimientos son más rápidos y fiables que los métodos del microscopio.

La identificación de los materiales constituyentes de una muestra es usualmente un paso necesario para poder determinar lo que se puede esperar acerca del comportamiento del material en el uso que se le va a dar. El valor de cualquier examen petrográfico dependerá en gran parte de la representatividad de las muestras examinadas, la integridad y exactitud de la información; así como la habilidad del petrógrafo de poner en correlación los datos acerca de la fuente y propuestas para el uso del material con los del examen.

La determinación de constituyentes no es el fin último del análisis petrográfico, pero sí permite determinar conclusiones importantes a nivel práctico. Lo más importante es determinar si hay componentes que puedan afectar el comportamiento de un agregado a largo plazo en una aplicación específica, como por ejemplo poder determinar y cuantificar los componentes reactivos potenciales de álcalis-sílice, álcali-carbonato y recomendar ensayos que confirmen o no la reacción.

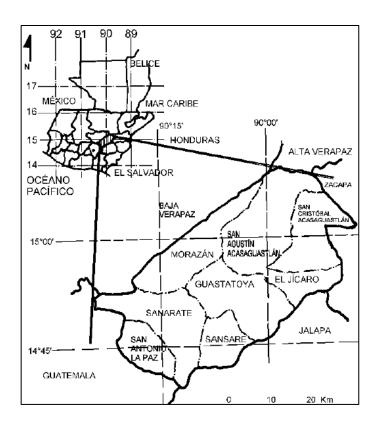
2. LOCALIZACIÓN DEL BANCO EN ESTUDIO

Para llevar a cabo este estudio se consideró un banco de material de serpentinita en el municipio de Morazán departamento de El Progreso. Dicho departamento se ubica en la zona central del país y tiene una extensión superficial de 1,922 km², equivalentes a 1.7 % del territorio nacional.

El departamento de El Progreso queda comprendido entre las coordenadas geográficas siguientes: paralelos 14°38' a 15°08' de latitud Norte y los meridianos 89°47' a 90°24' de longitud oeste. (Ver figura 1).

Colinda al norte con Purulhá municipio de Baja Verapaz; al este con San Agustín Acasaguastlán, municipio de El Progreso; al sur con Sanarate y Guastatoya, municipios de El Progreso; al oeste con San Jerónimo, municipio de Baja Verapaz y al suroeste con Salamá municipio de Baja Verapaz. Cuenta con una población total de 11,747 habitantes.

Figura 1. Localización del departamento de El Progreso (área de estudio) con sus colindancias



Fuente: Ministerio de Energía y Minas de Guatemala. *Monografía Geológico-Minera del departamento de El Progreso.* p. 12.

2.1. Ubicación y localización

Morazán es un municipio del departamento de El Progreso que se ubica en la región nororiental de la República de Guatemala. Cuenta con una extensión territorial de 329 km² y se encuentra a 349,5 msnm.

El banco en estudio se encuentra a 2 000 m del parque central de Morazán, El Progreso, en el caserío el Moral. Las coordenadas globales del banco son: latitud norte 14°56'23.2" y longitud oeste 90°09'41.7" y con una altitud de 382 msnm.

Este banco se eligió debido a su importancia en lo que se refiere a ubicación geográfica y volumen de extracción. Por las condiciones geológicas de estas áreas se podría contemplar su explotación tipo industrial para el comercio y uso en la construcción.

2.2. Localización cartográfica y extensión

El banco en estudio se encuentra ubicado a 2 000 m del centro del municipio de Morazán y con una extensión de 0,34 km². La altimetría presentada en dicho banco es de 382 msnm, en base al mapa de altitudes de Guatemala y ubicación en el punto. (Ver figura 2).

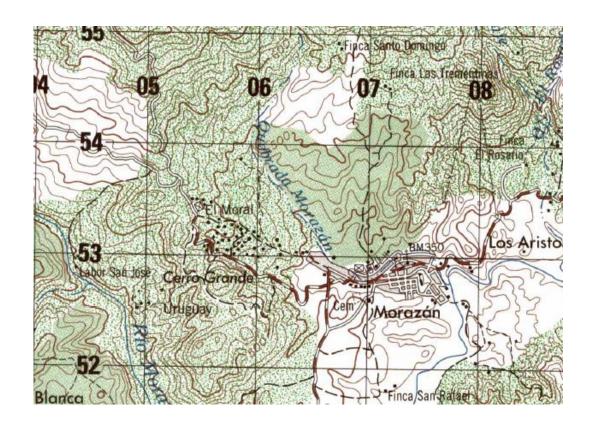


Figura 2. Hoja topográfica de El Progreso

Fuente: Instituto Geográfico Nacional IGN. *Mapa topográfico escala 1:50,000 El Progreso. Hoja 2160 I-1996*.

2.3. Vías de acceso

El acceso al banco en estudio se puede llegar desde la ciudad capital por medio de la carretera centroamericana CA-9 en dirección a El Rancho, luego hacia las Verapaces por medio de la carretera CA-14. La distancia de Morazán a la ciudad capital es de 102 km y hacia la cabecera departamental Guastatoya es de 31 km aproximadamente.

Se transita por la carretera RD PRO-6 para llegar a Morazán, la vía hacia el punto en estudio son 4 kilómetros, esta asfaltada y transitable en su totalidad con cualquier tipo de transporte. (Ver figura 3).

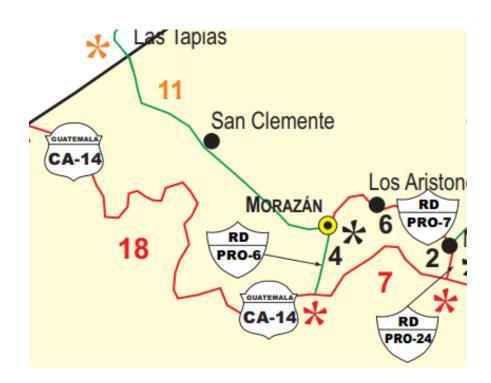


Figura 3. Principales vías de acceso al banco en estudio

Fuente: Ministerio de Comunicaciones, Infraestructura y Vivienda. *Mapa de la red vial, El Progreso*. Dirección General de Caminos de Guatemala 2012. p. s/n.

2.4. Beneficios del banco en el área de influencia

La serpentinita es un mineral utilizado en la industria de la construcción principalmente como material ornamental, llamado también mármol verde. Se explota a nivel industrial (cuando no está fracturado), y se pueden obtener bloques tabulares para revestimiento de edificaciones, los fragmentos pequeños

son utilizados en la fabricación de pisos y pequeños objetos decorativos de mesa o escritorio. (Ver figura 4).

La explotación de este mineral ha generado fuentes de trabajo para los pobladores, se ha realizado por métodos subterráneos y a cielo abierto; siendo a cielo abierto la mejor opción, por sus ventajas como: mayor seguridad de los trabajos mineros, empleo de equipo y maquinaria de mayor capacidad, optimización de las operaciones mineras.

Figura 4. Corte longitudinal de una pieza de serpentinita



Fuente: elaboración propia.

3. GEOLOGÍA REGIONAL

La serpentinita es una roca de color verde a gris verdoso, de grano muy fino, de textura variable dependiendo del grado de serpentinización, puede ser cizallada o masiva; su valor ornamental aparte del color está determinado por esto último, lo cual es muy variable.

En el mercado de rocas ornamentales se le conoce comercialmente como mármol verde. Existen varios tipos con nombres a veces establecidos por criterios geográficos; en Guatemala se explotan las variedades Verde Tikal y Verde Quetzal, principalmente.

Entre las características necesarias para considerar el potencial económico de la serpentinita, además del color y la textura, están la fracturación (debe ser mínima), alteración (a veces se altera a talco o carbonatos), accesibilidad y volumen. La mayoría de estas no se cumplen en la unidad de Peridotita Serpentinizada por aspectos geológicos, pero en el mélange los cuerpos elipsoidales sí lo hacen.

El área en estudio está ubicada dentro de una de las jurisdicciones fisiográficas de Guatemala, y se denomina con el nombre de: La Cordillera Central, y está formada de rocas cristalinas y sedimentarias paleozoicas y mesozoicas, que se extienden desde Chiapas hasta el mar Caribe; estructuralmente es un arco con orientación este, oeste, convexo hacia el sur.

