T-UES 1501 G934e 1992 E1.2

Universidad de El Salvador

FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL



Estudio Experimental de las Arcillas Negras de Pasaquina, para su Utilización como Material de Construcción

Trabajo de Graduación Presentado Por:

LUIS ALBERTO GUERRERO EDMUNDO SALVADOR MAZARIEGO MORAN MAURICIO ISAIAS VELASQUEZ PAZ

Para Optar al Título de:

15101937 1510193)

Enero 1992

UNIVERSIDAD DE EL SALVADÓR

U.E.S BIBLIOTECA
INGENIERIA Y ARQUITECTURA
Inventario: 15101937

RECTOR:

DR. FABIO CASTILLO FIGUEROA

SECRETARIO GENERAL:

LIC, MIGUEL ANGEL AZUCENA

FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA

DECANO EN FUNCIONES:

ING. JUAN JESUS SANCHEZ SALAZAR

SECRETARIO:

ING. JOSE RIGOBERTO MURILLO CAMPOS

ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL

DIRECTOR:

ING. VICTOR MANUEL FIGUEROA MORAN

UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR

COORDINACION DEL TRABAJO DE GRADUACION



CCORDINADOR

ING. JOSE MIGUEL LANDAVERDE QUIJADA

ASESOR

ING. MARIO ANDA GUZMAN UPBINA

ASESOR

ING. ROGELIO ERNESTO GODINEZ GONZALEZ

AGRADECIMIENTO

Queremos agradecer a :

Nuestros asesores. quiénes nos orientaron en la realización de éste trabajo.

El personal del Laboratorio de Suelos y Materiales de la Escuela de Ingenieria Civil por su valiosa ayuda en el desarrollo de los ensayos. También a las Instituciones y personas como el Instituto de Investigaciones Geotécnicas. Ing. Noemí González de Salinas y al ceramista Fernando Avila que nos auxiliaron en los ensayos: a Luis A. Montes González, al Ing. Mauricio Hernández Cedillos por su hospitalidad, así como a todos los que hicieron posible la realización de éste trabajo.

DEDICATORIA

A MIS PADRES

MARIA DEL PILAR GUERRERO ARAYA JOSE LUIS ELIAS CHACON Con mucho cariño y eterna

gratitud.

;

A MIS HERMANOS

VICTOR MANUEL

JAIME EDUARDO

SANTOS ISABEL

MARVIN ERIC

Con gratitud y cariño.

A MIS FAMILIARES

ESPECIALMENTE A

RAUL GUERRERO

CONCEPCION GUERRERO ARAYA

VICENTE GUERRERO ARAYA

Afectuosamente.

A MI NOVIA

Con mucho amor.

DEDICATORIA

A MIS PADRES

JOSE OVIDIO MAZARIEGO ORTIZ

MARTA MORAN DE MAZARIEGO

Con eterna gratitud y cariño por
su abnegación y amor.

A MIS HERMANOS

JOSE OVIDIO Y

MARLON OMAR

Con cariño. por su comprensión.

A MIS FAMILIARES Y AMIGOS :

Afectuosamente, por su apoyo.

EDMUNDO SALVADOR

DEDICATORIA

A MIS PADRES

MARTA DORILA PAZ DE VELASQUEZ

TERESO DE JESUS VELASQUEZ

Con mucho amor y cariño por su

comprensión.

A MIS HERMANOS. CURADOS. SOBRINOS Y DEMAS FAMILIARES .

Con mucho amor y cariño por su

apoyo y orientación.

A MIS AMIGOS

Con aprecio.

MAURICIO ISAIAS

RESUMEN

El nivel de utilización de los recursos naturales de El Salvador para la industria de la construcción es múltiple. Sin embargo. las arcillas en nuestro medio han sido estudiadas en forma muy sintética pués, no se conocen a cabalidad todas las propiedades físico-quimicas y mineralógicas que éstas tienen. Así, éste Trabajo de Graduación, reviste carácter investigativo con el objeto de determinar la propiedades físicas, químicas y mineralógicas de las arcillas negras de Pasaquina, para conocer y explicar su génesis, tipificarlas y conocer su comportamiento a fín de llegar a elaborar azulejo para su uso como decoración y enchape en la industria de la construcción.

El desarrollo del estudio. comprende cuatro fases principales que reflejan el estado actual de la investigación de las arcillas en general. particularmente las de Pasaquina para su uso en forma adecuada y económica. Estas fases son :

. Marco Geológico-Ingenieril

Destaca fundamentalmente los procesos de formación de éste tipo de arcilla. la mineralogía de los principales grupos de arcilla y las características que deben conocerse para poderlas clasificar. . Reconocimiento del Area en Estudio e Identificación.

Clasificación y Tipificación Preliminar de Suelo

En el reconocimiento del área se acopia información sobre la vegetación, topografía, uso de la tierra y aspectos geomorfológicos Ιa zona. de suelo practicaron clasificación preliminar del se ensayos de campo como sacudimiento, contenido de materia seco, dispersion, orgánica. resistencia estado en tenacidad y brillantez al corte de la navaja, cuyos resultados juntos con la infraestructura existente en la zona sirvieron para ubicar los puntos de muestreo en los que se determinó la estratigrafía del banco de arcilla disponible. De éstos ensayos se determinó, que el suelo inorgánica de alta arcilla de esa zona es una plasticidad con una extensión estimada de 36 Kilómetros cuadrados y espesor promedio de 1.5 metros y un volumen de arcilla disponible de 54 millones de metros cúbicos aproximadamente.

. Ensayos de Laboratorio en la Arcillas Negras de Pasaguina para su Tipificación.

A partir del análisis de muestras alteradas en el laboratorio y basados en los ensayos de las Normas de la ASTM, se investigaron las propiedades físicas, índices y químicas de estas arcillas negras, a fín de llegar a tipificarlas. De acuerdo a los ensayos practicados se

Obtuvieron los siquientes parámetros e indices: Contenido de Humedad (Wo), Relaciones Gravimétricas y Volumétricas, Gravedad Específica (Gs), Análisis Granulométrico por medio del método del Hidrómetro, Límites de Consistencia y Análisis químico mediante el método de Espectrofotometría de Absorción Atómica, de los cuales se obtuvo una gravedad específica (Gs) de 2.66, índice de plasticidad ($I_{\rm P}$) de 64% y un contenido de óxido de hierro ($Fe_{\rm Z}O_{\rm Z}$) de 12.58% y en el análisis granulométrico un contenido de partículas coloidales (< 1 μ) de 19%, valores que al compararlos con los de arcillas típicas se concluyó que las arcillas negras de

. Elaboración del Azulejo y Calidad

Pasaquina son del tipo Illitas.

Basados principalmente en las propiedades de éstas àrcillas negras, así como la trabajabilidad, temperatura de fundido, la mezcla óptima y la presión de prensado se elaboró el Azulejo en el molde que para el caso es de once centimetros de lado. Así, la mezcla usada es 80% de arcilla, 20% de Feldespato de Potasio y 8% de agua en peso de sus componentes, la temperatura de quema (1180 °C), y la presión aplicada en el prensado de 250.0 Kg/cm².

Los resultados obtenidos de los ensayos practicados a los Azulejos en la mezcla sobrepasan los requeridos por la Norma 026-A.07 de la Secretaría de Recursos Hidráulicos de México, ya que el módulo de ruptura para la mezcla óptima es de 258.55 kg/cm², la absorción de 5.14% y las requeridas por las Normas son 100.0 kg/cm² y 15% respectivamente.

En base a los resultados obtenidos en ésta investigación se concluye que las arcillas negras de Pasaquina pueden utilizarse como materia prima en la elaboración de Azulejos y por la capacidad del banco de arcilla e factible su explotación a nivel industrial.

INDICE GENERAL

CONTENIDO	AGINA
RESUMEN	
SIMBOLOGIA DE TERMINOS Y UNIDADES USADAS	i
INTRODUCCION	iii
·	
CAPITULO I	
MARCO GEOLOGICO-INGENIERIL.	
1.1 GENERALIDADES	. 2
1.2 ORIGEN DE LAS ARCILLAS	5
1.3 PROPIEDADES DE LAS ARCILLAS NEGRAS	Ġ
1.4 MINERALOGIA DE LAS ARCILLAS NEGRAS	14
1.5 CLASIFICACION DE LAS ARCILLAS	20√
	•
CAPITULO II	
RECONOCIMIENTO DEL AREA EN ESTUDIO	•
E IDENTIFICACION. CLASIFICACION Y	
TIPIFICACION PRELIMINAR DEL SUELO.	
2.1 INTRODUCCION	. 26
2.2 RECONOCIMIENTO DEL AREA Y DESCRIPCION DEL SITIO EN ESTUDIO	. 27
2.3 IDENTIFICACION DE LOS SUELOS Y PRUEBAS PRELIMINARES DE CAMPO	. 34
2.4 RESULTADO DE LOS ANALISIS DE CAMPO	39

CONTENIDO.

316 CONCLUSIONES

CAPITULO IV

	ELABORACION DE AZULEJOS QUE TIENEN COMO	
	BASE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAQUINA	
4.1	INTRODUCCION	129
4.2	MOLDE PARA ELABORAR EL AZULEJO	130
4.3	PROCEDIMIENTO UTILIZADO PARA ELABORACION DE AZULEJOS	131
4.4	AGREGADOS QUE MEJORAN LAS PROPIEDADES DE LAS ARCILLAS	143
4.5	DOSIFICACION DE LA MEZCLA	143
4.6	TABLAS Y GRAFICAS ELABORADAS A PARTIR DEL ESTUDIO DE LOS ESPECIMENES DE PRUEBA	145
4.7	ANALISIS DE LOS RESULTADOS OBTENIDOS EN LA ELABORACION DE LAS UNIDADES	161
	4.7.1 ANALISIS DE LAS GRAFICAS DE ENCOGIMIENTO LINEAL (eL) VRS. CONTENIDO DE HUMEDAD (Wo) :	162
	4.7.2 ANALISIS DE LAS GRAFICAS DE PERDIDA DE PESO (Pr) VRS. CONTENIDO DE HUMEDAD (Wa)	163
	4.7.3 ANALISIS DE LAS GRAFICAS DE PESO SECO UNITARIO (P.S.U.) VRS. CONTENIDO DE HUMEDAD (Wo)	164
	4.7.4 RESULTADOS DE LOS EXAMENES VISUALES DE LOS ESPECIMENES ELABORADOS	145
4.8	COMPARACION DE LAS PROPIEDADES FISICAS Y MECANICAS DE LAS UNIDADES A BASE DE ARCILLA NEGRA CON LAS NORMAS DE LA SECRETARIA DE RECURSOS HIDRAULICOS	3
	DE MEXICO (NORMA 026-A.07)	167
	4.8.1 ANALISIS DE LOS RESULTADOS DE LOS ENSAYOS REALIZADOS A LOS AZULEJOS	72
	COSTO ESTIMADO PARA LA FABRICACION DE LOS AZULEJOS	.73
4 - 1 0	CONCLUSIONES	

CONTENIDO PAGINA

CAPITULO V

	CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES	
5.1	CONCLUSIONES	179
5.2	RECOMENDACIONES	182
5.3	TRABAJOS QUE SE DEBEN CONTINUAR	154
	BIBLIOGRAFIA	185
	ANEXOS	188
	ANEXO No.1: ANALISIS QUIMICO DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAQUINA REALIZADO POR EL C.I.G.	
	ANEXO No.2: PROCEDIMIENTO ILUSTRADO CON FOTOGRAF EN LA ELABORACION DEL AZULEJO	IAS
	GLOSARIO DE TERMINOS USADOS	206

INDICE DE CUADROS

CONT	ENIDO	PAGINA
1.1	PODER REFRACTARIO	. 24
1.2	CONTENIDO DE ALUMINA MAS OXIDO DE TITANIO	. 24
1.3	PODER DE AGLUTINACION	. 24
1.4	CONTENIDO DE OXIDO COLORANTE	. 24
1.5	PLASTICIDAD	. 24
1.6A	GRANULOMETRIA FRACCION FINA	. 24
1.68	GRANULOMETRIA FRACCION GRUESA	. 24
2.1	TIEMPO DE SUSPENSION DE LOS SUELOS	. 38
2.2	RESUMEN DE LOS RESULTADOS DE LOS ENSAYOS DE CAMPO (PRUEBAS CUALITATIVAS)	. 44
2:3	CONTENIDO DE HUMEDAD	. 51
2.4	SONDEO No.1	. 52
2.5	SONDEO No.2	. 53
2.6	SONDEO No.3	. 53
2.7	SONDEO No.4	. 54
2.8	SONDEO No.5	. 54
2.9	DESCRIPCION DE LOS LIMITES. CONTENIDO DE HUMEDAD Y CLASIFICACION PARA LOS DIFERNTES SONDEOS	. 55
-	ENSAYO : CONTENIDO DE HUMEDAD NATURAL	. 73
-	ENSAYO: RELACION DE VACIOS. POROSIDAD. GRAD DE SATURACION. PESO VOLUMETRICO SEC Y DE LA MASA DE SUELO	0
-	ENSAYO : GRAVEDAD ESPECIFICA	. 77

CONTENIDO PAGINA

3.1	CLASIFICACION ASTM DE LOS SUELOS	78
	ENSAYO : ANALISIS GRANULOMETRICO PUNTO No.1	81
-	ENSAYO : ANALISIS GRANULOMETRICG PUNTO No.2	83
-	ENSAYO : ANALISIS GRANULOMETRICO PUNTO No.3'	85
_	ENSAYO : ANALISIS GRANULOMETRICO PUNTO No.4	87
	ENSAYO : ANALISIS GRANULOMETRICO PUNTO No.5	69
- .	ENSAYO : LIMITE LIQUIDO Y PLASTICO PUNTO No.1	95
	ENSAYO : LIMITE LIQUIDO Y PLASTICO PUNTO No.2	98
	ENSAYO : LIMITE LIQUIDO Y PLASTICO PUNTO No.3	100
- -	ENSAYO : LIMITE LIQUIDO Y PLASTICO PUNTO No.4	101
_	ENSAYO : LIMITE LIQUIDO Y PLASTICO PUNTO No.5	103
'-	ENSAYO : LIMITE DE CONTRACCION	109
3.2	RESUMEN DE LOS RESULTADOS DE LAS RELACIONES GRAVIMETRICAS Y VOLUMETRICAS	110
3.3	RESULTADO DE LOS LIMITES DE CONSISTENCIA	111
	VALORES DE GRAVEDAD ESPECIFICA (Gs) DE LOS PUNTOS MUESTREADOS	116
3 . 5	VALORES DE GRAVEDAD ESPECIFICA DE LOS MINERALES DEL SUELOS (PARA SUELOS TIPICOS)	116
3.6	CLASIFICACION DE LOS SUELOS FINOS SEGUN EN TAMAÑO DE LAS PARTICULAS	117
3.7	VALORES TIPICOS DE LIMITE LIQUIDO	119
	VALORES TIPICOS DE INDÍCE DE PLASTICIDAD DE LAS ARCILLAS DE ACUERDO A SU COMPOSICION .	121
3.9	PUNTO ENSAYADOS EN EL C.I.G	123
3.10	RESULTADOS DE LOS ANALISIS QUIMICOS	124
4.0	DOSIFICACION DE MEZCLAS	144