Los estudios geológicos indican que en esta área las rocas paleozoicas expuestas forman parte del Basamento Metamórfico pérmico, y está divida en dos grupos denominados: Grupo Chuacús y Bloque Chortí.

3.1. Marco geológico regional

La región cercana al banco en estudio está constituida por rocas ultra básicas con diferentes grados de serpentinización. Las peridotitas serpentinizadas predominantes son harzburgitas, lherzolitas y piroxenitas, con cromita, esfena y jadeíta como sus componentes.

La coloración de la roca sana es de verde oscuro a negro, alteradas pueden formar suelos de poco espesor, color café rojizos.

Como parte también de la composición de la serpentinita en la región la serpentinita presenta una fuerte fractura y una intrincada red de vetas de magnesita, que observadas al microscopio se puede apreciar que están constituidas por una matriz de cristales de olivino xenomórfico (de 1a 6 mm), con los bordes de los cristales a menudo serpentinizados.

La edad del emplazamiento de las peridotitas y de serpentinización no está claramente definida, inicialmente fue considerada como postpérmico a prejurásico. Las relaciones estratigráficas de las serpentinas y las rocas serpentinizadas son discordantes, en la parte inferior con la unidad de rocas del paleozoico superior y en la parte superior con la unidad capas rojas de jurásico-cretácico.

Bloque Chortí

El Bloque Chortí está compuesto de exposiciones de rocas metamórficas como la serpentinita y rocas pre-mesozoicas extensas y distribuidas de la Placa del Caribe (ver figura 5). Las rocas metamórficas revelan complejas historias, en algunas ocasiones pueden no ser correlativas a través del bloque. Este bloque logra ser en algunas ocasiones un mosaico de pequeños fragmentos de corteza de origen diverso.

En la composición metamórfica del bloque Chortí se puede apreciar una gruesa secuencia de rocas sedimentarias Mesozoicas continentales y marinas. Las rocas mesozoicas areniscas y lutitas de agua dulce o salobre son las más antiguas; y portadoras de restos de plantas de Triásico Tardío Jurásico Medio, y son conocidas como: formación de agua fría.

El bloque Chortí está definido al noroeste por la zona de falla del Motagua y al sudoeste por la Fosa Mesoamericana, margen de la Placa de Cocos. Su fisiografía refleja su historia tectónica y se puede subdividir en distintas regiones morfotectónicas: sierras norteñas, tierras altas centrales, planicies sur y la cadena volcánica del Pacífico. Todo esto ha sido cortado y delineado parcialmente por sistemas característicos de fallas mayores, que reflejan tanto la inestabilidad pasada como la neotectónica.

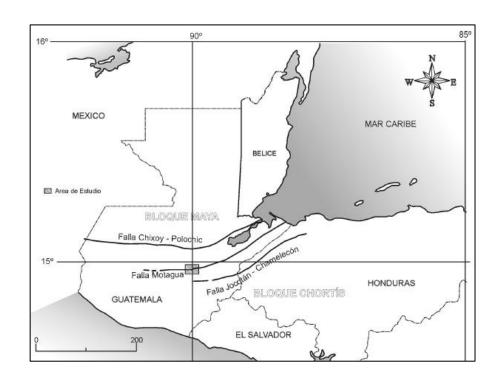


Figura 5. Mapa de identificación de bloques geológicos

Fuente: CHIQUIN YOJ, Mauricio. Geología del cuadrángulo El Progreso. p. 8.

Grupo Chuacús

Está compuesto por rocas metasedimentarias que incluyen esquistos, gneises, anfibolitas y mármoles. El grupo Chuacús fue formado por los sedimentos de rocas del devoniano o del paleozoico inferior derivadas de un cuerpo precámbrico. La paragénesis mineral y de distribución de tamaño de granos revela que las rocas fueron predominantemente lodos y grauvacas con accesorios de arenas, margas y limos.

El grupo Chuacús está compuesto también con unidades ricas en moscovita en la parte más sureña del área y se gradúa hacia el norte con

unidades de gneises. La intrusión granodiorita metamorfoseada y diques contiene la unidad meta ígnea en adición a las rocas metavolcánicas.

Las serpentinitas se hallan ampliamente distribuidas, ocupando la mayor parte de la superficie de rocas aflorantes. Litológicamente pueden diferenciarse pequeñas laminaciones de antigorita, acompañados de óxido de hierro y a veces de residuos minerales originales. La roca es compacta, pero bastante blanda, de color verde con tonos variados oscuros y claros en manchas irregulares.

En la mayoría de la región de ubicación del banco en estudio, la roca se encuentra cizallada y fracturada como resultado de la tectónica presente en el área, a excepción de algunos lugares cercanos los afloramientos presentan poco fracturamiento.

Zona de Sutura del Motagua

Se refiere a la porción de terreno que se encuentra dentro de la zona de falla del Motagua y la zona de falla de Jocotán Chamelecón. Durante el Cretácico tardío y el Paleógeno ocurrió una convergencia tectónica en esta región que involucró la obducción de rocas ultramáficas y el desarrollo de metamorfismo de facies de esquistos verdes y de esquistos azules en rocas del Mesozoico Tardío.

Dentro de muchas porciones de la falla ocurren bloques levemente metamorfizados de rocas marinas y continentales del Paleozoico, Mesozoico y Cenozoico; varios cuerpos intrusivos emplazados al final del Cretácico y durante el Terciario, constituyen parte las rocas de la zona de sutura.

El basamento de la zona de sutura está constituido por dos secuencias de rocas metamórficas expuestas a lo largo del borde Sur del Valle del Motagua.

Una secuencia más antigua de rocas de alto grado es el Complejo Las Ovejas, está al Norte de una secuencia más joven llamada Filitas San Diego; está constituida principalmente de metasedimentos de bajo grado. También está limitada en el Norte por la zona de falla del Motagua y está estructuralmente debajo de rocas máficas metamorfizadas del Grupo El Tambor del Cretácico.

La secuencia más joven está limitada hacia el Sur por la zona de falla de Jocotán y está en contacto de falla con la secuencia más antigua hacia el Norte; las diferencias estructurales y metamórficas indican que estas secuencias están separadas por una importante discontinuidad.

La litología dominante es la serpentinita, pero son abundantes las grauvacas, basaltos almohadillados y fragmentos de diques de diabasa que también son extensos, así como las peridotitas ligeramente serpentinizadas.

3.2. Marco geológico estructural

Al igual que otros cuadrángulos adyacentes tanto al este como al oeste, el cuadrángulo El Progreso yace en la parte norte de Centro América, subyacida por corteza fuertemente plegada y fallada pre- Mesozoica, conocida como Centro América Nuclear (CAN). Centro América Nuclear ha sido subdividida en dos bloques corticales principales, el Bloque Maya al norte y el Bloque Chortís al sur.

Separando ambos bloques Müller en 1979 reconoce otra unidad tectónica regional, la Zona de Sutura del Motagua (ZSM), la cual tiene un ancho variable entre 5 y 10 km, constituido de bloques ofiolíticos, depósitos sedimentarios y volcánicos, incluyendo grandes cuerpos ultramáficos serpentinizados ubicados en los flancos sur de la Sierra de Las Minas y Chuacús, limitado al sur por la Falla Cabañas. Uno de los rasgos más sobresalientes de la geología estructural del

cuadrángulo El Progreso es el extenso fallamiento, las unidades litológicas están relacionadas por fallas y en sí mismas se observa una inconsistencia en la continuidad de sus rasgos estructurales.

3.3. Geología del área de influencia del banco en estudio

El área en estudio se ubica en una zona controlada tectónicamente por fallamientos de gran magnitud, y provoca formas del terreno muy distintivas.

La provincia Sierra de las Minas presenta una topografía abrupta, dándose cambios de elevaciones muy fuertes en distancias muy cortas, dichas elevaciones que van desde 500 hasta 2 500 msnm, está compuesta principalmente por rocas metamórficas y ultra básicas.

La provincia Valle del Motagua es un área relativamente plana, con orientación este oeste, compuesta por material poco consolidado que ha sido transportado por el río Motagua y sus afluentes, presenta elevaciones inferiores a los 500 msnm.

Las Serranías del Sur presentan una serie de elevaciones que van desde 500 hasta 1 800 msnm, esta provincia geomorfológica tiene una gran variedad litológica, aflorando rocas sedimentarias clásticas y no clásticas, metamórficas foliadas y masivas, intrusivos y rocas volcánicas de composición básica, ácida e intermedia.

Cada uno de estos bloques tiene una historia geológica esencialmente diferente, por lo menos antes de la colisión, compartiendo actualmente diversos rasgos producto de su disposición a diferentes procesos, como el movimiento continuo a lo largo del Sistema de Falla Motagua y la subducción de la placa de

Cocos al sur. La configuración litológica estructural de cada bloque es diferente, el basamento, la historia deposicional, metamorfismo, fallamiento, entre otros.

3.4. Geología estructural del área de influencia del banco en estudio

El cuadrángulo en el cual se encuentra el área en estudio está constituido de tres unidades tectónicas: una unidad al norte que pertenece al Bloque Chortís, una unidad central angosta de proyección este-oeste conocida como Zona de Sutura Motagua y una unidad al sur perteneciente al Bloque Chortís.

El patrón estructural que sobresale en el cuadrángulo está relacionado a la Zona de Sutura del Motagua, y se manifiesta principalmente por fallamiento de tendencia este-oeste, y fracturas relacionadas en otros ángulos; fallamiento sinestral, plegamiento, juntas, basculamiento, actividad ígnea, son otros rasgos que se atribuyen a esta zona de sutura.

Entre las características más sobresalientes de la geología estructural del cuadrángulo de Morazán, El Progreso es el extenso fallamiento, las unidades litológicas están relacionadas por fallas y en sí mismas se observa una inconsistencia en la continuidad de sus rasgos estructurales, foliación, estratificación, entre otros.

En cuanto al tema de foliaciones se refiere, la tendencia e inclinación en los esquistos es muy variable, esto se debe principalmente al alto grado de fracturamiento de la unidad; sin embargo, en la unidad de filitas ésta es más consistente y aproximadamente paralela al fallamiento marginal norte de la Zona de Sutura del Motagua. La unidad de serpentinitas presenta localmente una pseudofoliación y esta tiene una orientación predominante, que es consistente con aquella que sobresale en los esquistos.

El fracturamiento de las diferentes unidades litológicas es el rasgo estructural más sobresaliente, y el grado para cada una depende de las características litológicas, modo de emplazamiento o deposición y edad.

4. DESARROLLO EXPERIMENTAL

4.1. Caracterización física

La norma para determinar la calidad de los agregados es la NTG 41007 (ASTM C-33), los ensayos más importantes para determinar las características de los agregados para concreto se muestran en la tabla IV.

Tabla IV. Límites granulométricos del agregado fino

Característica	Significado e importancia	Norma aplicable	
Muestreo de agregados	Naturaleza y condición de los materiales.	NTG 41009 (ASTM D-75)	
Reducción de muestra	ucción de muestra Para pruebas.		
Granulometría	Porcentajes mínimos y máximos que pasan por los tamices estándar.	NTG 41010 h1 (ASTM C-136)	
Masa unitaria	Determina valores de peso unitario y porcentaje de vacíos.	NTG 41010 h2 (ASTM C-29)	
Masa específica	Cálculo del volumen que ocupa el agregado en mezclas.	NTG 41010 h9 (ASTM C- 128)	
Absorción y humedad	Cambios en el peso del agregado debido al agua contenida/absorbida por los poros de las partículas.		
Partículas planas y alargadas	Establece características de la forma del agregado.	NTG 41010 h12 (ASTM D-4791)	
Impurezas orgánicas	Impurezas orgánicas presentes.	NTG 41010 h4 (ASTM C-40)	
Material fino que pasa el tamiz No. 200	Determina la cantidad de material más fino que no se puede calcular por la prueba ASTM C-136.	NTG 41010 h3 (ASTM C- 117)	
Resistencia a desintegración por sulfatos	Sanidad contra cambios de clima (intemperismo).	NTG 41010 h6 (ASTM C-88)	

Continuación de la tabla IV.

Terrones de arcilla y de	Determinación de terrones de	NTG 41010 h10 (ASTM C-
partículas friables	arcilla y de partículas friables.	142)
Reactividad potencial	Determina la reactividad potencia	NTG 41010 h13 (ASTM C-
(método químico)	álcali-sílice de los agregados.	289)

Fuente: MACHUCA GIL, Eduardo. Evaluación y estudio del efecto en las propiedades físico, mecánicas y químicas derivadas de la interacción álcali-agregado con el cemento Portland puzolánico Norma ASTM C-1157, utilizando como agregado la arena procedente de la erupción del volcán de Pacaya en fecha 27 de mayo de 2010. pp. 68-69.

4.1.1. Granulometría bajo la norma NTG 41010 h1 (ASTM C-136)

El análisis por medio de tamices proporciona la base para tener el control de la graduación de los agregados y así poder verificar el cumplimiento de los requisitos especificados de granulometría.

En Guatemala el procedimiento estándar para realizar el ensayo se describe en la NTG 41010 h1. La granulometría más deseable para el agregado fino depende del tipo de obra, diseño de mezcla y del tamaño máximo del agregado grueso. En mezclas pobres o cuando los agregados gruesos que se usan son de pequeñas dimensiones, para lograr una buena trabajabilidad, es mejor, que la granulometría se aproxime al porcentaje máximo recomendado que pasa por cada tamiz.

Los límites granulométricos dados por la NTG 41010 h1 se muestran en la tabla V.

Tabla V. Límites granulométricos del agregado fino natural y manufacturado

Tamiz	Porcentaje que pasa (en masa)		
Tailiiz	Arena natural	Arena manufacturada	
9,5 mm (3/8")	100	100	
4,75 (No. 4)	95 a 100	95 a 100	
2,36 mm (No. 8)	80 a 100	85 a 95	
1,18 mm (No. 16)	50 a 85	45 a 95	
600 µm	25 a 60	25 a 75	
300 µm	5 a 30	10 a 35	
150 µm	0 a 10	8 a 20	

Fuente: COGUANOR. NTG 41010 h1. Agregados para Concreto. Especificaciones. p. 8.

Otros requisitos de la NTG 41010 h1 son:

 El agregado fino no debe contener más del 45 % de material retenido entre cualquiera de dos tamices normalizados consecutivos.

El módulo de finura debe ser mayor que 2,3 y menor que 3,1 y no debe variar más de 0,20 respecto al valor típico de la fuente del agregado. Si se excede este valor, el agregado se debe rechazar, a menos que se demuestre que las propiedades del agregado fino en consideración son relevantes.¹

Las cantidades de agregado fino que pasan a través de los tamices 300 μ m (No. 50) y de 150 μ m (No. 100) afectan la trabajabilidad, la textura superficial, contenido de aire y la exudación del concreto.

31

¹ COGUANOR. NTG 41010 h1. Agregados para Concreto. Especificaciones. p. 9.

4.1.1.1. Maquinaria y equipo

Se utilizan herramientas como las balanzas, que deben tener una lectura y una exactitud legible a 0,1 g y exactitud de 0,1 g o 0,1 % de la masa de ensayo. Para agregado grueso, o mezcla de agregado grueso y fino, debe de ser legible y con una exactitud de 0,5 g o 0,1 % de la masa de ensayo.

Los tamices o mallas para utilizar deben estar montados en un marco sólido construido de manera que se impida la pérdida de material durante el tamizado, el cual se realiza en un agitador mecánico y debe producir un movimiento tal, que los tamices provoquen que las partículas reboten, caigan o giren de manera que presenten diferentes orientaciones a la superficie de tamizado.

Es necesario para el secado de las muestras un horno de tamaño apropiado capaz de mantener una temperatura uniforme de110 °C \pm 5 °C (230 °F \pm 9 °F).

4.1.1.2. Procedimiento

El módulo de finura es una cantidad proporcional al tamaño promedio de las partículas del agregado fino o grueso; es decir, mientras más grueso sea el agregado, mayor será su módulo de finura.