CONTENIDO _ PAGINA

4.1	RESULTADOS DE PESO SECO UNITARIO. PERDIDA DE PESO Y ENCOGIMIENTO LINEAL PARA 100% ARCILLA. CON CARGA 10.000 KGS	146
4.2	RESULTADOS DE PESO SECO UNITARIO. PERDIDA DE PESO Y ENCOGIMIENTO LINEAL PARA 100% ARCILLA. COM CARGA 12.500 KGS	147
4.3	RESULTADOS DE PESO SECO UNITARIO. PERDIDA DE PESO Y ENCOGIMIENTO LINEAL PARA 100% ARCILLA. CON CARGA 15.000 kGS	145
4.4	RESULTADOS DE PESO SECO UNITARIO. PERDIDA DE PESO Y ENCOGIMIENTO LINEAL PARA 80% ARCILLA Y 20% DE FELDESPATO DE POTASIO. CON CARGA 10.000 KGS.	149
4.5 [°]	RESULTADOS DE LAS PRUEBAS MECANICAS DE LOS AZULEJOS	171
4.6	COSTO DE MATERIA PRIMA	174

INDICE DE GRAFICAS

CONTENIDO	٠.,	F	PAGİNA
-			
CURVA GRANULOMETRICA DEL	PUNTO No.1		. 82
CURVA GRANULOMETRICA DEL	PUNTO No.2		. 84
CURVA GRANULOMETRICA DEL	PUNTO No.3		. 86
CURVA GRANULOMETRICA DEL	PUNTO No.4		. 88
CURVA GRANULOMETRICA DEL	PUNTO No.5		. 90
SUPERPOSICION DE CURVA G	RANULOMETRIC	Α	91
PESO SECO UNITARIO VAS C CON CARGA DE 10,000 KG			150
PESO SECO ÚNITARIO VRS C CON CARGA DE 12.500 KGS			151
PESO SECO UNITARIO VRS C CON CARGA DE 15.000 KGS			152
PERDIDA DE PESO VRS CONT CON CARGA DE 10.000 KGS			
PÈRDIDA DE PESO VRS CONT CON CARGA DE 12.500 KGS			154
PERDIDA DE PESO VRS CONT CON CARGA DE 15,000 KGS			. 155
ENGOGIMIENTO LINEAL VRS CON CARGA DE 10,000 KGS		-	156
ENGOGIMIENTO LINEAL VRS CON CARGA DE 12,500 KGS			157
ENGOGIMIENTO LINEAL VRS CON CARGA DE 15.000 KGS		_	158

158

CONTENIDO PAGINA

PESO SECO UNITARIO VRS CONTENIDO DE HUMEDAD	
PARA 80% ARCILLA Y 20% DE FELDESPATO DE POTASIO.	
CON CARGA 10.000 KGS	9
•	
PERDIDA DE PESO VRS CONTENIDO DE HUMEDAD PARA	
80% ARCILLA Y 20% DE FELDESPATO DE POTASIO.	
CON CARGA 10.000 KGS	0
ENCIGIMIENTO LINEAL VRS CONTENIDO DE HÚMEDAD	
PARA 80% ARCILLA Y 20% DE FELDESPATO DE POTASIO.	
CON CARGA 10.000 KGS	0-6

SIMBOLOGIA DE TERMINOS Y UNIDADES USADAS .

- Abs. : Absorción (%).
- b -: Ancho del especimen usado en la determinación del módulo de ruptura (centímetros).
- d : Espesor promedio del especimen usado en la determinación del módulo de ruptura.
- e : Relación de vacíos (adimensional).
- e_ : Encogimiento lineal (%).
- Ga : Gravedad específica (adimensional).
- Gw : Grado de saturación (%).
- I_P : Indice de plasticidad (%).
- K : Factor de conversión para temperatura usado en la determinación de la gravedad especifica (adimensional).
- L : Distancia entre apoyos para la determinación del módulo de ruptura (centimetros).
- Lo : Limite de contracción (%).
- L_ : Limite liquido (%).
- Le : Limite de plasticidad (%).
- n : Porosidad (%).
- P : Carga aplicada a los especimenes (Kg).
- PH : Acidez o alcalinidad (adimensional).
- Pe : Pérdida de peso (%).
- S: : Módulo de ruptura a la flexión (Kg/cm²).
- J_{od} : Temperatura (°C).
- : : Tiempo de Quemado (horas).

- μ : Micra (0.001 milimetro).
- Va 👍 Volumen de la fase gaseosa de la muestra (cm³).
- Vm : Volumen total de la muestra de suelo (cm²).
- Vs : Volumen de la fase sólida de la muestra (cm³).
- Vv : Volumen de los vacios de la Muestra de suelos (cm^{2}) .
- Vw : Volumen de la fase liquida contenida en la muestra (cm²).
- w : Contenido de Humedad Natural (%).
- W : Carga máxima aplicada al especimen en la determinación del módulo de ruptura (Kg).
- Wa : Peso de la fase gaseosa de la muestra (gramos).
- Wd : Peso saturado superficialmente seco (gramos).
- Wm : Peso total de la muestra de suelo (gramos).
- Ws : Peso de la fase sólida de la muestra de suelo (gramos).
- Ww : Peso de la fase liquida de la muestra (gramos).
- Wo : Peso del Suelo Seco (gramos).
- W₁ : Peso del Matraz con Agua y Suelo (gramos).
- W₂ : Peso del Matraz con Agua a Capacidad Total (gramos).
- τ_σ: Peso Volumétrico Seco (gr/cm⁻).
- τ_m : Peso Volumétrico de la Masa (gr/cm³).
- τ_{*} : Peso de los Sólidos (gr/cm³s).
- τω: Peso Especifico del Agua a 4°C (gr/cm²).

титворисстои

En El Salvador, el uso de materiales cerámicos en la construcción (Azulejo, Ladrillo de piso, etc.), ha experimentado una creciente demanda en los últimos años, a pesar de su alto costo de adquisición, principalmente en aquellas obras civiles que requieren de pisos y enchapes (recubrimientos) civiles que requieren de pisos y enchapes (recubrimientos).

Con una buena decoración y alta resistencia. No obscante, El Salvador es un país netamente importador de éstos productos.

Can una buena decoración y alta resistencia. No obscante, El Salvador es un país netamente importador de éstos productos.

En éste sentido, el presente Trabajo de Graduación pretende contribuir, investigando los bancos de ar illa de Presende contribuir, investigando los bancos de la Unión, con el objeto de Usarla como materia prima en la elaboración de dichas unidades buscando así, disminuir su costo y ponerlo al alcance de los sectores populares de la sociedad salvadoreña.

Esta investigación se inició recopilando información acerca del las arcillas de otras acerca del origen y características de Pasaquina, así como los regiones similares a las de Pasaquina, así como los requisitos que la industria de la cerámica establecen a su

Para conocer detalladamente las caracteristicas y condiciones in-situ del material, que influyen en su

seming primatem

comportamiento, fué necesario realizar una visita de reconocimiento a la zona, para observar la vegetación, morfología, infraestructura y principalmente practicar algunos ensayos preliminares de campo al material.

En base a todo lo observado, se ubicaron los posibles puntos de muestreo para los ensayos de laboratorio. Definidos así, éstos puntos, se procedió al muestreo, con la ayuda del equipo de Penetración Estándar (SPT), con el fín de conocer aproximadamente el volumen de material disponible y obtener muestras que se utilizaron en los ensayos de laboratorio, que en definitiva tipificaron las arcillas, siendo éstos de vital importancia para predecir el comportamiento del material durante el proceso de elaboración de las unidades constructivas.

Determinadas las propiedades físicas e índices en el laboratorio y la composición química del material, se procedió a la elaboración de especímenes de prueba con los cuales se ensayó la arcilla para diferentes cantidades de agua de mezcla, temperatura de quemado, presión aplicada, así como especímenes que contenían agregado (Feldespato de Potasio).

Con los resultados de éstas pruebas se elaboraron gráficas que permitieron determinar la mezcla, carga y temperatura óptima para fabricar unidades tipo Azulejo, que fueron ensayadas a la flexión, absorción y sanidad de acuerdo a las Normas de la ASTM.

Puede decirse, de acuerdo a los resultados que la arcilla negra de Pasaquina del Departamento de La Unión, es un material que se encuentra en suficiente cantidad para ser explotado en la fabricación de materiales cerámicos usados en la construcción de obras civiles.

CAPITULO I

MARCO GEOLOGIGO-INGENIERIL

CAPITULO I

MARCO GEOLOGICO-INGENIERIL

1.1 GENERALIDADES.

Las arcillas negras ocupan el 6% del área total del país, se encuentran generalmente en áreas de topografía plana con pendiente aproximada del 1%. Las capas superficiales obscuras y grises en el subsuelo suelen tener, corrientemente, de 30 a 90 cms. de espesor. A pesar de éste color negro el contenido de materia orgánica es generalmente bajo, tanto en las capas superficiales como en las más profundas del perfil. /12

Estas arcillas son compactas, plásticas, pegajosas y de permeabilidad muy lenta, al secarse se agrietan en bloques muy grandes y duros formándose grietas superficiales y otras poco profundas. Cuando el suelo se humedece de nuevo, al final de la estación seca, el proceso se revierte y ocurre la expansión.

Debido a que las arcillas negras se contraen y se agrietan al secarse, algunos de los materiales de la superficie caen o son arrastrados por la lluvia a las hendiduras rellenándolas parcialmente; cuando el suelo vuelve a dilatarse al mojarse, no puede ocupar de nuevo las grietas que se
formaron en la primera contracción, y parte del suelo se ve
sometido a una presión ascendente que ocasiona, con frecuencia, un microrelieve característico constituído por pequeños
salientes y depresiones poco profundas.

La contracción y dilatación de las arcillas negras ocasionan una lenta remosión de toda la masa del suelo a lo largo de las hendiduras.

Como consecuencia de la caída en las grietas de los materiales de la superficie, todo el suelo hasta cierta profundidad, va removiéndose gradualmente. Se dice entonces, que éstas arcillas negras son auto-retráctidas.

La capacidad de contracción y agrietamiento cuando se secan, al volver a dilatarse lentamente cuando se mojan y decantarse progresivamente, es característica de las arcillas negras y a ello se debe en gran medida sus propiedades específicas.

Las presiones debidas a las fuerzas de expansión provocan el deslizamiento de una parte del suelo sobre otra que produce superficies acanaladas y lisas.

La roca dura subyacente se encuentra a una profundidad de 1 a 2 metros, razón por la que se secan rápidamente al cesar la lluvia quedando prácticamente áridas por largo

tiempo y muy mojadas que no pueden cultivarse, en la estación lluviosa. Debido a la topografía del terreno, el drenaje superficial es lento y el drenaje interno es nulo debido al tamaño de las partículas que lo constituyen ($<2~\mu$). /12

En general, los suelos en estudio poseen una capacidad de producción agrícola de moderada a baja debido a las características ya citadas, que a pesar de encontrarse en terrenos casi planos y de poca disección sus condiciones físicas no se adaptan para el aprovechamiento agrícola intensivo.

La mayoria de éstos suelos es apropiado solamente para:

pasto nativo no mejorado, morro, espino blanco, zacate,

hierba y bosque bajo. Hay pequeñas áreas dispersas que son

apropiadas para cultivos como el maicillo, y algunas áreas de

arcilla negra enterradas bajo unos pocos centimetros de

ceniza volcánica reciente, que son apropiadas para arroz, sus

rendimientos son relativamente bajos y el manejo es dificil.

1.2 ORIGEN DE LAS ARCILLAS NEGRAS /3

El origen y las características específicas de las arcillas negras. están estrechamente relacionadas con la contracción y la expansión de la masa de suelo y con la continua trasformación de los materiales del suelo. Estos fenómenos son debido a una textura pesada, a un predominio de las arcillas negras dilatables de la fracción fina y marcadas relaciones del grado de humedad.

El origen de las arcillas negras está regido por los factores que favorecen la formación de arcilla de tipo expansible y por las condiciones que permiten un humedecimiento y desecación sucesivas.

Las arcillas negras expansibles pueden formarse por dos procesos:

- . 1- Existir en el material original de partida del suelo.
- 2- Formarse por sintesis. durante el proceso de meteorización de la roca.

La primera posibilidad está limitada a los sedimentos lacustres depositados en los medios alcalinos e intensamente magnésicos. La estabilidad de éstas arcillas depende no obstante, de que no hava una lixiviación o de un aporte constante de tierras alcalinas de origen exterior. Si la sedimentación va seguida de un medio ácido, tiende a establecerse, un nuevo equilibrio por la transformación de montmorillonita en illita y caplinita.

Las arcillas negras pueden también originarse de rocas madres ácidas cuya falta de bases es compensada por tierras alcalinas aportadas por infiltraciones desde las tierras altas advacentes. Pueden tambien originarse de una gran variedad de materiales de partida y bajo condiciones climatológicas muy diversas, constituyendo un notable ejemplo climatológicas muy diversas, constituyendo un notable ejemplo de cómo los factores de formación del suelo pueden compensar-se mútuamente y de cómo diferentes combinaciones de factores se mútuamente y de cómo diferentes combinaciones de factores ambientales pueden conducir a un mismo producto final.

permitiendo una meteorización intermitente, no dan lugar a aumenta cuando las condiciones climatológicas. de meteorización. La retención de éstos elementos móviles permanecen durante un periodo de tiempo suficiente en la zona ocurrir sólo cuando esos elementos, una vez liberados. llanuras y depresiones. La sintesis de la arcilla negra puede debido a las aguas de inundaciones o de infiltración en las cálsico o magnésico o bién por enriquecimiento secundario elevado en plagioclasas, minerales ferromagnésicos y carbono las rocas básicas, por ejemplo, las que tienen un contenido tierras alcalinas son proporcionadas por la meteorización de mantiene un nivel favorable de PH para su formación. Las la sintesis de la montmorillonita, mientras que el calcio rons de meteorización. El magnesio desempeña una tunción en favorecida por un nivel adecuado de tierras alcalinas en la sa ogit etse de residiencaxa esfamina sol eb siseinis arcilla formado por la meteorización de rocas in-situ, la La segunda positididad respecto a los minerales de

una rápida lixiviación. De éste modo suele formarse la arcilla negra en climas alternativamente secos y húmedos. El movimiento descendentes de los compuestos solubles, ya sea dedibo a la descomposición de los silicatos y carbonatos, o procedente del exterior, es también entorpecido por la lenta permeabilidad y por el deficiente drenaje interno de los materiales de textura pesada.