Se calcula sumando los porcentajes acumulados de la masa retenida en cada uno de los tamices de la serie especificada y dividiendo esta suma dentro de 100. La serie especificada para determinar el módulo de finura es: 150 µm (No. 100), 300 µm (No. 50), 600 µm (No. 30), 1,18 mm (No. 16), 2,36 mm (No.

8), 4,75 mm (No. 4), 9,5 mm (3/8 pulg.), 19,0 mm (¾ pulg.), 37,5 mm (1 ½ pulg.), 75 mm (3 pulg.) y 150 mm (6 pulg.).

Cabe mencionar que agregados con granulometrías diferentes pueden tener el mismo módulo de finura de agregados finos que normalmente se utiliza para calcular las proporciones de agregados finos y gruesos en el concreto. La degradación del agregado fino decrece el módulo de finura y aumenta la cantidad de materiales más finos que 75 µm (No. 200).

Se debe secar la muestra de ensayo a masa constante con una temperatura en horno de $110~^{\circ}\text{C} \pm 5~^{\circ}\text{C}$, evitando temperaturas altas y presiones suficientes para fracturar las partículas y causar el rompimiento químico del agregado. Teniendo el material seco se deben seleccionar los tamices con las aberturas adecuadas para obtener la información requerida por las especificaciones que cubren el material que va a ser ensayado.

Para el proceso del tamizado se deben acomodar los tamices en orden de tamaño de abertura decreciente, de arriba hacia abajo y colocar la muestra en el tamiz superior. Se debe agitar los tamices manualmente o por medio de un agitador mecánico por un período de tiempo necesario establecido por tanteo o comprobado por mediciones sobre la muestra de ensayo.

Se debe limitar la cantidad de material retenida en un tamiz dado, de manera que todas las partículas tengan la oportunidad de ponerse en contacto, con las aberturas del tamiz un cierto número de veces durante la operación de tamizado. Se debe evitar la sobrecarga de material sobre un tamiz individual.

4.1.1.3. Cálculos y resultados

Se calculan los porcentajes que pasan, los porcentajes retenidos totales o los porcentajes de las varias fracciones por tamaño, al 0.1 % más cercano sobre la base de la masa inicial seca total de la muestra de ensayo.

Para los resultados se debe sumar los porcentajes acumulados de la masa retenida en cada uno de los tamices de la serie especificada y dividiendo esta suma dentro de 100. La serie especificada para determinar el módulo de finura es: 150 μ m (No. 100), 300 μ m (No. 50), 600 μ m (No. 30), 1,18 mm (No. 16), 2,36 mm (No. 8), 4,75 mm (No. 4), 9,5 mm (3/8 pulg.), 19,0 mm ($\frac{3}{4}$ pulg.), 37,5 mm (1 $\frac{1}{2}$ pulg.), 75 mm (3 pulg.), 150 mm (6 pulg.) y mayores los cuales tienen un incremento a razón de 2 a 1.

Cabe mencionar que agregados con granulometrías diferentes pueden tener el mismo módulo de finura de agregados finos que normalmente se utiliza para calcular las proporciones de agregados finos y gruesos en el concreto. La degradación del agregado fino decrece el módulo de finura y aumenta la cantidad de materiales más finos que 75 µm (No. 200).

El módulo de finura es una cantidad proporcional al tamaño promedio de las partículas del agregado fino o grueso; es decir, mientras más grueso sea el agregado, mayor será su módulo de finura.

Tabla VI. Granulometría del agregado grueso

Tamiz No.	Porcentaje que pasa
2"	100,00
1 ½"	99,00
1"	87,00
3/4"	57,00
1/2"	22,00
3/8"	11,00
No. 4	1,00
No. 8	0,00
No. 16	0,00

Fuente: elaboración propia, con base en los resultados obtenidos de Laboratorio del Centro de Investigaciones de Ingeniería USAC.

Tabla VII. Características físicas del agregado grueso

Densidad Relativa (sss)	2,58
Densidad (sss) (kg/m3)	2 570,00
Masa Unitaria, Compactada (kg/m3)	1 540,00
Masa Unitaria, Suelta (kg/m3)	1 350,00
Porcentaje de Absorción (en porcentaje)	2,30
Pasa Tamiz #200	0,40
Porcentaje de Vacíos, Compactado (en porcentaje)	40,00
Porcentaje de Vacíos, Suelto (en porcentaje)	48,00
Módulo de Finura	7,32
Pasa Tamiz 6,35 (en porcentaje)	3,30

Fuente: elaboración propia, con base en los resultados obtenidos de Laboratorio del Centro de Investigaciones de Ingeniería USAC.



Figura 6. Grafica de resultados del agregado grueso

Fuente: Centro de Investigaciones de la Facultad de Ingeniería, USAC. *Gráfica de resultados del agregado grueso.* p. 1.

Tabla VIII. Granulometría del agregado fino para el punto 1

Tamiz No.	Porcentaje que pasa
9,50	100,00
4,75	91,50
2,36	66,70
1,18	41,60
0,60	27,50
0,30	20,10
0,15	16,20

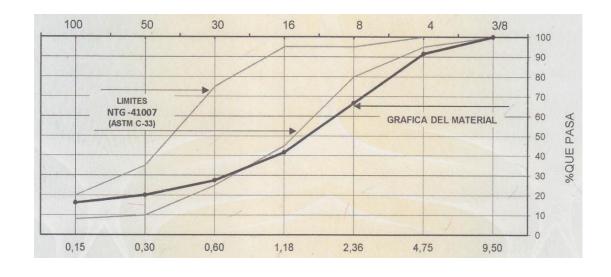
Fuente: elaboración propia, con base en los resultados obtenidos de Laboratorio del Centro de Investigaciones de Ingeniería USAC.

Tabla IX. Características físicas del agregado grueso

Densidad Relativa (sss)	2,73
Densidad (sss) (kg/m3)	2 720,00
Masa Unitaria, Compactada (kg/m3)	1 710,00
Masa Unitaria, Suelta (kg/m3)	1 420,00
Porcentaje de Vacíos, Compactado (en porcentaje)	37,00
Porcentaje de Vacíos, Suelto (en porcentaje)	48,00
Porcentaje de Absorción (en porcentaje)	0,90
Contenido de materia orgánica	1,00
Pasa Tamiz #200 (en porcentaje)	16,20
Retenido Tamiz 6,35 (en porcentaje)	0,40
Módulo de Finura	3,36

Fuente: elaboración propia, con base en los resultados obtenidos de Laboratorio del Centro de Investigaciones de Ingeniería USAC.

Figura 7. Grafica de resultados del agregado fino



Fuente: Centro de Investigaciones de la Facultad de Ingeniería, USAC. *Gráfica de resultados del agregado fino*. p. 1.

4.2. Caracterización química

Las reacciones químicas de los agregados pueden afectar el comportamiento de las estructuras de concreto. Algunas reacciones son favorables; otras pueden causar serios daños, provocando expansiones internas anormales que pueden producir fisuras, desplazamientos de elementos que forman parte de estructuras mayores y pérdida de resistencia.

4.2.1. Resultados del ensayo de la reactividad potencial del agregado fino según la Norma NTG 41010 h13

Para considerar los parámetros de la Norma COGUANOR NTG 41010 h13, se toma en cuenta que se consideraran satisfactorios los resultados si los valores de Reducción Alcalina y Sílice Disuelta (en mmol/L) difieren por más de los siguientes valores: (1) Cuando el resultado es de 100 mmol o menos, en 12 mmol/L y (2) el resultado es mayor de 100 mmol/L, en 12 %.

El ensayo de reactividad potencial se le aplico a la muestra, dando como resultado que el agregado fino contiene ciertas propiedades químicas, que lo hacen un material deletéreo.

Tabla X. Determinación de la reactividad potencial del agregado fino según la norma NTG 41010 h13

IDENTIFICACIÓN DEL INTERESADO.	REDUCCIÓN ALCALINA RC (MMOL/L)	SÍLICE DISUELTA SC (MMOL/L)	RESULTADO
Agregado fino	663,3 ± 3,46	545,0 ± 31,69	Agregado considerado potencialmente deletéreo

Fuente: USAC, Centro de investigaciones de Ingeniería. *Informe de la reactividad potencial del agregado fino*. p. s/n.

Comparando los resultados obtenidos del ensayo con los parámetros de la norma, se nota que cumple con una de las especificaciones indicadas, porque el promedio es mayor de 100 mmol/L, en 12 %, sin embargo, no cumple con las demás especificaciones. Esto indica que el material no es satisfactorio para ser usado en el concreto.

La Norma COGUANOR NTG 41010 h13, indica que es necesario efectuar un segundo análisis. En este caso se realizó el ensayo con la Norma COGUANOR NTG 41010 h14 (ASTM C-1260), método de ensayo determinación de la reactividad potencial álcali-sílice en los agregados. Método de la barra de mortero. Dicha norma dice que las expansiones menores que 0,10 % a los 16 días después del moldeo de los especímenes, son indicativas de un comportamiento inocuo en la mayoría de los casos.

A continuación, se muestran los porcentajes de expansión de las barras elaboradas, se realizaron 4 barras como lo indica la norma:

Tabla XI. Porcentajes de expansión, y expansión promedio de barra ensayada según normativa NTG 41010 h 14

# DE PUNTO	# DE BARRA	PORCENTAJE EN EXPANSIÓN DE CADA BARRA	PORCENTAJE DE EXPANSIÓN PROMEDIO
	Barra 1	-0,0064	-0,0258
Punto 1	Barra 2	0,0024	
	Barra 3	0,0016	
	Barra 4	-0,1008	

Fuente: elaboración propia, con base en los resultados obtenidos de Laboratorio del Centro de Investigaciones de Ingeniería USAC.

La norma indica que la expansión menos a 0,10 % es aceptable, quiere decir que el molde de los especímenes incluye agregados inocuos.



Figura 8. **Gráfico de expansión de barras**

Fuente: Centro de Investigaciones de la Facultad de Ingeniería, USAC. *Gráfico de expansión de barras.* p. 1.

Tal como lo indica la tabla X, el agregado considerado potencialmente deletéreo, por consiguiente, se debe realizar el ensayo de reactividad potencial bajo la norma COGUANOR NTG 41010 h13 (ASTM C-289).

4.2.2. Reactividad potencial de los agregados, NTG 41010 h13 (ASTM C-289)

Este método cubre la determinación química de la reactividad potencial de un agregado con los álcalis del concreto con base de cemento Portland.

Con relación a la cantidad de reacción que se da durante 24 horas a 80 °C, en una solución 1 N de hidróxido de sodio y un agregado que ha sido triturado y tamizado, de manera que pase por la malla de 300 μ m (No. 50), y quede retenido en la malla de 150 μ m (No. 100).

Este método puede ser utilizado como parámetro de control de calidad para comprobar regularmente las muestras de una fuente de agregados que tenga un historial de servicios aceptable. Dependiendo del resultado que se obtengan en este ensayo, se recomienda realizar el ensayo de la barra de mortero.

Lo que la norma COGUANOR NTG 41010 h15 (Método acelerado de barra de mortero), pretende es detectar dentro del rango de 16 días, la relación potencial perjudicial álcali-sílice de la combinación de los materiales cementantes y agregados pétreos en las barras de mortero.

Este método de ensayo proporciona un medio para evaluar la habilidad de las puzolanas y la de escoria de alto horno, para controlar la expansión interna perjudicial debido a la reacción álcali-sílice cuando se usan con un agregado que se pretende usar en el concreto.

4.2.2.1. Selección y preparación de la muestra

Este ensayo es aplicable tanto a agregados finos como gruesos; cuando los agregados finos y gruesos provengan del mismo material o banco, puede aplicarse para el agregado total.

La muestra de ensayo debe ser preparada de una porción representativa del agregado, triturándolo hasta que pase el tamiz de 300 μ m (No. 50), de acuerdo con el siguiente procedimiento: reducir el agregado grueso triturándolo hasta que pase por el tamiz de 4,75 mm (No. 4), tamizar el agregado grueso triturado al igual que la arena hasta obtener partículas de 150 μ m, descartar el material que pase por el tamiz de 150 μ m, reducir el material retenido en el tamiz

de 300 µm y pasándolo repetidamente por el disco pulverizador, tamizando después de cada pulverizado.

El material debe ser reducido de tamaño hasta que pase por el tamiz de $300~\mu m$. Debe evitarse tanto como sea posible la proporción de finos que pasa el tamiz No. 100. Reservar la porción retenida en el tamiz de $150~\mu m$ como muestra para el ensayo.

4.2.2.2. Procedimiento

Se debe pesar tres porciones representativas de 25 ± 0.05 g de la muestra seca, comprendida entre los tamices No. 50 y No. 100.; luego se debe colocar cada porción en uno de los tres recipientes y por medio de una pipeta agregar 25 cm 3 de hidróxido de sodio (NaOH).

En un cuarto recipiente, con una pipeta agregar $25~\rm cm^3$ de la misma solución (NaOH) para utilizarla como solución blanca. Luego agitar suavemente los envases para liberar el aire atrapado y sellarlos. Inmediatamente después de sellar los envases, colocarlos en un baño que se mantiene a una temperatura constante de $80 \pm 1~\rm ^{\circ}C$.

Después de $24 \pm \frac{1}{4}$ horas se sacan los envases del baño y se enfrían por $15 \pm \text{min}$, bajo un chorro de agua a una temperatura menor de $30 \, ^{\circ}\text{C}$. Inmediatamente después de enfriar los recipientes, se filtra la solución del residuo del agregado.

Una vez se ha completado la filtración, agitar el filtrado para proporcionar homogeneidad y luego, con una pipeta se toma una alícuota de 10 cm3 del filtrado y se diluye con agua hasta 200 cm³ en un frasco volumétrico.

Conservar esta solución diluida para determinar la sílice disuelta y la reducción de alcalinidad, de acuerdo con las especificaciones proporcionadas por la norma.

4.3. Caracterización petrográfica

La petrografía tiene por objeto el estudio de la composición, estructura, formación y alteración de las rocas. Mientras se trata únicamente de fijar la posición geológica de las rocas, la petrografía no presenta ninguna particularidad, pero si se trata de determinar la composición mineralógica.

Son pocas las rocas en que los minerales se presentan de tamaño suficientemente grande para poder ser determinados por los métodos ordinarios mineralógicos; en la mayor parte de los casos, son tan pequeños, que a simple vista apenas si pueden reconocerse o no se distinguen, hasta el extremo de que no hay modo de conocer su forma cristalina.

Los componentes de las rocas ordinariamente están tan firmes y unidos, que no pueden ser aislados de ellas si no es valiéndose de medios auxiliares; debido a esto ha sido necesario crear métodos apropiados para identificar fácilmente los minerales en esta forma de asociación petrográfica.

El microscopio petrográfico ha sido utilizado para entender e interpretar la génesis y mineralogía de las rocas. En épocas más recientes, la aplicación de técnicas de microscopía en el estudio de la apariencia y características del concreto, que desde el punto de vista petrográfico no es más que una roca artificial hecha por el hombre, ha permitido desarrollar una nueva disciplina que hoy en día se conoce como petrografía del concreto.

Dentro de los objetivos fundamentales de un estudio petrográfico se puede mencionar:

- Determinar la naturaleza de los materiales constitutivos del concreto y la manera en que cada componente aporta a las características físicas del mismo.
- Conocer el efecto de la mineralogía y estructura cristalina de los agregados en la resistencia del concreto. De la naturaleza del contacto entre los agregados y la pasta de cemento depende en gran medida el comportamiento y desempeño del concreto en una estructura.

Los agregados comprenden cerca de tres cuartas partes del volumen de una mezcla de concreto, de manera que su mineralogía, tamaño máximo, radiación, forma y textura superficial tienen influencia sobre las propiedades del concreto. Por lo que se debe concentrar la atención durante la descripción de los agregados, en aquellos que tienen un efecto potencial en las propiedades del concreto.

Se debe identificar los constituyentes indeseables o potencialmente nocivos, incluyendo intraclastos de arcilla, mica libre, yeso, pirita y materiales reactivos a los álcalis.