De lo expuesto, se deduce que la arcilla negra se forma en medios adecuadamente provistos de magnesio y calcio con un clima suficientemente cálido y húmedo para permitir meteorización, aunque a veces lo suficientemente secos para producir amplias grietas. Estas condiciones suelen darse en lugares donde los suelo se desarrollan a partir de materiales básicos en climas con temperaturas altas, con un régimen de lluvias de medias a moderadas y con una estación marcada; por èjemplo en los climas templados tropicales o subtropicales donde los períodos secos y húmedos se alteran marcadamente. No obstante, pueden también desarrollarse con fuertes lluvias, cuando la lixiviación es menor l a impermeabilidad del material de partida por evaporación, como también, en las zonas áridas en que las fuertes lluvias de la estación húmeda están reemplazadas por aguas de inundación.

En consecuencia, los efectos de los fenómenos de contracción, dilatación y autorenovación de los suelos, desempeñan una función única e importante en el origen de las

arcillas negras. A ello se deben en gran parte : la penetración profunda e irregular de la matería orgánica en el suelo y por consiguiente, el espesor y el limite frecuentemente ondulado del horizonte A: la forma y naturaleza de los suelos estructurales; la distribución y emplazamiento de las concreciones y cantos en la masa de suelo: la formación local de un microrelieve especial; la conservación de cierta fertilidad y de elevada saturación básica: la resistencia a la salinización de los horizontes superiores: la falta de horizontes bién definidos salvo en el horizonte A. y carencia de una importante arcillosa.

El color de las arcillas negras ha sido objeto de múltiples y detalladas investigaciones; pronto se supo que el color obscuro no se debía a la cantidad total de materia orgánica presente, puesto que las arcillas negras tienen un contenido de humus relativamente bajo. Según varios estudios, la coloración específica era debida a óxidos metálicos u otros constituyentes minerales, pero más recientemente se ha demostrado que el color negro se debe a la formación arcillamateria orgánica. En realidad, la materia orgánica puede ser absorbida por la superficie arcillosa e incluso ligarse quimicamente con ella: al respecto, las arcillas montmorilloniticas son más activas, siendo casi inerte la caolinita.

Los contenidos de sulfuro de hierro y óxido de manganeso, son factores que contribuyen considerablemente al color obscuro de éstas arcillas, y el espesor de la capa de color negro se debe a una homogeneización mecánica, a una acumulación en profundidad y a una percolación de materia orgánica.

En éstos suelos de textura pesada, el proceso de humidificación está muy limitado a las capas superficiales de suelo y el drenaje interno muy lento impide la migración de substancias colorantes. Los factores que rigen la variación del color en las arcillas negras no se han aclarado satisfactoriamente, pero en general, los suelos con poco drenaje son más obscuros que los que permiten una eliminación adecuada de exceso de agua o que se desarrollan en climas más secos.

1.3 PROPIEDADES DE LAS ARCILLAS NEGRAS. /8 TEXTURA.

Son algunas veces suelos franco-limosos o francos, con contenidos de arcilla que van del 40% al 60%; pero pueden alcanzar el 80% o no pasar del 30%; éstos contenidos son válidos en estratos de por lo menos un metro de espesor. En algunos casos los porcentajes aumentan gradualmente con la profundidad mientras que en otros disminuye, éstas diferencias pueden ser debidas a las variaciones del material de partida más que a la formación del suelo.

La proporción de limo a arcilla negra es del 10% al 40% del total del suelo. La fracción arenosa es generalmente baja, sin que se encuentre arena de grano duro en casi ninguno de éstos suelos.

ACIDEZ O ALCALINIDAD : PH.

Los valores de PH de las capas superficiales de las arcillas negras varian usualmente entre 6.0 y 7.5 pero, cuando el contenido de carbonato cálcico (CaCO₃) es elevado, varian de 7.2 a 8.5; las capas superficiales pueden ser más ácidas, habiéndose registrado valores de PH de 5.0 a 5.8. Por lo general, el PH aumenta con la profundidad, al aumentar el carbonato cálcico y otras sales, y el de la parte inferior del suelo varia generalmente entre 7.8 a 8.6; cuando se observan síntomas de alcalinización, el PH puede ser de 9.0 a 9.5. Se han descrito en ocaciones perfiles con un PH neutro (7.0) en la superficie, que se hacen ligeramente ácidos en las capas inferiores hasta unos dos metros de profundidad.

El PH depende de la composición del material de partida, de las condiciones topográficas y climatológicas cuando los restantes factores ambientales son análogos. Las arcillas negras formadas de piedra caliza tienen PH más altos que los suelos situados sobre rocas igneas. El PH disminuye cuando aumenta el régimen de lluvia. Las arcillas negras son frecuentemente más ácidas cuando están situadas en depresiones importantes sometidas a inundaciones estacionarias y a una subsiguiente lixiviación más intensa.

DENSIDAD APARENTE.

Las arcillas negras se caracterizan como muy densas si su densidad varía de 1.7 a 2.0, encontrándose siempre los valores de 1.8 en el perfil débilmente granular situado inmediatamente debajo de la superficie.

MATERIA ORGANICA.

El contenido de materia orgánica de las arcillas negras es relativamente bajo, encontrándose valores diversos según la región. La relación carbono/nitrógeno (C/N) varía con la profundidad normalmente entre 10.0 y 14.0, algunas veces llega a 16.0 en suelos que se anegan periódicamente en las zonas altas.

SALES.

Aunque la presencia de carbonato de calcio ($CaCO_{\pi}$) no es una característica absoluta de las arcillas negras, pero éste existe en muchos de dichos suelos en todas las regiones del mundo.

Las arcillas negras contienen frecuentemente cantidades importantes de sulfato cálcico ($CaSO_3$) y sulfato de magnesio ($MqSO_4$), la acumulación de éstas sales se ve favorecida por el clima árido que predomina durante la mayor parte del año. El sulfato cálcico puede encontrarse en capas concentradas o bién muy dividido.

MINERALOGIA.

En casi todas las zonas en donde se han estudiado las arcillas negras mineralógicamente, la montmorillonita y las arcillas de la capa mixta constituyen una capa importante de la formación arcillosa; además, desarrollan una gran capacidad de cambio catiónico, propiedades de dilatación, plasticidad y adherencia de estos suelos.

En general, las arcillas negras parecen desarrollarse fácilmente de rocas ricas en anfiboles y piroxenos con mucha hornblenda y plagioclasa.

PLASTICIDAD.

Es la propiedad más notable de las arcillas que permite moldearse fácilmente. Las arcillas tienen una plasticidad muy variable. Las arcillas aglutinantes que poseen esta propiedad en grado máximo se llaman "arcillas grasas", mientras que las arenosas se llaman "arcillas pobres".

Se ha definido la plasticidad, como una propiedad de los sólidos en virtud de la cual estos conservan su forma permanente bajo la acción de pequeños esfuerzos cortantes. pero se deforman. se labran o se moldean con facilidad al aplicarles esfuerzos que sobrepasen a los descritos.

VITRIFICACION.

El período de vitrificación se divide en tres fases :

- 1- Vitrificación incipiente, en que solo se forma suficiente vidrio para aglutinar los granos.
- 2- Vitrificación completa, en que los espacios intermedios se llenan con material fundido, pero la masa conserva su forma.
- 3- Fusión, en que el cuerpo se ablanda hasta el punto de que no sostiene su propio peso.

Los productos cerámicos se cuecen en hornos para producir en ellos las propiedades físicas adecuadas para los diferentes usos a que se destinan, y la cocción debe producir un estado comprendido entre las dos primeras fases citadas o bién la segunda de ellas; pero si el producto ha llegado a la fusión se califica de sobrecocido.

CAMBIO DE BASE.

Es una propiedad que muestran los minerales arcillosos en grado variable. Por cambio de base se entiende. la capacidad de los materiales arcillosos para cambiar alquno o algunos de sus cationes por otros mediante el frotamiento de una solución ácuosa que contenga el segundo catión. La estructura de arcilla no cambia.

RESISTENCIA.

En las arcillas secas y en las cocidas se determina la resistencia a la tracción, a la flexión y a la compresión. Los productos cocidos, especialmente las piezas para la construcción, suelen probarse a la compresión. La resistencia en seco de las arcillas es importante, porque casi todos los productos de fabricación con arcilla se manejan en estado seco. La resistencia de las arcillas cocidas depende del uso al que haya de someterse el producto.

1.4 MINERALOGIA DE LAS ARCILLAS NEGRAS.

Las rocas igneas y metamórficas, mineralógicamente, están constituídas principalmente por feldespatos ricos en sílice, que mediante procesos de meteorización llegan a constituirse en arcilla, cuya base son sílicatos de aluminio hidratados, silicatos de magnesio y hierro, u otros metales también hidratados: los átomos de estos minerales están dispuestos en dos tipos de láminas: la silicica y la aluminica.

LAMINA SILICICA.

Presenta un átomo de silicio rodeada de cuatro oxigenos dispuestos en forma de tetraedro. Se agrupa en unidades hexagonales, un átomo de oxigeno sirve de nexo

Esta estructura se repite indefinidamente. los hexágonos constituyen una retícula laminar.

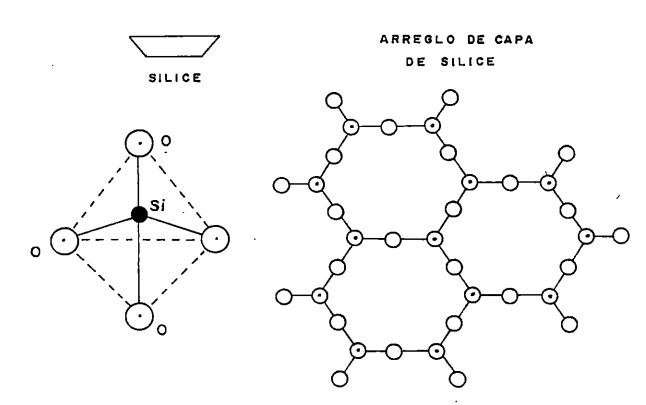


FIGURA 1.4.1 SSQUEMA DE LA ESTRUCTURA DE LA LAMINA SILICIGA.

LAMINA ALUMINICA.

Está formada por reticula de octaedros dispuestos con un átomo de aluminio al centro y seis de oxigeno alrededor como se indica en la figura 1.4.2. También el nexo es el oxigeno, entre cada dos octaédros vecinos para constituir la reticula. 5/

ALUMINA

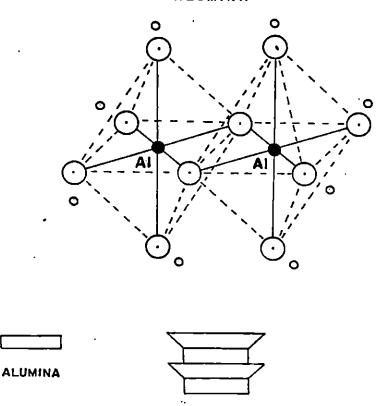


FIGURA 1.4.2 . ESQUEMA DE LA ESTRUCTURA DE LA LAMINA ALÚMINICA.

CAOLINITA

Los grupos típicos de minerales componentes más importantes de las arcillas son : Caolín. Hidrómicas. Montmorillonitas. Illitas y las Paligorskitas.

CAOLINITAS. (Al $_{2}$ 0 $_{3}$. 2Si0 $_{2}$. 2H $_{2}$ 0)

Es el principal mineral de los caolines y arcilllas caolinicas. Componente accesorio o secundario casi en

todas las arcillas polimėcticas. Está formada por una .
.
lámina silicica y otra aluminica que se superponen

La unión entre todas las reticulas es lo abor es lo alon el contro el se construción de suficientemente firme para no permitir la penetración de moléculas de aqua entre ellas (absorción). Por tanto, en presencia de aqua las arcillas caolínicas son relativamente estables, la temperatura de fusión es $1750 \, ^{\circ}$ C - $1785 \, ^{\circ}$ C, el contenido teòrico de aluminio (Al $_{205}$) es 39.5%. 6\

La Galvasita es una variante hidratada de caolinita con dos moléculas más de aqua. las que pierde al calen-tarse a 50 °C. Aparece en las arcillas con menos

.sionewoant

.adramsbinitabri

HIDROMICAS

Se caracterizan por su alto contenido de potasio: contiened de potasio: contiened de potasio: ascontiened de torman par contiened arcinos and torman par contiened de todas las arcillas polimecticas: estos son: Hidromoskovita. Hidrobiotita e Hidropidentia e Hidropidentia. Carisita de gran utilia. Carisita (mineral difici) de obtener) as de gran utilia. Cad en la industria ceràmica debido a su poder refracta. Cio. se utilliza en el fundente solo de ceràmica de gran calidad como: Porcelana. Losa Sanitaria y Azulejo. La temperatura de fusión es de 1200 °C - 1400 °

Formadas por una lámina aluminica entre dos silícicas superpuestas indefinidamente. En éste caso la unión entre retículas del mineral es débil, por lo que las moléculas del agua pueden introducirse en la estructura con relativa facilidad, a causa de las fuerzas eléctricas generadas por su naturaleza dipolar. Lo anterior produce un incremento en volumen de los cristales, lo que se traduce macrofisicamente en una expansión. Las arcillas montmorilloníticas, especialmente en presencia de agua, tienen fuerte tendencia a la inestabilidad en su composición.

Las montmorillonitas son minerales arcillosos que se caracterizan por ser una transición de sílice a alúmina y de ésta a hierro, magnesio y otros elementos: tienen una gran capacidad de intercambio iónico, son absorbentes de gran calidad y a menudo capaces de hincharse considerablemente. El complejo absorbente de los minerales montmorilloniticos frecuentemente incluye sodio, calcio y magnesio en diferentes proporciones (%).

En cerámica éstas arcillas se usan para dar plasticidad al fundente o para disminuir su temperatura de aglutinación. Debido a la gran variedad del contenido de minerales de las montmorillonitas la temperatura de fusión varía entre 900 °C y 1200 °C. 6/

En la serie de minerales montmorilloníticos. la beidelita es un mineral con elevado contenido de alúmina, posee la principal característica de las bentonitas, se encuentra poco frecuente y tienen una gran capacidad de intercambio iónico.

Las bentonitas son del grupo de las arcillas montmorilloniticas originadas por la descomposición quimica de
las cenizas volcánicas y presentan la expansividad tipíca del grupo en forma particularmente aguda. lo que las
hace sumamente críticas en su comportamiento mecánico.