Los procedimientos específicos empleados en el examen petrográfico de cualquier muestra dependerán en gran parte del propósito del examen y la naturaleza de la muestra. En la mayoría de los casos el examen requerirá el uso de microscopio óptico.

La identificación de los minerales contenidos en una muestra es usualmente un paso necesario para poder determinar lo que se puede esperar acerca de la conducta del material en el uso que se le va a dar, pero la identificación no es el fin en sí mismo, ya que el valor de cualquier examen petrográfico dependerá en gran parte de la representatividad de las muestras analizadas.

4.3.1. Usos de los análisis petrográficos

Los exámenes petrográficos tienen como objetivo determinar las características físicas y químicas del material que será observado y determinar el comportamiento del material para el uso que será destinado.

Permiten también describir y clasificar los componentes que tiene la muestra, esto para comparar muestras de agregados de nuevos bancos con las muestras de agregados de uno o más bancos y que los datos estén disponibles en archivos. También sirven para determinar si es o no compatible con el cemento, de acuerdo con sus componentes

4.3.2. Selección de las muestras para el examen

La toma de muestras debe realizarse bajo la supervisión de un geólogo que tenga el conocimiento con los requisitos necesarios, debiendo considerarse la localización exacta de donde fue tomada la muestra, la geología del sitio y deben recolectarse otros datos pertinentes con la muestra.

Cuando se cuenta con material apilado y en disposición, la muestra representativa no debe tomarse por menos de 45 kilogramos (100 libras), o bien 300 piezas o segmentos de cualquier tamaño, de cualquier material a examinar.

Debe efectuarse una selección de los apilamientos existentes y de esta forma tomar las muestras más representativas y con las características del agregado más grande.

Los depósitos de arenas y gravas no desarrollados deberán ser muestreados por medio de pruebas en trincheras excavadas a mano, para anticipar la futura producción económica. Las muestras consistirán en no menos de las cantidades de material indicadas en la tabla V, seleccionando, tanto como sea posible, la representatividad de los depósitos.

Tabla XII. Cantidades de material de muestreo para el análisis petrográfico

Abertura del matiz	Cantidad		
Abertura dei matiz	kg	lb	Piezas
Mayores de 150 mm (6")			*
75 a 150 mm (3" a 6")			
37.5 a 75 mm (1 ½" a 3")	180	400	30
19 a 37.5 mm (3/4" a ½")	90	200	
4.75 a 19 mm (No. 4 a ¾")	45	100	
Menores de 4.75 mm (No.4)**	23	50	

^{*} No menos de una pieza de cada tipo aparente de roca

Fuente: American Society for Testing and Materials, ASTM. *Libro anual de Normas ASTM Vol.* 04.02. p. 59.

4.3.3. Examen de la grava natural

Las muestras de grava y arena natural para el examen petrográfico deben encontrarse secas, para proporcionar muestras de acuerdo con el tamaño del tamiz.

^{**} Agregado fino

Cada fragmento del material que es retenido por el tamiz debe ser examinado de forma separada, iniciando por el material retenido en el tamiz de la medida más grande que se tenga disponible, así se hace más fácil el reconocimiento de rocas de gran tamaño.

El número de partículas a tomar de cada uno de los tamices para ser examinado será determinado por la precisión que se tenga para obtener los resultados de la muestra menos abundante.

Este examen es igual para la roca triturada, haciendo énfasis en la calidad del agregado de fractura. Para la roca anaquel o expuesta el procedimiento del estudio en forma individual, es deseable que se examine la muestra completa, ya que se determina de esta forma la variedad relativa de las partículas presentes en la muestra.

4.3.4. Cálculos y resultados

El informe debe incluir los procedimientos utilizados en la prueba y una descripción de la naturaleza y de las características de cada componente importante de la muestra, adjuntando tablas y fotografías según sea el caso; los hallazgos y observaciones deben expresarse de forma clara y concisa.

El reporte del examen petrográfico debe contener:

- Datos de identificación de la muestra
- Utilidad
- Descripción proporcionando la composición y propiedades del material

Cuando en una muestra se han encontrado propiedades o componentes conocidos por sus propiedades dañinas al concreto, estos deben describirse cualitativamente. Se deben mencionar los efectos desfavorables que se espera que ocurran cuantitativamente, e incluir recomendaciones considerando exámenes petrográficos adicionales, ensayos químicos o físicos, o investigaciones geológicas que sean necesarias para evaluar las propiedades dañinas que fueron indicadas en el examen petrográfico.

4.3.4.1. Resultados de la norma COGUANOR NTG 41088, propiedades químicas y mineralógicas

El análisis petrográfico se realizó por medio de un microscopio estereoscópico en el Centro de Estudios Superiores de Energía y Minas de la Universidad de San Carlos de Guatemala.

Figura 9. Representación microscópica de la composición de la serpentinita



Fuente: Centro de Estudios Superiores de Energía y Minas, CESEM. *Estudio de caracterización mineralógico*. p. s/n.

Tabla XIII. Resultados del examen petrográfico

No.	Datos	Resultados	
1	Nombre	Serpentinita	
2	Textura	Masiva	
3	Estructura	Compacta	
4	Color	Verde oscuro	
5	Brillo	No metálico	
6	Composición	Son rocas metamórficas de bajo grado a medio, notables principalmente por la presencia de alteraciones, son productos de alteración de ciertos silicatos magnésicos, especialmente olivino, piroxenos y anfiboles.	
7	Utilidad practica	En grandes cantidades puede ser utilizado como material de ornamentación, puede ser cortado y pulido.	
8	Observaciones	Algunas variedades, su exposición prolongada, puede causar daños en la salud.	

Fuente: Centro de Estudios Superiores de Energía y Minas, CESEM. *Estudio de Caracterización Mineralógico*. p. s/n.

4.4. Caracterización mecánica

Los agregados tienen diversas propiedades mecánicas, una de ellas es la resistencia a la abrasión, esta es muy importante porque indica la calidad del agregado.

Para determinar la resistencia al desgaste o resistencia a la abrasión, es necesario usar la Norma COGUANOR NTG 41010 h 20.

4.4.1. Ensayo de abrasión en la máquina de Los Ángeles, Norma COGUANOR NTG 41010 h20 (ASTM C- 131)

La resistencia al desgaste y al rayado de un agregado a menudo se emplea como un índice general de su calidad. Para determinar la resistencia al desgaste de los agregados se emplea el ensayo en la máquina de los Ángeles, de acuerdo con la Norma COGUANOR NTG 41010 h20 (ASTM C-131), consiste

en colocar el agregado dentro de un cilindro rotatorio con una carga de bolas de acero por un período de tiempo especificado en la norma anterior, luego se determina el porcentaje de desgaste sufrido.

El agregado grueso ensayado a desgaste no deberá mostrar una pérdida mayor del 50 % en peso; si fuera el caso, podrá usarse siempre y cuando produzca resistencias satisfactorias en el concreto de proporciones seleccionadas.

Este método cubre el procedimiento para ensayos de agregado grueso menores de 1½ pulgadas (37.5 mm), para determinar su resistencia al desgaste y a ser rayados en la máquina de los Ángeles.

Se utiliza material de diferentes graduaciones, para clasificar el tipo de desgaste, el cual se lleva a cabo por fricción entre las esferas de acero por un período de tiempo específico y el material debe estar en condición seca – seca; después se determina el porcentaje de desgaste sufrido. El agregado grueso desgastado no deberá mostrar una pérdida según los medios de extracción y uso que está especificado para las diferentes estructuras. Para carretera menor del 50 % en peso o desgaste y para concreto 40 %.

4.4.1.1. Maquinaria y equipo

Se usa la máquina de los Ángeles que satisfaga las características descritas por la Norma COGUANOR NTG 41010 h20 (ASTM C-131). La máquina consistirá en un cilindro hueco cerrado en ambos extremos, teniendo un diámetro interno de 28 pulgadas y el largo interior de 20 pulgadas.

El cilindro será montado en ejes, acoplados a los extremos del cilindro, pero sin atravesarlo y será montado de manera que pueda girar estando su eje en posición horizontal.

El cilindro será provisto de una abertura para poder introducir la muestra de ensayo. La abertura cerrará de modo que sea a prueba de polvo, lo que se logra con una tapadera que se amolde al cilindro y se atornille al mismo. A lo largo de una línea de la superficie interior del cilindro se colocará una placa o paleta de acero removible, proyectada radialmente hacia el centro del cilindro de 3 ½ pulgadas y extendida a todo lo largo del mismo.

Las cargas abrasivas consistirán en esferas de acero de un diámetro aproximado de 46,8 mm y cada esfera tendrá un peso aproximado de 390 a 445 gramos.

4.4.1.2. Procedimiento

Se tomó una cantidad representativa del material y se tamizó, según los porcentajes que han sido retenidos en cada tamiz, se clasificó el tipo de graduación como "A", según la norma NTG 41010 h20.

- Se encuentra la granulometría con una cantidad representativa para obtener los porcentajes y cantidades retenidas, para identificar el tipo de abrasión.
- De acuerdo con la cantidad de material se clasifica el tipo de desgaste, de acuerdo con la siguiente tabla:

Tabla XIV. Tipo de abrasión según granulometría

Tipo	Tamices	Peso Retenido (gr)	No. de esferas	Rev	Tiempo (min)
Α	1", 3/4", 1/2", 3/8"	1250 (+/-)	12	500	17
В	½" y 3/8"	2500 (+/-)	11	500	17
С	1⁄4" y No. 4	2500 (+/-)	10	500	17
D	No. 8	5000	6	500	17

Fuente: elaboración propia, con base en datos obtenidos a partir de la Norma Guatemalteca NTG 41010 h20.

La diferencia entre el peso inicial y el peso final de la muestra de ensayo se expresará en forma de porcentaje del peso inicial de la muestra de ensayo. Este valor será expresado como porcentaje de desgaste.

4.4.1.3. Cálculos y resultados

La siguiente tabla obtenida de resultados de laboratorio, muestra el porcentaje de abrasión del material en estudio.

Tabla XV. Resultado de ensayo de abrasión con máquina de los Ángeles

	REFERENCIAS	MUESTRAS
1.	Graduación	Α
2.	Porcentaje de desgaste	11 %

Fuente: elaboración propia, con base en los resultados obtenidos de Laboratorio del Centro de Investigaciones de Ingeniería USAC.

5. ANÁLISIS DE RESULTADOS

Con base en las figuras 6 y 7 que corresponden a las gráficas de granulometría se puede determinar que el material no esta bien granulado, por consiguiente, no cumple físicamente.

Los ensayos petrográficos en el inciso 4.3. y tomando como base la Norma COGUANOR NTG 41010 h13 demostraron que el material es deletéreo, esto quiere decir que no es apto para la elaboración de concreto, debido a su alta cantidad de alcalinos y sílices (Ver resultado de la tabla VIII). Para comprobar lo antes mencionado también se realizó el ensayo de la Norma COGUANOR NTG 41010 h14 método de la barra de mortero, dando como resultado la inestabilidad del material al momento de ser ensayado, se puede apreciar en la figura 8.

Por último, se realizó un ensayo de caracterización mecánica del agregado por medio de la Norma COGUANOR NTG 41010 h 20 empleando la máquina de los Ángeles, el resultado en este ensayo fue satisfactorio y el porcentaje de abrasión fue de 11 %, satisfaciendo los parámetros de aceptación que la norma solícita.

En conclusión, se pudo determinar que el material no es apto para la construcción, solo puede ser usado como un material ornamental o decorativo. Por su alto contenido de alcalinos y sílices no es recomendable tener demasiado contacto porque en grandes cantidades es dañino y perjudicial para la salud, así como la mezcla con cementos.

CONCLUSIONES

- Se estableció la caracterización física, química, mecánica y petrográfica del banco de agregado de serpentinita, extrayendo las muestras necesarias para determinar las características y propiedades del material, con estas se determinó las propiedades físicas, químicas, mecánicas y petrográficas.
- 2. Los agregados pétreos extraídos fueron evaluados bajo las normas NTG, las cuales a través de sus ensayos indicaron las características físicas y las propiedades mecánicas de la serpentinita. Con base en las especificaciones indicadas en las normas se determina que el material cumple con algunas características, sin embargo, químicamente no es apto para su uso en la construcción por ser un material reactivo.
- 3. Se determinó de acuerdo con el ensayo petrográfico que es una roca metamórfica de bajo grado a medio, siendo un material de alteración de ciertos silicatos magnésicos, especialmente olivino, piroxenos y anfiboles. Con el análisis de los resultados de la reactividad álcali-agregado por el método de la barra de mortero, se determinó que el porcentaje de expansión del agregado fino es inestable, por consiguiente, es perjudicial para el concreto, según los parámetros establecidos en la norma NTG 41010 h13.

RECOMENDACIONES

- Conocer la procedencia y características de los agregados pétreos antes de ser solicitados en las empresas de construcción. Esto debido a que los agregados pueden perjudicar el concreto y es de suma importancia realizar análisis de calidad correspondientes previamente.
- 2. Considerar las características físicas y propiedades mecánicas de los agregados, más si serán de uso en la construcción. Teniendo presente también las características químicas de estos, para que no perjudiquen en la resistencia y durabilidad de las mezclas de concreto. Debido a que dichos daños se generan internamente y a largo plazo.
- Identificar puntos de venta de materiales de construcción que estén bajo los parámetros de las normas necesarias, con el fin de mejorar el control de calidad en las obras civiles y también en la fabricación y calidad de materiales.

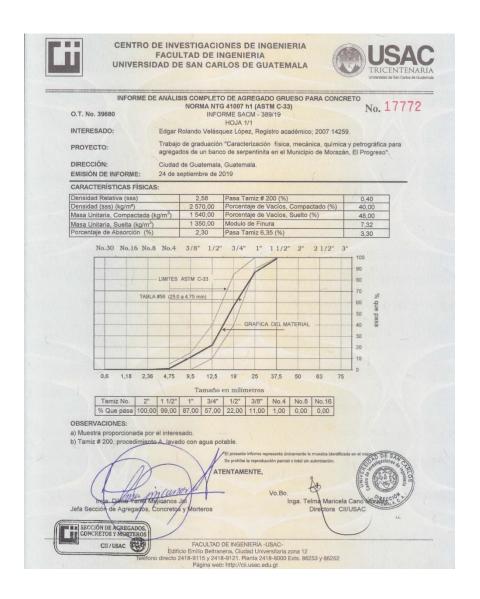
BIBLIOGRAFÍA

1.	ASTM. C-131. Método de Ensayo Normalizado para la resistencia a la degradación de los áridos gruesos de tamaño pequeño por el método de abrasión e impacto en la Máquina Los Ángeles, West
	Conshohocken: American Standar Testing Materials, 2001. 5 p.
2.	Centro de Investigaciones de Ingeniería, USAC. Granulometría agregado fino. Guatemala: CII, USAC, 2021. s/p.
3.	<i>Granulometría agregado grueso.</i> Guatemala: CII, USAC, 2021. s/p.
4.	Informe de la reactividad potencial del agregado fino. Guatemala: CII, USAC, 2021. s/p.
5.	Porcentaje de desgaste en cada muestra. Guatemala: CII, USAC, 2021. s/p.
6.	COGUANOR. NTG-41009. Práctica para el muestreo de los agregados para concreto. Guatemala: Ministerio de Economía, 2010. 11 p.
7.	NTG-41010 h13 Método de ensayo. Determinación de la reactividad potencial álcali-sílice en los agregados. Método químico. Guatemala: Ministerio de Economía, 2012. 18 p.