ILLITAS. [(OH) $_{4}$ K $_{7}$ (Si $_{8}$ = $_{7}$ Al $_{7}$) (Al $_{4}$ Fe $_{4}$ Mg $_{4}$ Mg $_{5}$ O $_{20}$] 5/

Están estructuradas análogamente a las montmorillonitas, pero su constitución interna manifiesta tendencia
a formar grumos de materia, que reducen el área expuesta
al aqua por unidad de volumen; por ello, su expansividad
es menor que la de las montmorillonitas y en general,
las arcillas illíticas se comportan mecánicamente en
forma más favorable.

^{*} Para la Constante Y. 'generalmenre : Y = 1.5

PALIGORSKITAS

Forma parte de algunas arcillas, en un silicato seudolámina; su composición principal es magnesio, aluminio, a veces hierro y hasta 2% de potasio eventualmente.
Tiene forma aplanada como filtro o papel.

MINERALES AUTOGENOS NO ARCILLOSOS

Están presentes en las arcillas en contenidos variables. Son carbonatos, óxidos e hidróxidos de hierro, manganeso, aluminio, diversas modificaciones de sílice, pirita, sustancias orgánicas (carbón, humus) y en las arcillas de zonas áridas son sulfatos y cloratos, a veces solubles en agua.

La composición quimica de las arcillas es muy variable, depende del contenido de minerales arcillosos.
detritos y minerales autócenos. La mayoría de las arcillas son poliminerálicas. Las monominerálicas son de
gran importancia en la industria de la cerámica en general. Las más frecuentes son las caolínicas y las más
raras las montmorilloníticas.

1.5 CLASIFICACION DE LAS ARCILLAS

Las clasificaciones modernas de las arcillas se fundamentan en la composición mineral, la estructura de la red cristalina y el comportamiento que presentan de acuerdo al

cristalina y el comportamiento que presentan de acuerdo al interés del investigador. Sin embargo, clasificaciones basadas das en la composición mineral y en las propiedades fisicas y que químicas han sido usadas a pesar de ser imcompletas, ya que no abarcan todos los tipos de depósitos de arcilla, ni describen efectos tecnológicos de los minerales del tamaño de las arcillas, la posible asociación con alúmina hidratada y las arcillas, la posible asociación con alúmina hidratada y con el sílice relativamente solubles, y sobre el efecto de la meteria orgánica asociada (bacterias vivas, etc.).

Una clasificación moderna debería tener en cuenta por lo menos las siguien es características :

1- El tipos de mineral arcilloso : por ejemplo, caolinita, montmortillonita, illitas, etc. y los

presentes en cantidades secundarias.

Distribución mineral por tamaño de partícula: por lo
general, con el nombre del mineral se identifica
automáticamente la forma de los cristales, si tienen
forma de placa, listón o fibra.

2- La capacidad de intercambiar iones. Propiedad muy importante en el grupo de las montmorillonitas para fines tecnológicos por la posible reactividad con cationes orgánicos.

one since cambiables, en las arcillas in-situ son -5 . Importantes cuando la capacidad de cambio de base es

- 4- Predominio de un mineral de red cristalina dilatable o no dilatable.
- 5- Existencia de electrolitos y soluciones asociadas al yacimiento de arcilla.
- 6- Que estén presentes minerales accesorios o "impurezas" minerales: dimensiones, homogeneidad de la mezcla y su capacidad de intercambiar iones.
- 7- Que contença materia orgánica y forma en que se presenta: tamaño. individualidad de la particulas. absorción sobre la unidad cristalina de la arcilla o dentro de ella y la acción coloidal protectora.
- 8- Presencia o ausencia de bacterias u otros organismos vivos: el PH y otras propiedades de una yacimiento de arcilla pueden variar mucho en poco tiempo cuando hay proliferación de bacterias.
- 9- Contenido de alúmina hidratada y sílice. que son relativamente solubles en el agua del suelo o en los ácidos o alcalis diluidos.
- 10- Estructura y textura del depósito de arcilla. como laminación. orientación de las partículas minerales y otros caracteres macroscópicos.

Una de las funciones de la clasificación es organizar la descripción y la información en una forma tan concisa que una

sola palabra o una expresión corta transmita mucha información. Pero debido al enfoque de éste estudio es necesario considerar también otra clasificación de las arcillas, que tengan en cuenta los caracteres necesarios para identificar las arcillas como materia prima en la fabricación de unidades de cerámica y de otro tipo usadas en la industria de las construcción.

La industria de la cerámica en general determina seis condiciones a su materia prima, principalmente arcilla : poder refractario, contenido de alúmina más óxido de titanio, poder de aglutinación, contenido de óxido colorante, plasticidad y granulometría. Para cada una de estas exigencias hay una clasificación de las arcillas, ver Cuadros No 1.1 al No. 1.68. 7/

CUADRO No. 1.1
PODER REFRACTARIO

CUADRO No. 1.2 CONTENIDO DE ALUMINA MAS OXIDO DE TITANIO

PODER DE	- 0.	
REFRACCION	I OC	FUSIBILIDAD
REFRACTARIA	> 1530	-
REFRACTARIAS	1350 - 1580	POCO FUSIBLE
	< 1350 ·	FUSIBLE

#UY
BASICAS

BASICAS

BASICAS

30 - 40

SEMI-ACIDAS

15 - 30

ACIDAS

4 15

CUADRO No. 1.3
PODER DE AGLUTINACION

CUADRO No. 1.4	/
CONTENIDO DE OXIDOS COI	orantés
(Fe_ 0_ y Ti 0	.)

	T °C
BAJA	< 1100
HEDIA	1100 - 1300
ALTA	> 1300

CONTENIDO	×
BAJO	< <u>1</u>
MEDIANO	1 - 5
ALT0	> 5

CUADRO No. 1.5 X

CUADRO No. 1.6 A GRANULOMETRIA

PLASTICIDAD	SOLONI	
ALTA	FLASTICG %	
PLASTICIDAD	> 25	
MEDIA	15 25	
PLASTICIDAD PLASTICIDAD	15 - 25	
MODERADA	7 45	
FLASTICIDAD	7 - 15	
POCA		
FLASTICIDAD	<u> </u>	
SIN	No Diversor	
PLASTICIDAD	NO PLASTICO	

FRACCION	f PARTICULAS
FINA	(1 u %
Gran	
DISPERSIDAD	> 69
DISPERSAS	60 - 20
FOCO	
DISPERSAS	<u> </u>

CUADRO No. 1.6 B

FRACCION	PARTICULAS	
GRUESA) 0.5 mm %	
F003		
CONTENIDO	3	
3ED I 6		
CONTENIDO	1 - 3	
GRAN		
CONTENIDO	2 5	

CAPITULO II

RECONOCIMIENTO DEL AREA EN ESTUDIO E
IDENTIFICACION, CLASIFICACION Y TIPIFICACION
PRELIMINAR DEL SUELO

CAPITULO II

RECONOCIMIENTO DEL AREA EN ESTUDIO E IDENTIFICACION, CLASIFICACION Y TIPIFICACION PRELIMINAR DEL SUELO.

2.1 INTRODUCCION

Para estudiar la explotación del suelo como material de construcción en una área, debe hacerse, tomando en cuenta los aspectos ambientales, sociales, de infraestructura existente.

El estudio de las propiedades fisicas, quimicas y mecánicas de los materiales que se han de utilizar, implica conocer la vegetación, morfología, geología del área, uso y tenencia de la tierra, y las propiedades propiamente dichas; para ello es necesario considerar dos tipos de ensayos: Preliminares o de Campo y de Laboratorio.

Las pruebas de campo se realizan para conocer de manera aproximada las características propias del material y predecir aproximadamente cómo se comportará éste en los ensayos de laboratorio. Entre las pruebas de campo que se hacen están : Sacudimiento. Resistencia en Estado Seco, Dispersión, Tenecidad, Olor y Brillo.

Las pruebas de laboratorio se realizan para obtener en forma definitiva las propiedades de los suelos que previamente fueron seleccionados.

2.2 RECONOCIMIENTO DEL AREA Y DESCRIPCION DEL SITIO EN ESTUDIO.

El área en estudio que contiene arcillas negras para el caso. tiene una extensión de 36.0 Kilómetros cuadrados (11/). Está situada en la zona oriental del país y comprende la parte central del Departamento de La Unión. Jurisdicción de Pasaguina.

En esta área se encuentra una combinación de suelos principalmente arcillosos que en color varían de negros a rojizos y espesores de poco a moderadamente profundos.

En las partes más planas hay suelos negros arcillosos y cohesivos. Tipicamente. los suelos superficiales hasta una profundidad de 60 a 90 centímetros son arcillas negras. compactas, plásticas, pegajosas y de permeabilidad muy lenta: al secarse se agrietan en bloques muy grandes y duros formando figuras geométricas casi definidas como hexágonos y pentágonos típicas para toda la zona, siendo la dimensión promedio de 90.0 centímetros de diámetro. Los subsuelos son arcillas plásticas de color gris obscuro a claro y usualmente moteado. La roca dura se encuentra a una profundidad de 1.0 a 2.0 metros: la mayoría son áreas pedregosas.

En zonas muy reducidas hay un suelo superficial más franco y apto para ser cultivado. En las áreas alomadas y advacentes a cerros y montañas hay suelos arcillorocosos y rocosos color rojo. Estos suelos tienen horizontes

obscuro. sobre subsuelos o arcillas pedregosas. plásticas y de estructuras en bloques de rocas con un grado de intemperismo avanzado.

El área descrita está localizada en las planicies. la temperatura media varia alrededor de 25 °C. generalmente es en Diciembre y Enero cuando se registran las temperaturas más bajas. La precipitación promedio anual es de 1800 milimetros. repartida entre los meses que comprenden la estación lluviosa. Mayo a Octubre. 4/

VEGETACION -

La vegetación original en el área fué probablemente bosques semi-húmedos caducifolios en las tierras alomadas y montañosas con suelos permeables y de morrales y chaparrales. en las tierras planas a ligeramente onduladas con suelos impermeables y pesados.

Actualmente la vegetación natural está compuesta por espino blanco. carbón blanco. nacascol. morros. huiscanal. piña silvestre. zacate y malas hierbas. No existen las áreas de bosques bién desarrollados.

TOPOGRAFIA

El terreno presenta pendientes de moderadas a muy fuertes en forma aislada, separada por planicies.

La altitud sobre el nivel del mar de esta área es de 20.0 a 300.0 metros (11/) y el relieve local tiene fluctuaciones de decenas de metros.

La periferia del área estudiada se extiende en dirección Deste una cadena motañosa que alcanza las mayores alturas llegando hasta los 500.0 metros y al Sur se extienden las planicies más bajas, valles antiguos (actualmente se encuentran disectados en el área de interés), también se encuentran grandes extensiones en forma de planicies casi a nivel o en pendientes cóncavas que predominantemente varian de 0% a 2%.

En la región de Pasaquina se extienden dos suelos con diferencias bién marcadas, en las partes altas los suelos de color rojizo, donde se encuentra casi superficial la roca en un estado avanzado de meteorización, indice del buen drenaje; en las partes bajas y planas se encuentran los suelos obscuros, cuyo drenaje interno y superficial es pobre, por consiguiente impide el lavado del suelo. Podría hablarse de una tercer suelo que se encuentra en una zona de transición; es decir, en el pie de monte, que viene siendo el producto de una combinación de suelos rojos de la altura y suelos negros de las planicies bajas.

Los ríos que atraviesan las planicies de Pasaquina son las vias de arrastre del material parental de las arcillas negras y cuyo flujo se presenta en la dirección Nor-Este a Sur-Oeste; lo anterior se fundamenta, en que las partes altas de las cuencas de éstos ríos presentan fuertes pendientes y

una acelerada erosión. los suelos en éstos sectores de las cuencas han sido afectados en su profundidad por las corrientes de agua. 8/

La topografía del terreno ha influido considerablemente en la modificación del suelo en cuanto a su color, profundidad del perfil, grado de erosión, humedad y vegetación que sustenta.

SUELOS

Son arcillosos de color negro a gris obscuro, muy plásticaos, muy pegajosos y de permeabilidad muy lenta. En la estación lluviosa son muy húmedos y cohesivos, en la estación seca son suelos áridos y agrietados. Usualmente son suelos formados de lahares con capas inferiores de tobas o conglomerados poco fracturados, relativamente antiguos del Plioceno (4/), encontrándose superficialmente e intruido en forma dispersa cuarzo y basalto con alto grado de meteorización.

GEOMORFOLOGIA

La Geomorfología del suelo comtempla dos aspectos en la formación de éste. En el primer aspecto intervienen los agentes formadores de suelo y en el segundo se considera la mecánica de cómo éstos agentes interactúan con los materiales parentales: los procesos pedogenéticos. Entre los agentes que contribuyen a la formación de las arcillas están:

i) Roca Madre

Son suelos sedimentarios, provienen de rocas parentales due se encuentran en las cuencas del rio Pasaquina, Agua Caliente, Siramà y otros riachuelos due
diseccionan el área que las contiene. Existen en ésta
zona grandes yacimientos de materiales ácidos tales como
tobas riolíticas y basaltos (4/) que comprenden áreas de
tobas riolíticas y basaltos (4/) que comprenden áreas de
suelos esquelèticos o someros, ésto se debe a la lenta
suelos esquelèticos o someros, ésto se debe a la lenta
descomposición de la roca y a la acelerada erosión.

amil) (ii

La precipitación pluvial y la temperatura participan directa o indirectamente en el modelado de la corteza directa o indirectamente en el modelado de coriones mecànicas como quimicas; debido a que el agua es el principal disolvente de la naturaleza. En ese sentido, es ésta la respontado de la naturaleza, el descomposición de la roca.

La temperatura es causante de la dilatación y contracción de la roca, y produce el resquebrajamiento de la misma (metamorfismo). Los elementos del clima que aquí se citan son los que mayor presencia tienen en la zona oriental del pais, por lo que a ellos se deben en gran medida la formación de los suelos de la región.

'sanbsoq

La influencia humana ha modificado moderadamente la actividad pedogenética de los factores formadores y a su actividad pedogenética de le ha considerado como otro factor. Esta labor se manifiesta ostensiblemente por los estraços de la erosión, por la desmedida tala o ouema de

Una serie de complejos fenómenos pedogenéticos intervienen en la descomposición o intemperización mineralógica dentro del cuerpo parental nominados como procesos
formadores. Los que más contribuyen a la formación de
formadores. Los que más contribuyen a la formación de
las arcillas negras de Pasaquina son la calcificación y
las salinización. 8\

Calcificación : Es el proceso de lixiviación imcompleta. o que favorece la acumulación de carbonatos de
calcio de por lo menos dentro de una parte del perfil.

.nbibesinife2

El área en estudio se encuentra aledaña con los manolares al norte del golfo de Fonseca, por lo que el cloruro de sodio (NaCl) podria estar contribuyendo a la meteorización de las rocas y suelos existentes en el lugar a través de las evaporitas que se forman en la

sona circunvecina identificable.

El cloruro de sodio es una sal muy soluble lo que facilita el lavado por el agua de drenaje superficial, pero por tratarse de una región semi-árida el proceso cobra mayor importancia.