8.	NTG-41010 h14 Método de ensayo. Determinación de la					
	reactividad potencial álcali-sílice en los agregados. Método de la					
	barra de mortero. Guatemala: Ministerio de Economía, 2012. 15 p.					
9.	. NTG-41010 h20. Método de ensayo. Determinación de					
	la resistencia al desgaste, del agregado grueso de tamaño hasta de					
	37.5 mm (1½ pulg), por abrasión e impacto en la máquina de Los					
	Ángeles. Guatemala: Ministerio de Economía, 2014. 12 p.					
10.	. NTG-41010 h20. Método de ensayo. Determinación de					
	la resistencia al desgaste, del agregado grueso de tamaño hasta de					
	37.5 mm (11⁄2 pulg), por abrasión e impacto en la máquina de Los					
	Ángeles. Guatemala: Ministerio de Economía, 2014. 12 p.					
11.	. NTG-41088. Guía para la evaluación petrográfica de los					
	agregados para el concreto. Guatemala: Ministerio de Economía,					
	2016. 26 p.					
12.	.NTG-41007. Agregados para concreto. Especificaciones.					
	Guatemala: Ministerio de Economía, 2013. 24 p.					
13.	NTG-41007. Agregados para el concreto,					
	Especificaciones. Guatemala: Ministerio de Economía, 2010. 24 p.					

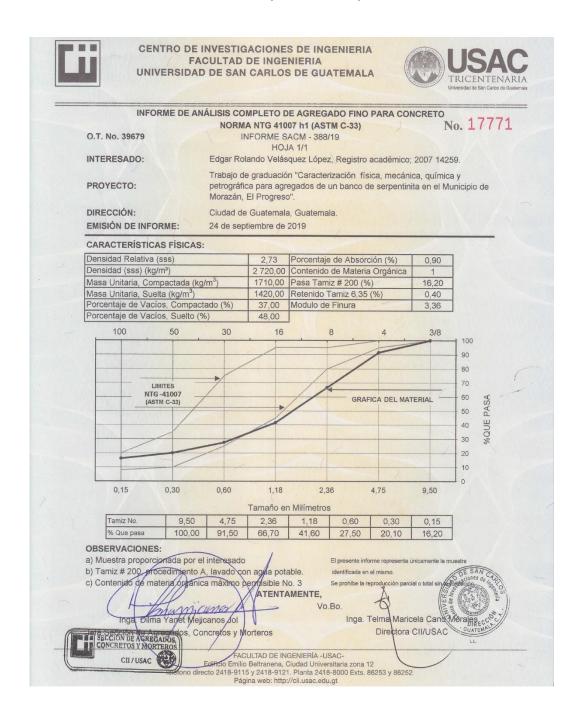
ANEXOS

Anexo 1. Informe de análisis completo de agregado grueso para concreto Norma NTG 41007 h1 (ASTM C-33)



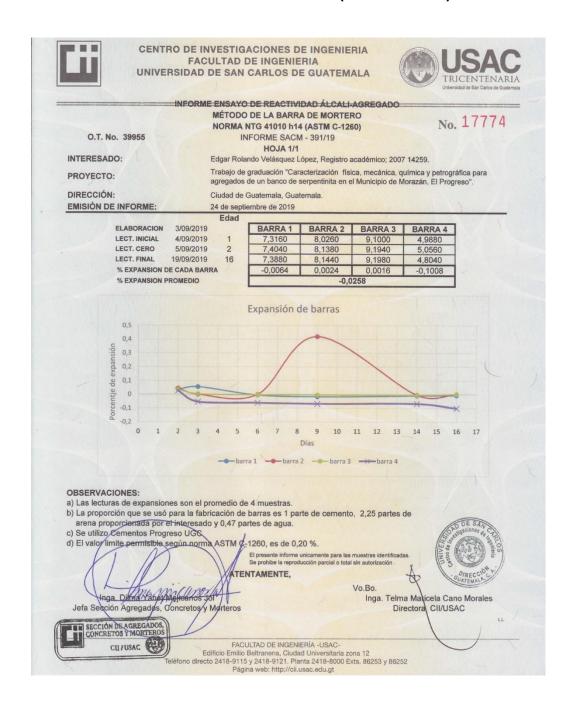
Fuente: Centro de Investigaciones de Ingeniería, USAC. *Análisis completo de agregado grueso para concreto, norma NTG 41007 (ASTM C-33).* p. 1.

Anexo 2. Informe de análisis completo de agregado fino para concreto Norma NTG 41007 h1 (ASTM C-33)



Fuente: Centro de Investigaciones de Ingeniería, USAC. *Análisis completo de agregado fino para concreto, norma NTG 41007 h1 (ASTM C-33).* p. 1.

Anexo 3. Ensayo de reactividad álcali-agregado, método de la barra de mortero Norma NTG 41010 h14 (ASTM C-1260)



Fuente: Centro de Investigaciones de Ingeniería, USAC. Informe de ensayo de reactividad álcali-agregado método de la barra de mortero norma NTG 41010 h14 (ASTM C-1260). p. 1.

Anexo 4. Ensayo de abrasión por máquina de los Ángeles Norma NTG 41010 h 20 (ASTM C-131)



Fuente: Centro de Investigaciones de Ingeniería, USAC. Informe de ensayo de abrasión por máquina de los Ángeles, norma NTG 41010 h20 (ASTM C-131). p. 1.

Anexo 5. Caracterización Mineralógico - Macroscópico

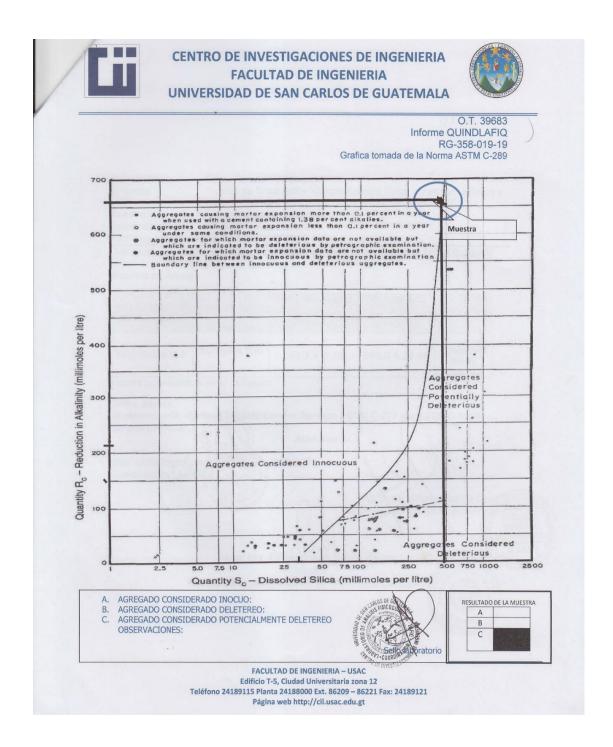
Guatemala, 07 de Noviembre 2019 Sr. Edgar Rolando Velásquez López Tel. 4108 5255 Ciudad de Guatemala. Presente. Por este medio me es grato saludarle y desearle éxitos en las actividades que realiza. Al mismo tiempo me permito presentarle el resultado del estudio de Caracterización Mineralógico – Macroscópico de las muestras de roca, (1) recibidas 9 de Octubre 2019, con ubicaciones según reporta el interesado: Morazán, El Progreso, Guatemala. Las muestras fueron debidamente examinadas, se describen a continuación las generalidades de las Muestra 030 Roca Serpentina masiva Nombre: Textura: Compacta verde oscuro Estructura: Color: Brillo: No metálico Composición: Son rocas metamórficas de bajo grado a medio, notables principalmente por la presencia de alteraciones, son productos de alteración de ciertos silicatos magnésicos, especialmente olivino, piroxenos y anfiboles. Utilidad práctica: En grandes cantidades puede ser utilizado como material de ornamentación, puede ser cortado y pulido. Observaciones: Algunas variedddes, su exposición prolongada, puede causar daños en la Sin otro particular, me suscribo. Respetuosamente, "Id y enseñad a todos" CESEM FAC. DE INGENIERIA Ing. Carla Gordillo de Marchena Geólogo – Minero Profesora – Investigadora Centro de Estudios Superiores de Energía y Minas

Fuente: CESEM. Caracterización Mineralógico – Macroscópico. p. 1.

Anexo 6. **Determinación de la Reactividad Potencial de agregados según**norma ASTM C-289-07



Continuación del anexo 6.



Fuente: Centro de Investigaciones de Ingeniería, USAC. Determinación de la Reactividad Potencial de agregados según norma ASTM C-289-07. p. 1-2.