USO DE LA TIERRA

Por su textura y baja permeabilidad éstos campos son de dificil laboreo y rendimiento agrícola bajo. En la actualidad, la mayor parte son destinados para ganaderia y vegetación permanente (zacates y bosques bajos). La agricultura intensiva; como maiz, maicillo y arroz, está limitada a las pequeñas áreas de suelos superficiales menos pesados.

Las arcillas negras actualmente son usadas por el hombre para la elaboración de teja y ladrillo (empiricamente).

TENENCIA DE LA TIERRA.

En su mayoría son propietarios individuales de parcelas, no cooperativistas (minifundios), ni entidades públicas o estatales con fines de explotación de éste suelo.

El área donde se encuentran los suelos arcillosos no ha sido afectada por el drecreto de la Reforma Agraria, ya que no existen propietarios con extensiones de terrenos que excedan las doscientas cuarenta y cinco hectáreas como lo establece el articulo 105 de la Constitución Política de

1983. Esta deducción está ratificada según datos_obtenidos de mapas catastrales y fichas de registro proporcionadas por el Instituto Geográfico Nacional, de donde se tomó una muestra representativa de 8.3 kilómetros a lo largo de la carretera Panamericana (tramo compredido entre los kilómetros 192.7 y 201.0). y una franja de 2.5 kilómetros de ancho. encontrándose en ésta muestra un total de 160 parcelas las que suman un área de 2,080.0 hectáreas siendo la de menor extensión de 0.4 hectáreas y la mayor de 154.2 hectáreas.

2.3 IDENTIFICACION DE LOS SUELOS Y PRUEBAS PRELIMINARES DE CAMPO

SACUDIMIENTO O REACCION AL AGUA

Este ensayo se emplea para identificar los suelos de grano fino. Para su procedimiento se toma una porción de suelo húmedo agitándolo horizontalmente sobre la palma de la mano golpeándolo vigorosamente contra la otra mano varias veces.

Al ensayar el material debe hacerse una distinción entre la forma cómo el suelo libera el agua, así :

- i) Cuando la liberación de agua es rápida, indica faltà de plasticidad como sucede con los limos inorgánicos, polvo de roca o arena fina.
- ii) Una liberación lenta, indica la presencia de un limo o arcilla limosa ligeramente plástica.

iii) Cuando no hay liberación de agua, indica la presencia de una arcilla o material orgánico.

CONTENIDO DE MATERIA ORGANICA

Este ensavo consiste en presenciar el contenido de materia orgánica del suelo, tomando como base el color y olor característico de la materia orgánica en descomposición y en la presencia de restos vegetales, como hojas, raíces, etc.

Para detectar más fácilmente el olor. se calienta una muestra de suelo húmedo, comprobándose así, por el olor del vapor desprendido, si es o no un suelo orgánico.

Por medio de investigaciones se ha comprobado que cantidades por pequeñas que sean, de materia orgánica pueden tener influencia importante en las propiedades físicas y mecánicas del suelo.

En su mayoria, los suelos orgánicos son más débiles y compresibles que los suelos que poseen la misma composición mineral pero que carecen de materia orgánica. La presencia de una cantidad apreciable de materia orgánica, se detecta generalmente por el color del suelo que puede ser de gris obscuro a negro.

También, se puede detectar procediendo así :

i) Hechar en un bote de vidrio incoloro, suelo hasta llegar
 a la mitad de su capacidad.

- ii) Añadir al suelo dos cucharadas de sal común.
- iii) Llenar con aqua y tapar herméticamente. aqitar el bote con su contenido por dos minutos y dejar reposar.

Si se observa mucho material vegetal flotando en el frasco o si el agua se torna amarillenta. Esto indica la presencia de materia orgánica.

RESISTENCIA EN ESTADO SECO

Este ensayo se hace para determinar la resistencia de un suelo en estado seco, midiéndose de esta manera la cohesión de dicho suelo.

Se procede como sigue : Se deja secar una proción húmeda (20.0 gramos) de muestra de suelo, cuidando no dejar partículas gruesas al formarla.

Se ensaya su resistencia en seco. desmenuzando entre los dedos el grumo que se ha formado; como resultado, se puede obtener una resistencia ligera, media y alta; y que clasifican el suelo como sigue:

- i) Si la resistencia del suelo seco es ligera, indica que es un limo inorgánico (M), polvo de roca o arena limosa.
- ii) Si la resistencia en seco es media, se tiene una arcilla inorgánica de plasticidad media o baja (CL).

Para pulverizar la muestra de suelo hay que hacer una presión bastante grande.

iii) Si la resistencia en seco es alta, se tiene una arcilla inorganica altamente plástica (CH). En éste caso la muestra puede romperse sin llegar a pulverizarse haciendo una presión muy grande.

DISPERSION

Este ensayo es útil para hacer la distinción entre limos y arcillas y hacer una estimación aproximada de las cantidades relativas de arena. Limo y arcilla que existen en el suelo.

Para hacer éste ensayo se procede así :

En un tubo de ensayo o en un bote de vidrio incoloro, se dispersa una pequeña cantidad de suelo en agua y se deja reposar. Se notará que las partículas más grandes caen primero, mientras que las más finas permanecen suspendidas por un tiempo mayor.

Por observaciones realizadas se ha podido comprobar lo siquiente:

CUADRO No. 2.1 TIEMPO DE SUSPENCION DE LOS SUELOS

TIPO DE - SUELO	TIEMPO DE ASENT. (segundos)	OBSERVACION
Arena	30 a 60	Tubo de ensayo o bote de vidrio incoloro
Limos	15 a 60	Idem
Arcillas	Varias, horas en suspensión o varios días	Se reduce el tiempo si se combina con grumos.

TENACIDAD

La plasticidad es una propiedad fisica de los suelos constituidos por granos finos que al humedecerse adquieren una consistencia masosa.

El procedimiento a sequir para hacer éste ensayo es el siguiente: Se prepara una porción húmeda de suelo, cuidando de quitar las partículas gruesas; se coloca dicho suelo en una superficie lisa y plana y se rueda con la palma de la mano hasta formar cilindros de aproximadamente 1/8 de pulgada (3 mm) de diámetro, repitiendo éste proceso hasta que la pérdida de humedad haga que el cilindro se desmenuce al rodarlo.

Se dice que un suelo es plástico. si con el se pueden ... hacer cilindros fácilmente sin llegar a desmenuzarlo.

En base a lo anterior, se puede clasificar el suelo de la siguiente manera :

- i) Cuando al arcilla es de alta plasticidad se puede formar un cilindro tenaz que puede ser remoldeado en una masa por debajo del límite plástico y deformarse presionándolo fuertemente con las manos, sin que se desmenuce.
- ii) Se pueden formar cilindros de moderada tenacidad, pero se desmenuzan tan pronto como se alcance el límite plástico (Lp). Entonces el suelo se dice que es de plasticidad media.
- iii) Se pueden fromar cilindros débiles que no pueden ser amasados por debajo del límite plástico. Entonces se dice que el suelo es de baja plasticidad.

BRILLANTEZ AL CORTE DE LA NAVAJA

Este ensavo se efectúa de la siguiente manera: Se toma una muestra de suelo seco o ligeramente húmedo y se frota con la hoja de una navaja: si se obtiene una superficie brillante. el suelo es una arcilla muy plástica: si la superficie obtenida es mate. indica la presencia de limo. arena o de una arcilla de baja plasticidad.

2.4 RESULTADO DE LOS ANALISIS DE CAMPO

Las muestras para los ensayos preliminares de campo. se obtuvieron en las cercanias del municipio de Pasaquina. Departamento de La Unión en los bancos de arcilla localizados en el cantón El Algodón. caserio El Carahual: cantón San

Felipe: kilómetro 200.0 carretera panamericana: cantón Siramá y caserío El Lagartero. así. se consideraron dos zonas como a continuación se describen :

ZONA I

Puntos: Cantón El Algodón Caserío El Carahual
Cantón San Felipe
Kilómetro 200.0 Carretera Panamericana (CA-1)
Cantón Siramá

De ésta zona se extrajeron muestras superficiales. las cuales proporcionaron resultados similares como se detalla a continuación:

1. Resistencia en Estado Seco.

Muy alta, pues al presionarla fuertemente con los dedos no fue posible fraccionarla.

2. Sacudimiento.

No fué notoria la liberación de aqua contenida en la muestra al realizar ésta prueba.

3. Dispersión.

En esta prueba no se observó arena ni limos pues los granos permanecieron en suspensión un lapso de dos horas.

4. Tenacidad.

Se encontro que esta es alta pues se logro hacer cilindros que alcanzaron diámetros de hasta 1 milimetro sin mostrar fisuramiento.

5. Olor, Color y Contaminación.

A pesar de su color negro no presenta olor caracteristico de materia orgánica en descomposición aún al calentar dicho suelo.

6. Materia Orgánica.

Al agitar la muestra dentro de un bote con agua y sal, el agúa no se torno amarillenta ni se observo material vegetal flotando.

7. Brillantez.

Al frotar una muestra con la hoja de una navaja, mostró una superficie brillante.

Los resultados obtenidos indican que el suelo de éstos puntos son arcillas inorgánicas, de alta plasticidad y gran cohesión.

ZONA II

Punto : Caserio El Lagartero.

1. Resistencia en Estado Seco.

Moderada, pues al presionarla con los dedos se desmoronó súbitamente dispersándose en fragmentos de aproximadamente de 4.0 milimetros.

2. Sacudimiento.

Con esta prueba la liberación de aqua hacia la superficie (exudación) fué lenta.

3. Dispersión.

En este ensayo se pudo observar que una parte de material se asentó en un lapso de treinta minutos (limos) y la otra parte que permaneció en suspensión se asentó aproximadamente en un lapso de cuarenta y cinco minutos.

4. Tenacidad.

Se encontró que ésta es media ya que se logró hacer cilindros que alcanzaron los tres milimetros de diámetros sin mostrar fisuras.

5. Olor. Color y Contaminación.

No se encontró olor ni color caraterístico que indique la existencia de materia en descomposición aún al calentar la muestra.

6. Materia Orgánica.

En éste ensavo al agitar la muestra dentro de un bote con agua y sal, el agua no se tornó amarillenta ni se observó material vegetal flotando.

7. Brillantez.

Cuando fué frotada la muestra con la hoja de una navaja, presentó una superficie poco brillante.

De acuerdo con los resultados obtenidos preliminarmente en éste material se deduce que el suelo de éste banco es una arcilla limosa inoroánica de plasticidad y cohesión media.

' PROFUNDIDAD'	SUPERFICIAL 0.5 MTS.	2.0 MT5.
PUNTO .	CASERIG CANTON KM 200.0 CANTON EL CARAHUAL SAN FELIPE CARRETERA SIRAMA PANAMERICANA	CASERIO EL LAGARTERO
RESISTENCIA EN ESTADO SECO	Muy Alta.	Moderada.
SACUDIMIENTO O REACCION AL AGUA	No se observó Liberación de Aqua.	Liberó Aqua lentamente.
DISPERSION	No se observo Arena, nì Limos y tardo dos horas en asentarse.	Tardo entre 30 minutos y 45 minutos en asentarse.
TENACIDAD	Alta, ya se hicieron cilindros hasta de un milimetro de diametro.	Media, ya se hicieron cilindros hasta de 3 milimetros.
CONTENIDO DE MATERIA ORGANICA	No se presento Materia Organica en descomposición.	No presentó Hateria Oroanica en , descomposición.
BRILLANTEZ AL CORTE DE LA NAVAJA	Brillante.	Poco Brillante.
CLASIFICACION PRELININAR	Arcillas (norcánicas de alta clasticidad y gran Cohesión.	Arcilla Limosa Inoroanica de pias- ticidad y cohesión media.

2.5 ASPECTOS GEOTECNICOS GENERALES DE LOS SUELOS EN LA ZONA DE ESTUDIO.

Los rasgos morfológicos del relieve salvadoreño son:

La planicie aluvial costera y los valles: la cadena
costera, la meceta central. la fosa interior y las
cordilleras fronterizas: encontrandose el área en estudio en
la planicie aluvial costera oriental presentando un declive
del 1% al 2% hacia el cauce del río Goascorán, extendiéndose
desde la parte baja del río Pasaguina a la parte baja del río
Siramá, su máxima anchura la alcanza a la áltura del caserío
El Nance siendo el promedio de ésta de 6.0 kilómetros.

SISMICIDAD Y TECTONISMO

El Salvador se encuentra dividido a lo largo de su territorio por cinco ejes tectónicos encontrándose el área en estudio entre el dos y el tres (Figura 2.5.1) siendo ésta franja la más prominente, con dislocaciones tectónicas y un vulcanismo individual joven todavía activo; a pesar de encontrarse en ésta franja el área de las arcillas negras de Pasacuina no presenta ninguna falla tectónica, sin embargo, las hay al Norte de ésta zona, y con mayor presencia al Oeste (4/) según el mapa de regionalización sísmica de El Salvador, ésta área se encuentra en la zona de intensidad grado siete en la escala de Mercalli modificada, donde se desarrollan aceleraciones de 68.1 centímetros por segundo cuadrado. /8

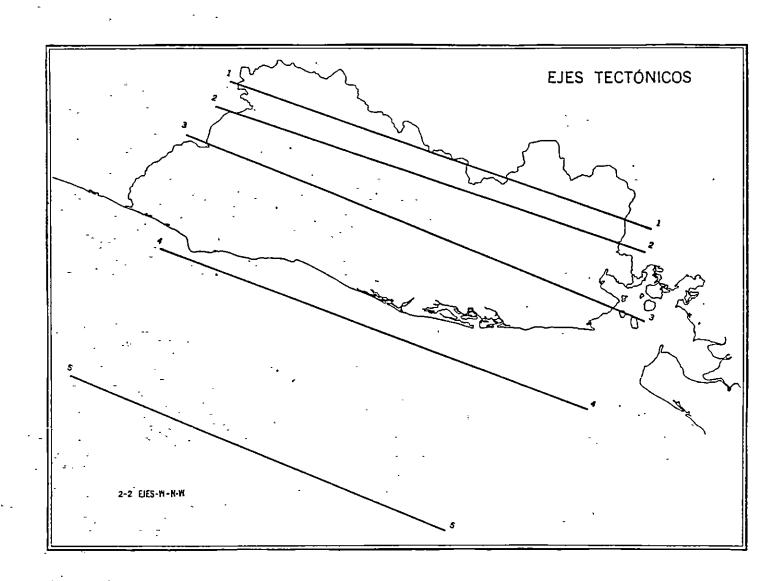


FIGURA No. 2.5.1 EJES TECTONICOS DE EL SALYADOR

MATERIALES ROCOSOS

Debido a que la roca es el material parental de todo suelo y la arcilla, es conveniente cococer el tipo de roca que se encuentra en la parte alta de la cuenca del río Goascorán, siendo las más comunes las lavas andesiticas y basálticas, y las riolitas andesiticas (4/). De la estratigrafía de la zona se conoce muy poco; sin embargo, estudios realizados indican que el espesor del suelo varia de 0.0 a 6.0 metros subyacido.

2.6 DETERMINACION DE BANCOS Y OBTENCION DE MUESTRAS DE LABORATORIO.

Para determinar los bancos definitivos de los cuales se tomará el material para fabricar las unidades constructivas se hará en base a los siguientes criterios :

- 1- Infraestructura existente.
- 2- Caracteristicas del material.
- 3- Estratificación y Buzamiento.
- 4- Cantidad de materia prima disponible.

Sin embargo, para determinar los puntos en donde se practicará la prueba de penetración estándar y los ensayos de laboratorios se tomarán en cuenta dos criterios : Resultados preliminares de campo e infraestructura existente.

Debido a que los resultados obtenidos de las pruebas

preliminares de campo realizadas en distintos puntos del área proporcionan características similares. el criterio predominante para la ubicación de los puntos fué el de Infraestructura existente. considerando también una distribución lineal entre los puntos para obtener una mejor representación estratioráfica como se muestra en el mapa de ubicación de la figura 2.6.1.

2.7 RECONOCIMIENTO DEL SUELO A TRAVES DE MUESTREOS : ESTRATIGRAFIA Y CLASIFICACION.

2.7.1 INTRODUCCION

Los resultados obtenidos de las investigaciones del subsuelo realizadas en la Jurisdicción de Pasaquina a lo largo de la carretera panamericana entre los kilómetros 197 y 202, en el Caserio El Talpetate y la parte baja del Cerro El Chamuscado, pretende conocer las características del suelo y los diferentes estratos con el fin de establecer el volumen de arcilla disponible en la zona. Para esto se realizaron cinco perforaciones del tipo Penetración Estándar distribuidos según se muestra en el plano de ubicación figura 2.6.1.

2.7.2 TRABAJO DE CAMPO

Se realizaron cinco sondeos exploratorios, con equipo de penetración motorizado marca ACKER, modelo AMC-2, con el objeto de obtener muestras representativas y contínuas para su clasificación, determinación del contenido de humedad y resistencia presentada por el suelo a la penetración de una cuchara muestrera de 1% pulgada (38.1 milimetros) de diámetro interno, hincado con un martillo de 140 libras (63.5 kilogramos) contándose el número de golpes necesarios para penetrar un pie (30.5 cetímetros) según lo establece la Norma ASTM D-1586 "Prueba de Penetración Estándard y Muestreo de

2.7.3 CONTENIDO DE HUMEDAD

Los contenidos de humedad varían entre 19.7% y 56.2%. encontrándose los valores máximos. mínimos y promedios en cada sondeo según se detalla a continuación:

CUADRO No. 2.3 CONTENIDOS DE HUMEDAD

SONDEO No.	CONTENIDO DE HUMEDAD MAX. (%)	CONTENIDO DE HUMEDAD MIN. (%)	CONTENIDO DE HUMEDAD PROM. (%)
1	41.39	23.54	32.15
. 2	56.17	19,11	- 32.72
3	26.12	23.56	24.84
4	32.27	19.70	26.04
5	37.91	30.44	34.24
		_	

2.7.4 CLASIFICAION Y ESTRATIGRAFIA

El suelo del sitio en estudio, define dos estratos, uno superficial de arcilla de alta plasticidad (CH) y otro inferior de roca.

El analisis del material arcilloso esta basado en cinco puntos muestreados. cuyos resultados se presentan a continuación:

спурко ис. 2.4 воирео ис. 1

-UBICACIOM : CARRETERA PANAMERICANA

KM. SOL, 5 CARRETERA A EL AMATILLO.

Баса Вита	- -	-	-	g"T र
oeollino arcilloeo aibem eb (JM) noloo babibitealq onalo etan	08°b ;	26°40	OZ*##	G.1-0.1
Arcilla franca (CH) de alita -os babicidad co- lor gris oscuro	8 * 9b-1*0b	2118-2514	S.87-3.27	0.1-0.0
ограртегорог s.o.v.e	INDICE PLASTICO I _P (%)	FLASTICO PLASTICO (%)	רר(%) רוטתוסט רואוזב.	. GNUPOR9 (STM)
		TICAS DE PL FOS SEGUN P	=	

CUADRO No. 2.5 SONDEO No. 2

UBICACION : CARRETERA PAMAMERICANA:

KM. 200.0 CARRETERA A EL AMATILLO.

		STICAS DE PL FOS SEGUN PF		DE
PROFUND (MTS)	LIMITE LIQUIDO- L _L (%)	LIMIȚE PLASTICO - Lp(%)	INDICE PLASTICO I _P (%)	CLASIFICACION S.U.C.S
0.0-1.0	93.0-93.4	29.5-38.4	55.0-63.5	Arcilla franca (CH) de alta plasticidad co- lor oris oscuro
21.0	-		_	Rocá dura

CUADRO No. 2.6 SONDEO No. 3

UBICACION :- CARRETERA PAMAMERICANA .

KM. 197.5 CARRETERA A EL AMATILLO.

-		STICAS DE PL FOS SEGUN PF		DE
PROFUND. (MTS)	LIMITE LIQUIDO L_(%)	LIMITE PLASTICO L=(%)	INDICE PLASTICO Ip(%)	CLASIFICACION S.U.C.S
0.0-1.0	78.50	28.30	150.20°	Arcilla franca (CH) de alta plasticidad co- lor oris oscuro
21.0		<u> </u>		Roca dura

CUADRO No. 2.7 SONDEO No. 4

UBICACION : CERRO EL CHAMUSCADO

PASAGUINA

		STICAS DE PL FOS SEGUN PI		
PROFUND. (MTS)	LIMITE LIGUIDO . LL(%)	LIMITE PLASTICO · L _P (%)	INDICE PLASTICO Ip(%)	CLASIFICACION S.U.C.S
0.0-1.0	59.50 _.	29.45	30.05	Arcilla franca (CH) de alta olasticidad co- lor gris oscuro
21.0	48.50	19.80	28.70	Roca dura

CUADRO No. 2.8 SONDEO No. 5

UBICACION : CANTON TALPETATE PASAQUINA

		STICAS DE FI FOS SEGUN PI	LASTICADAD I ROFUNDIDAD	DE
PROFUND. (MTS)	LIMITE LIQUIDO LL(%)	LIMITE PLASTICO Lp(%)	INDICE PLASTICO Ip(%)	CLASIFICACION S.U.C.S
0.0-1.0	60.25-84.3	25.9-34.3	34.35-43.0	Arcilla franca (CH) de alta plasticidad co- lor pris oscuro
2 3.0	- -			Roca dura .

SONDEO	PROFUNDIDAD (MTS)	LIMITE LIQUIDO	LIMITE PLASTICO	INDICE PLASTICO	HUMEDA	AD NATUR	AL (%)	CLASIFICACION (S.U.C.S.)
33,752	. (1110)	(L _L %) ·	(Lp%)	(I _p %)	MHAX	MHIN	WPROM	CCHSTFICHCIUM (5.0.C.5.)
1- Carretera Panamericana Nm 201.5 a El Amatillo	0.0 - 1.0	72.5-78.50	31.75-32.40	40.10-46.75	41.40	23.50	32.40	Arcilla Franca (CH) de alta plastici- dad, color prís obscuro.
-	1.0 - 1.5	44.76	39.40	5.30	ı			Limo Arcilloso (ML) de media plastici- dad. color café claro.
2- Carretera Panamericana Km 200.0 a El Amatillo	0.0 - 1.0	93.00-93.50	29.50	63.50-64.00	56.20	19.10	32.70	Arcilla Franca (CH) de alta plastici- dad, color gris obscuro.
3- Carretera Panamericana Km 197.5 a El Amatillo	0.0 - 1.0	78,60	28.30	50.30	26.10	23.60	24.80	Arcilla Franca (CH) de alta plastici- dad, color gris obscuro.
4- Cerro El Chamuscado Pasaovina	0.0 - 0.5	59.50	29.45	30.05	32.40	19,70	26.00	Arcilla Franca (CH) de alta plastici- dad. color gris obscuro.
•	v.5 - 1.0	48.40	19.80	28.60	1		25,00	arcilla Inorgánica (CL) de mediana plasticidad, color oris claro.
5- Cantón Talpetate Pasaouina	0.03.0	60.25-84,30	25.90-35.30	34.35-56.10	37.90	30.40	34.20	Arcilla Franca (CH) de alta plastici- dad. color gris obscuro.
o- Carretera Panamericana Km 194.5 a El Amatillo	Superficial	79.50	36.55	42.95		16.23	<u> </u>	Arcilia Organica (OH) de media plas- ticidad, color rojo.
7- Carretera Ruta Hilitar Km 184.5	Superficial	51.70	.39,66	12.04		14.31		Arcilla Organica (OH) de media plas- ticidad, color rojo claro.

LABORATORIO DE SUELOS Y MATERIALES "ING. MARIO ANGEL GUZMAN URBINA"

Obra:	<u> TB</u>	BAJO	DE	GRADUACI	ON	Estructura:								
Local	Localización: Km 201.5 CA-1 Sondeo N° 1 Elev. Brocal:													
		_				Registro: — Operador: — Reviső: —								
Herra	mient	as de	Avan	ce: PENETP	ACION	NORMAL Peso Golpeador: 140 LB5.								
						TIDA Peso Earretón: —								
PROF.		RESI	STENC	IA A										
EN		LA P	ENETR	ACION	HUMEDAD	CLASIFICACION:								
MTS.	20	ł		"N"	*	CLHSIFICACION:								
	CTD.	CIL	CIL											
0.5		· .	2	-2	41.39	ARCILLA FRANCA (CH) , COLOR GRIS 085CURO DE ALTA								
1.0	6	10		-42	31.70	PLASTICIDAD.								
1.5	49	44	54	. 98	23.54	LIMO ARCILLOSO (ML), COLOR CAFE CLARO DE								
		-				MEDIA PLASTICIDAD.								
· · · ·	· .			i										
		ļ												
		,	_											
		,												
			٠											
	-	•												
-				·										
	,													
				•										
·		-												
,	_			÷ •		- ,								
				<u>_</u> 1	<u></u>	·····								

FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR

CONTENIDO NATURAL DE AGUA % ESTRATI- GRAFIA. 10 20 30 40 50 60 70 HETROS	Feeha Herran	1 2 1 10	ra In	e (ó	n: & (۔ د . د طو	<u>K</u>	28 A	-	I.	<u>//</u>	5 10/ 1:	<u> </u>	A 991	 <u>1</u>	A.C.	Sendec Regist ION NOP A PASTI	N rd	O. :	ب 	<u></u>	- F	: 1 : • :	v r q y ł	d c	er:	d a	- -	R	1	4	9	:
ML ML 1.5	-	T	CO	ŢŅ	EI	IID	0	N.	\T\	JR.	AL	D	E	AG	VUA	%		ESTRATI-	T	-		•				N	н.				i.			EN
	EN METROS BAJO SUPERFICIE DEL TERREN																	···																147

LABORATORIO DE SUELOS Y MATERIALES "ING MARIO ANGEL GUZMAN URBINA"

Obra		GABA.	10	DE GAADI	ACIDN	Estructura: —
Local	izac:	ión:	<u>Кт.</u> .	200.0 CA	- 1	Sondeo N° 2 Elev. Brocal:
Fech	1:2	2.8/	JUNI	0 / 1991		Registro: — Operador: — Revisó: —
- Herra	mient	as de	e Avai	ice: PENETA	BACION	Nommal Peso Golpeador: 140 LBS.
Herra	mient	tas de	s Wires	streo: <u>cuch</u>	AAA PA	ATIDA Peso Barretón: —
PROF.		RES	ISTEN	CIA A		
EN EN	 	LA. I	PENETE	RACION	HUMEDAD	
MTS.	20	1	15	1, N.1	2	CLASIFICACION:
	CH.	CIR	CIR			
0.50	1	0	1	1	56.17	ARCILLA FRANCA (CH), COLOR GRIS OBSCURO
1:00	2	5	27	32	22.87	DE ALTA PLASTICIDAD.
1.35	55	57		57	19.11	BOCA DURA.
·	<u></u>	 				
· ·			 			
		 	-			
			 			
			 	<u> </u>		
	-				-	
						
					-	
		•				
	-	·				
			2			
	<u> </u>		-	;		
	··			·		
* *:					 -	
-			· · · · ·			
				-		
	<u> </u>	-	<u></u>		-	
			 -			
1						
						

FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR

	_															_		F-			ا ۾	. =	r 0	:				-	_			•
O	ra	:	TP	AB	<u> </u>	<u>ν</u> .	OE -		Gi C	<u>// ^</u>	, , , ,		G!	<u>, , , , , , , , , , , , , , , , , , , </u>	, L		Sendos	¥.	• 1	2		· •	 	•		3 7	<u> </u>	al:	_		=	
L) C 9	11	Z Q (: tó	B :	Δ.	2 9		.7,) <u></u>		1 13	391	کــــــــــــــــــــــــــــــــــــ		_	-Registr		•	_		~ ~			٠.	,		1	Za	v i :	ď	:
F	r e p	Ø	i n	i c i	3 D	. :	= '	- /-	<u>, , , , , , , , , , , , , , , , , , , </u>	<u> </u>	<u></u> ,						-Registi	• •				. P	.	ы.		٠.٠				40	LE	55.
H	• • •	4 (F	1 • 1	114	8	d•	A	V (מנ	¢ ø	:	<u>re</u>	NE	TH	<u> </u>		NOPA	10	=.	۳.			40		Ŧ	2 13	91					·
H	, r r	0 A	i i e t	t a	8	4.	M	u e) 3 '	t r		• : C	.04	. HA	PA	<u>-</u>	PARTIDA		~	Pe	* *	<u> </u>	8 0	7 1	•	Ó	U)	:				
	-						-			_						1	•								_						ł	ELEV.
			CO	ATE 1	Jind	n N	ATI	íR:	ΔL	DI	E.	AGI	UΑ	9	4		ESTRATI-	•		-						•						EM
									_						•	1	GRAFIA.		34	D.	20	•	36	,	Ю	9	0	60	ı	70		METROS
				70	50	11	50 1 1	4	<u> </u>	30	'	20	<u></u>	10	T	╁		П	Ä	Ī	Ť	-	Ť	T	Ť	Τ		$\dot{\Box}$	T	Ť		
l			H	1-1	+	-	Н		1	1	士	<u> </u>	士	士	土	1	Ì				コ	コ	1	1	T	I		П	1	工		
1	<i>-</i> .			П		П		\Box	\Box	\Box	_	_	_	1	4	-{		Н		\vdash	-	-}	┽	+	╀	╀	├-	H	+	╬	Н	
İ		-	╟╫	╂╌╂	+	₩÷	Н		-	+	+	╅	╅	╁	+	┨	CH	Н		Н	┪	7	7	\dagger	†	\pm			I	土		
	\$	0.5	上	11		卜				1	コ		1	1	1	1	C11				\Box	\Box	ļ		Ţ	Ţ	L		4	+	Н	·
	*		\Box	\Box	\downarrow	Ŧ.		7		4	[+	-	+	+	4		Н		H	\dashv	}	┪	╫	╁	╁	┝	-	+	╅		}
	TERREMO	i	H	╂┪	+		Н	Н	7	4	+	十	-†	+	十	1	•		-			Ì	コ	世	土	I			Ì	工		
		1.0		廿	丁					コ	7	\downarrow	\Box	1	Ţ	1				П			_	4	ļ	+	╀	╀	+	╬	┝	
l	K		┟┼		+		+	Н	Н	-		₩	4	╬	╬	┨		Н	-	H			┪	╅	+	╁	十	1 +	寸	-	上	1
I			H		1	+	+	Н	Н			士		士	土	1	ROCA							1					_	\mp	_	112
	ğ		II		Ţ	T.	L			\Box	_	7		1	#	4			-				\dashv	-	+	 -	╁	┨╌╂	┥	╌┼╌	╁╴	
1	SUPERFICIE	1.5	H	+	+	╬	+-		\vdash	\vdash	\dashv	+	-	+	十	┨		H	-	H			1	1	1	土	1		1	工		
1	\$		世									コ	\Box		1		_				П		_	_	4	-	╁	╀╼╊	4		╄	1
	È	• •	H			-	4-					-{		+	┿	┥		┝	╄	Н	Н			+	+	十	十		-	士	上	•
i	BAJO		H		+	\top	1							1	土									コ	1		T		\exists	\bot		
	-	2.0	Π			工	T	L				-		-	+	-		┡	╀╌	-	-	-	-	+	╬	+	十	╁╼╂	-	+	十	
1	20		H	+-	┝┼	+	十	+	\dagger	H	H	-	_	\dashv	士	-			L					コ	1	1	T	口		工	I	
	METHOS	•	口		口	1	I	L				口		\Box	I			F	L	L	L	_		4	4	+	+	╁┤	4		+-	1
	A F		H	+-	H	+	+	+	-	\vdash	\vdash	\vdash		+	+	\dashv		H	\vdash	╁╌	\vdash	\vdash		\dashv	†	士	士			士	上	1
1	*		!	+		+	1	士							士				T					\Box	Ţ	Ţ	Ţ			1	1	ļ
1	Ħ		口	1		1	1	L						\sqcup	+	{	,	-	╀	╁-	-	-	Н		+	╁	十	╁╾┨	\dashv	┝╂	十	1
	2		H	+	$\vdash \vdash$	-+	+	+-	+-	-		┝┤	\vdash	H	+				1	士	L				士	土	Ì	\Box		二	工	Į .
	ğ	-	口	工	口		工	T	1					П	7				Ļ	F	-	Ļ	H		4	+	╀	-	Н	╟╫	+	1
1	3		H	+	┦┦	\vdash	+	+	╀	-		Н	Н	╟	╬		į	\vdash	十	╁	╁╴	┢			1	\pm	+			士	1	1
I	PROFUNDIDAD		H	+	H		士	\perp	T					口	1	_			T	L	L		ļ_	\Box	1	1	1	\Box		H	+-	-1
ł	*		口	\perp		\Box		-	+	1	-			H			-	-	╁	╁	╀	+-	-	$\vdash \vdash$	-	+	+	+-	┝	\vdash	十	1
ı			H	- -	H	-+	+	+	+	十	+	H			_	_	1		1	士	Ė	上		口	İ	二	工			口	T	7
}				工	口			1	L		L				I		<u> </u>	Ļ	1	<u> </u>		Ļ	<u></u>	Ш	_			للل				1
				-			•.																									

LABORATORIO DE SUELOS Y MATERIALES "ING. MARIO ANGEL GUZMAN URBINA"

., 05241	·	M DA	3 <u>0 D</u>	E GMADUA	FEIDVI	Estructura: —								
Local	Localización: Km 197.5 CA-1 Sondeo N° 3 Elev. Brocal: — Fecha: 28 / JUNIO / 1981 Registro: — Operador: — Revisó: —													
Fecha	2:2	8/ ਹ	UNIO	1981		Registro: — Operador: — Revisó: —								
Herra	mient	as de	: Avao	ce: PENET	BACION	Nogmal: Peso Golpeador: 140 L86.								
Herra	mient	as de	Mues	treo: <u>Cuc</u> H	IAPIA PA	RTIDA. Peso Barretón:								
PROF.		RESI	STENC	TA A	 									
EN		LA . P	ENETR	ACION	HUMEDAD									
MTS.	20	15	15	"N"	7	CLASIFICACION:								
=======================================	C.T.	Стр	CIR		 									
0.5	2.	. 2	3_	7	23.56	ARCILLA FRANCA (CH), COLOR GRIS OBSCURD								
<u> </u>		ļ				DE ALTA PLASTICIDAD.								
1.0	20	70		90	26.12	FIDEA DURA.								
					<u> </u>									
· ·					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·									
						-								
						g.								
,														
	·													
			•											
				·										
			1	-										
	-					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·								
<u>.</u>														
<u>.</u>				-										

FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA

Obre: Logg)! Feeba Herram	za in	c ()), c	ón I a	: ,	<u>ξπ</u> :	2	1.8	<u> </u>	<u>5</u>	1/1	_ <u>c</u> . 0	<u> </u>	- <u>1</u>	31 E 7	P) A	 -R4	gisti None	10 10) - : - :•	 r•	 	pe		,, a d l p :	or • •	: — d o	r.				d :	 5
	CO	NT 70	EN	DO	*	(A1	rus	ŧA.	Li	DE			UA:		%	ĘS	TRATI- RAFIA.			0	±,	•	3 0	·.	0	60	•	60	7	0		ELEV. EN METROS
o 0.5																	CH					+	+++++									
HOSE DEL TERRESO																U	ASO															90
																									+++++							
D EN METROS												 		+++++++++++++++++++++++++++++++++++++++		++++			+++++	+ + + + + + + + + + + + + + + + + + + +											1	
PROFUMBIBAD		+																700				+++++	+++++++++++++++++++++++++++++++++++++++				+					

LABORATORIO DE SUELOS Y MATERIALES "ING. MARIO ANGEL GUZMAN URBINA"

Obra	<u> TA</u>	LABAJ	0 [E GAADUA	ACION .	Estructura:
						Sondeo N° 4 Elev. Brocal:
Fechs	:::	29/	TUNIC	1991		Registro: — Operador: — Revisó: —
Herra	mient	as de	e Avai	ICE: PENE	TRACION	Nommai Peso Golpeador: 140 LBS.
Herra	mient	as de	s Wrres	streo: Cuch	IARA PA	Peso Barretón:
PROF.		RES	ISTEN	CIA A.		
EN EN	i ——	LA I	ENET	RACION	HUMEDAD	
MTS.	20	15	1.5	"N"	2	CLASIFICACION:
	CER.	CIL	Cm.			
0.5	2.	. 2	2	6	32.40	ARCILLA FRANCA (CH), COLOR GRIS DESCURS
					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	DE ALTA PLASTICIDAD.
1.0	9	50	75	134	19.70	FOCA DUBA.
			 	 	-	
			<u> </u>			
			 			
	· ·					
		-				
		<u> </u>		,		
·						
			_			
-		~~~				
						
	 -					

FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR

Fe e	a) l ha ran	iza in in	1 C	lón s i e	i: 3 G.	 : :•	29 A) / v e	J(EL /NI	<u> </u>	HA / 1	99 18	I I IPA	, <u>c</u>	Regist	N d	o. : ·	ا بر	4	Ş Op	1-01 6 C : Go :	a di Lpo	0 T	:	-: ::	- R	9 4		6 : .	 8s
		cc	•		_ IDO 30					DE 30		50 /GE			•	ESTRATI- GRAFIA.	· -	1	0	20)	- 30	N 4	0	50	- } (5Q	70		ı	ELEV. EN ÆTROG
9	0.5															сн														╏ ╼┰╌┰╼┰	
DEL TERRESO											+	1				CL ·						+									154
AAJO SHEPPHOLE	1.5											+																			<u>.</u>
								,																	a a					1111	•
***************************************			ののの	+1,1/1,1+	+					+	+	++++	+++++++++++++++++++++++++++++++++++++++	+				-				+	 - -			- - - - -	‡ +		+	7777	
		L .	-	L		ـــــــــــــــــــــــــــــــــــــ			لبا					-لـ	٠		+-	1	<u></u>	ٺــا					11	<u> </u>	-	اسا			

LABORATORIO DE SUELOS Y MATERIALES "ING. MARIO ANGEL GUZMAN URBINA"

			-	-	•	
Obra	_ T =	LABAJ	O DE	GBADU	4 C10N	Estructura:
Local	lizaci	ión:	CANTO	N TALPE	TATE	Sondeo N° 5 Elev. Brocal:
Fech	3 : _	<u>29/</u>	JUNIO	2/1991		Registro: — Operador: — Reviso: —
						NORMAL Peso Golpeador: 140 LOS.
Herra	mient	as d	e Mues	streo; cuc	HAMA PA	Peso Barretón: —
	1				 	
PROF. EN	1		ISTENC PENETR	ACION	HUMEDAD	
	20	1		11 N 11		CLASIFICACION:
MTS.	C _m	Cm	Cm.		%	-
0.5		. 2	4	7	37.00	ARCILLA FRANCA (CH), COLOR GRIS OBBOURD
		-				DE ALTA PLASTICIDAD.
1.0	16	16	19	51	22.40	33
						22
1.5	16	15	16	47	30.40	3 3
./	·				·	27
2.0	21	17	17	55	32.80	3
						" "
2.5	12	11	13	36	_	NO SE OBTUVO MUESTAA.
		٠				
3.0	.14	26	उष	77	37.90	ARCILLA FRANCA (CH), COLOR GRIS CLARO
						DE ALTA PLASTICIDAD.
<i>5.4</i>	20	33	54	107	33.00	ROCA DURA.
	`			-		
·						
			-	 		
		-	 			•
						· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
ŀ	. 1	1	J		1	ij

FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR

Loca) i Facha	zación inicia	CARITO	GRADUACIO N TALPETA JUNIO / 1: GREB: PER COTTO : -	1 <u>E</u> 99 1 <u>E</u> TRAGI	Sendoc Registron Non	No. 3	. Elov. i Operado o Golps	ador:	9 T T	ßS.
` ,	CONTEN		AL DE AGU	A %	ESTRATI- GRAFIA.	. 10 2	" N - :0 30 40	50 50	70	ELEV. EN METROS
PROFUNDI					CH					83
	بالمات	•				 				 ·

CAPITULO III

ENSAYOS DE LABORATORIO EN LAS ARCILLAS
NEGRAS DE PASAQUINA PARA SU TIPIFICACION

CAPITULO III

ENSAYOS DE LABORATORIO EN LAS ARCILLAS NEGRAS
DE PASAQUINA PARA SU TIPIFICACION.

3.1 INTRODUCCION

El presente capítulo constituye la tercera fase de la investigación efectuada en el área de Pasaquina. Departamento de La Unión y persigue tipificar la fracción fina de los suelos de ésta área, a partir de la evaluación de sus propiedades físicas e indices, tales como : Contenido de Humedad Natural (w), Relación de Vacíos (e), Porosidad (n), Grado de Saturación (Gw), Peso Volumétrico Seco ($\tau_{\rm e}$), Peso Volumétrico de la Masa ($\tau_{\rm m}$), Gravedad Especifica (Gs), Granulometría, Límite Líquido (L1), Límite Plástico (Lp) y Límite de Contracción (Lc); además mediante análisis químicos se determinaron los porcentajes presentes de Dióxido de Silicio (SiO₂), Oxido Férrico (Fe₂O₃), Oxido de Aluminio (Al₂O₃), Oxido de Calcio (CaO), Oxido de Magnesio (MgO), Oxido de Sodio (Na₂O), Oxido de Potasio (K₂O), Oxido

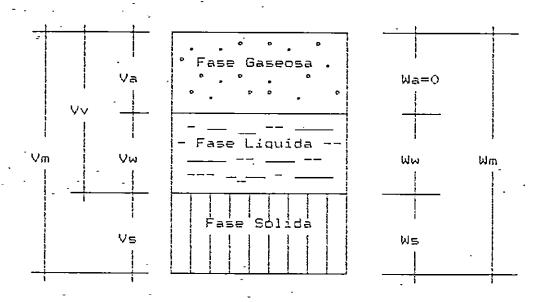
Para determinar éstas propiedades se realizaron ensayos de laboratorio en muestras obtenidas mediante un equipo de penetración estándar (SPT) en diferentes puntos previamente establecidos (ver Figura 2.6.1) y a diferentes profundidades

hasta penetrar todo el estrato de arcilla. Las muestras recuperadas a través de éste equipo son de tipo alteradas, cualidad que no afecta los resultados que persique el estudio, ya que el suelo en éste estado tendrá su aplicación con materia prima para elaborar las unidades constructivas.

Todos los ensayos se realizarán en base a los procedimientos establecidos por las Normas de la Sociedad Americana para el Ensayo de Materiales (ASTM) que aparecen en cada ensayo.

3.2 PROPIEDADES FISICAS DE LAS ARCILLAS. /2 Y /5

Los suelos en general tienen una estructura que es común a todos. las arcillas están conformadas igualmente, así, se identifican tres estados del suelo : Sólido, Líquido y Gaseoso (Figura 3.2.1). A partir de la cual, se estudian las propiedades físicas de los mismos.



FIBURA 3.2.1. ESQUEMA DE UNA MUESTRA DE SUELO.

La figura 3.2.1 representa el esquema de una muestra de suelo, en el que aparecen las fases principales, así como los conceptos de uso más común con su respectivo símbolo.

El significado de los símbolos es el siguiente :

Vm : Volumen total de la muestra de suelo

Vs : Volumen de la fase sólida de la muestra

Vv : Volumen de los vacios de la Muestra de suelos

Vw : Volumen de la fase liquida contenida en la muestra

Va : Volumen de la fase gaseosa de la muestra

Wm : Peso total de la muestra de suelo

Ws : Peso de la fase sólida de la muestra de suelo

Ww : Peso de la fase líquida de la muestra

Wa : Peso de la fase gaseosa de la muestra

CONTENIDO DE HUMEDAD (w %).

Se define como la relación entre el peso del agua presente en una muestra de suelo y el peso de los sólidos de la misma, y se expresa en porcentaje de la forma siquiente :

w (%) : Contenido de Humedad Natural

Ww : Peso del Agua-

Ws : Peso del Suelo Seco

El peso del agua considerado corresponde al agua libre o física, siendo esta la que se pierde a la temperatura de $110^{\circ}\text{C} \pm 5^{\circ}\text{C}$ durante un periodo de 18 a 24 horas.

Este ensavo se practicó en todos los puntos muestreados a cada 0.5 mts. de profundidad, cuyos resultados se presentan en el ensayo de Contenido de Humedad.

RELACION DE VACIOS (e)

Se denomina a la relación entre el volumen de vacios y el volumen de sobildos en una muestra de suelo y se expresa de la forma siguiente :

$$\mathbf{s} = \frac{\mathbf{s}}{\mathbf{s}} = \mathbf{s}$$

Relación de Vacios

VV : Volumen de Vacios

valumen de Sólidos

Esta propiedad permite juzgar cualitativamente el acomodo de las particulas en los suelos granulares y la deformabilidad en los suelos tinos. Es función del tamaño y forma de las particulas de éstos.

POROSIDAD (n %)

Relaciona el volumen de vacios del suelo con el volumen total que èste tiene. Se expresa como porcentaje así: -

$$001 \times \frac{00}{mV} = (\%) \text{ and } \frac{1}{mV}$$

n : Porosidad en porcentaje

vv : Volumen de Vacios

Vm : Volumen de la muestra

Esta propiedad se utiliza con los mismos propósitos que la Relación de Vacíos. Conocida la Relación de Vacíos la Porosidad se puede obtener con la siguiente expresión:

$$n (\%) = \frac{e}{e + 1} \times 100$$

GRADO DE SATURACION (Gw)

Se define como la relación entre el volumen de agua y el volumen de vacíos de una muestra de suelos: mide el porcentaje de vacíos del suelo que están llenos de agua. Se determina por la relación siguiente:

Gw : Grado de Saturación

Vw : Volumen de Agua

Vv : Volumen de Vacios

PESO VOLUMETRICO SECO (Ta)

Es la relación entre el peso del suelo seco de la muestra con respecto a su volumen total. Se obtiene así :

τα : Peso Volumétrico Seco

Ws : Peso del Suelo Seco

Vm : Volumen total de la muestra

PESO VOLUMETRICO DE LA MASA DE SUELO (Tm)

Se define como la relación entre el peso de la muestra de suelo y su volumen. El peso de la muestra es igual al peso de los sólidos y del aqua contenida en los intersticios.

 $\tau_m = \frac{w_m}{V_m}$; Donde: $\tau_m : \text{Peso Volumétrico de la Masa}$ $w_m : \text{Peso Total de la Muestra}$ $V_m : \text{Volumen total de la muestra}$

Todas las relaciones gravimétricas y volumétricas antes mencionadas se determinaron en cada punto muestreado entre 0.5 mts. y 1.0 mts. de profundidad. Los resultados obtenidos de éstos ensayos se presentan en el cuadro respectivo que para ese fin convensionalmente se utiliza en el laboratorio, como sique según se vayan determinando cada una de las propiedades descritas.

DETERMINACION DE PROPIEDADES FISICAS DE LAS ARCILLAS NESRAS DE FASAGUINA

ENSAYO : CONTENIDO NATURAL DE HUMEDAD.

MATERIAL

: ARCILLA NEGRA

REFERENCIA : ASTM D2216-71

REFERENCIA	: ASIM DA								w DE
SONDEO No	UBICACION	PROFUNDIDA (Mts)	RECIPIENTE:	HUMEDU I	PESO SUELO: SECO Y TARA (Grs)	nuun .	TARA (Grs)	PESO SUE: SECO (Grs)	X DE HUMEDAD
		0.0 - 0.5	22	71.40	53.50	17.90	10.25	43.25	41.39
1	: CA - 1	10.5 - 1.0	69	48.25	54.35	13.90	10.30	44.05	31.56
	Ka 201.5	1.0 - 1.5	22	78.28	65.25	13.03	9.90	55.35	23.54
		; ;0.0 - 0.5	13	66.70	46.45	20.25	10.40	36.05	56.17
2	: CA - 1	0.5 - 1.0	81	71.00	59.70	11.30	10.30	49.40	22.87
-	Km 200	1.0 - 1.5	82	77.30	66.60	10.70	10.60	56.00	19.11
		10.0 - 0.5	35	45.00	53.40	11.60	10.00	43,40	25.73
3	Km 197.5	0.5 - 1.0	. 55 .	82.45	55.40	7.05	10.00	45.40	15.53
	: CERRO EL	10.0 - 0.5	52	74.50	58,85	15.75	10.20	48.45	32.37
4	CHAMUSCADE	;; ;0.5 - 1.0	33	73.00	62.60	10.40	7.80	52.80	19.70
	. .	(0.0 - 0.5	15	68.65	52.70	15.95	9.60	43.10	37.01
	,	0.5 - 1.0	76	73.90	62.10	11.80	9.50	52.60	22.43
	CANTON	1.0 - 1.5	19	72.25	57.70	14.55	9.90	47.80	30.44
5	TALPETATE	1.5 - 2.0	77	76.00	59.80	16.20	10.40	49.40	32.79
) 4 3	2.0 - 2.5	-	}-		-	} -	-	-
	! ! !	2.5 - 3.0	51	69.10	52.80	16.30	9.80	43.00	37.91
; ; ;	; ;	3.0 - 3.4	55	71.00	56.00	15.00	10.60	45.40	33.04

UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y	TRABAJO DE GRADUACION: ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS	COORDINADOR : ING. JOSE M. LANDAVERDE 9.	DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO
ARBUITECTURA ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL	ARCILLAS MEGRAS DE PASABUINA. PARA SU UTILIZACION COMO MATE-		EDMUNDO S. MAZARIEGO MORAN
DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA	RIAL DE CONSTRUCCION.	ING. MARIO A. SUZMAN URBINA ING. ROGELIO E. GODINEZ G.	MAURICIO I. VELASQUEZ PAZ
-	HOVIEKBRE/90 A ENERO/92		

ENSAYO : RELACION DE VACIOS. POROSIDAD. GRADO DE SATURACION. PESO VOLUMETRICO SECO Y DE LA MASA DE SUELO.

MATERIAL : ARCILLA NEGRA

FECHA: 9 DE SEPTIEMBRE 1991

REFERENCIA: ASTM 02937-7

1 ;	2	3		5 ;	
CA-1 Km 201.5	CA-1 Km 200	CA-1 Km 197.5	CERRO CHAMUSCADO	CANTON (
139.5	139.6	139.6	139.6	139.6	
62.00	52.00	62.00	62.00	62.00	
250.60	249.50	250.90	258.60	250.70	
111.00	109.90	121.30	117.00	111.10	
59.50	56,50	60.00	50.50	58.50	
25.28	21.91	17.54	21.30	24.34	
87.90	90.15	103.20	98.10	89.35	
2.59	2.63	2.65	2.64	2.52	
33.94	34.28	38.80	37.16	34.10	
25.56	22,22	21.20	23.34	24.40	
23.10	19.75	18.10	20.90	21.75	
23.10	19.75	18.10	20.90	21.75	;
2.46	2.47	3.10	2.44	2.65	
42.96	39.33	35.34	38.58	41.70	;
0.75	0.65	0.55	0.63	0.72	
2.59	2.63	2.66	2.64	2.62	į
1.48	1.60	1.72	1.62	1.53	-
1.87	1.95	2.02	1.97	1.90	1
:	88.87	85.37	89.54	89.15	;
	CA-1 Km 201.5 139.6 62.00 250.60 111.00 59.50 26.28 87.90 2.59 33.94 25.56 23.10 2.46 42.96 0.75 -2.59 1.48 1.87	CA-1 Km 201.5 Km 200 139.5 139.6 62.00 52.00 250.60 249.50 111.00 109.90 59.50 26.28 21.91 87.90 90.15 2.59 2.63 33.94 34.28 25.55 22.22 23.10 19.75 2.46 2.47 42.96 39.33 0.75 0.65 2.59 2.63 1.48 1.60 1.87 1.95	CA-1 Km 201.5 Km 200 Km 177.5 139.6 139.6 139.6 62.00 250.60 249.50 250.90 111.00 109.90 121.30 59.50 56.50 60.00 26.28 21.91 17.54 87.90 90.15 103.20 2.59 2.63 2.66 33.94 34.28 38.80 25.56 22.22 21.20 23.10 19.75 18.10 2.46 2.47 3.10 42.96 39.33 35.34 0.75 0.65 0.55 2.66 1.48 1.60 1.72 1.87 1.95 2.02	CA-1 Km 201.5 Km 200 Km 197.5 CHAMUSCADO: 139.8 139.6 139.6 139.6 62.00 52.00 52.00 52.00 52.00 250.80 249.50 260.70 258.60 111.00 109.90 121.30 119.00 59.50 56.50 60.00 60.50 26.28 21.91 17.54 21.30 87.90 90.13 103.20 98.10 2.59 2.63 2.66 2.64 33.94 34.28 38.80 37.16 25.56 22.22 21.20 23.34 23.10 19.75 18.10 20.90 2.46 2.47 3.10 2.44 42.96 39.33 35.34 38.58 0.75 0.65 0.55 0.63 2.59 2.63 2.66 2.64 1.48 1.60 1.72 1.62 1.87 1.95 2.02 1.97	CA-1 Km 201.5 CA-1 Km 200 CA-1 Km 197.5 CERRO CHAMUSCADO TALPETATE 139.6 139.6 139.6 139.6 139.6 139.6 62.00 52.00 52.00 52.00 52.00 52.00 250.60 249.50 250.70 258.60 250.70 111.00 109.90 121.30 119.00 111.10 59.50 56.50 60.00 50.50 58.50 28.28 21.91 17.54 21.30 24.34 87.90 90.15 103.20 98.10 39.35 2.59 2.63 2.65 2.64 2.62 33.94 34.28 38.80 37.16 34.10 25.56 22.22 21.20 23.34 24.40 23.10 19.75 18.10 20.90 21.75 23.46 2.47 3.10 2.44 2.65 42.96 39.33 35.34 38.58 41.70 0.75 0.65 0.55 0.63

FACULTAD DE INGENIERIA Y ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARGUITECTURA ARCILLAS HEGRAS DE PASAGUINA. ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL PARA SU UTILIZACION COMO NATE-	ING. JOSE M. LANDAVERDE Q.	DESARROLLADO FOR : LUIS ALBERTO GUERRERO EDMUNDO S. MAZARIEGO MORAN MAURICIO I. VELASQUEZ PAZ
--	----------------------------	---

GRAVEDAD ESPECIFICA (Gs)

Se define como el peso volumétrico del material dividido entre el peso volumétrico del agua destilada a la presión atmosférica y a 4°C. Si se considera solamente los granos de suelo. la gravedad específica se obtiene así:

$$T_s$$
 Ws $G_S = \frac{T_s}{T_{solut}} = \frac{W_S}{T_{total}}$; Siendo:

Gs : Gravedad Específica

τω: Peso de los Sólidos

τω: Peso Especifico del

Agua a 4°C

Ws : Peso de los Sólidos

Vs : Volumen de los Sólidos

Por razones de procedimiento que establece la ASTM en este ensayo, la Gravedad Específica se calcula con la siguiente expresión:

$$Gs = \frac{Wo K}{W_2 + Wo - W_1}$$
; Donde:

Gs : Gravedad Específica

Wo :: Peso del Suelo Seco

W. : Peso del Matraz con

Agua y Suelo

₩₂ : Peso del Matraz con Agua

a Capacidad Total

K: Factor de Conversión para
Temperatura

Su valor se utiliza para calcular la Relación de Vacios: se emplea en el análisis granulométrico por medio del Hidrómetro, es útil para predecir el peso unitario del suelo seco y el peso volumétrico de la muestra.

La Gravedad Especifica de la mayoría de las particulas minerales constituyentes de un suelo varían entre límites estrechos de 2.6 a 2.9.

La Gravedad Específica de los minerales de arcilla que constituyen la fracción coloidal de un suelo puede variar entre 2.8 y 2.9. Sin embargo, en algunas arcillas volcánicas suelen encontrarse valores más bajos entre 2.2 y 2.6. Así pues, es normal que en un suelo, los minerales de la fracción muy fina y coloidal tengan Gravedad Específica mayor que los minerales de la fracción más gruesa; no obstante, en la mayoría de los casos prácticos basta determinar el valor promedio de la Gravedad Específica de la materia sólida.

La Gravedad Especifica se determinó en cada punto muestreado a una profundidad entre 0.5 mts. y 1.0 mts. obteniéndose los resultados que se dan a conocer en el cuadro respectivo del ensayo de Gravedad Especifica.

DETERMINACION DE PROPIEDADES FISICAS DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINAS DE PASAGUINAS.

SRAVEDAD ESPECIFICA

ENSAYO

: GRAVEDAD ESPECIFICA

MATERIAL

: ARCILLA NEGRA

FECHA: 14 DE AGOSTO DE 1991

REFERENCIA : ASTH D-954

KELEKENCIH : HOIN 0-074					
SONDEO No.	1	2 !	3 1	4 !	5
UBICACION	CA-1 Km 201.5	CA-1 Xm 200	CA-1 Km 197.5	CERRO CHAMUSCADO	CANTON TALPETATE
PROFUNDIDAD (ats)	0.0 - 1:0	0.0 - 1.0	0.0 - 1.0	0.0 - 1.0	0.0 - 1.0
MATRAZ No.	10.00	10.00	10.00	10.00	10,00
CAPACIDAD DEL MATRAI (ca^3)	500.00	500.00	500.00	500.00	50 0.00
PESO DEL MATRAZ (ors)	266.30	313.20	265.75	269.30	265,50
PESO MATRAZ + SUELO SECO (ors)	361.65	421.10	356.70	398.20	353,10
PESO SUELO SECO Wo (grs)	. 95.35	107.90	90.95	99.00	87.60
PESO MATRAZ + AGUA + SUELO W1 (QFS)	721.50	730.10	720.00	724.50	717.20
PESO MATRAI + AGUA A CAPACIDAD TOTAL W2 (grs)	662.92	653.14	663.14	662.92	662.92
TEMPERATURA DE ENSAYD (°C)	30.00	28.00	28,00	30.00	30.00
GRAVEDAD ESPECIFICA A TEMPERATURA DE ENSAYO (Gs)	2.59	2.63	2.66	2.64	2.62

DENSII DEL AC	DENSIDAD RELATUVA DEL AGUA Y FACTOR DE CONVERSION "K" PARA VARIAS TEMPERATURAS												
TEMP. C	DENSIDAD RELATIVA	FACTOR K	TEMP. °C	DENSIDAD : RELATIVA :	FACTOR K								
19	0. 99 84347	1.002	25	0.9970770	0.9989								
20	0.9982343	-1.000	76	0.9960156	0.9986								
21	0.9980233	0.9998	27	0.9965451	0.9983								
27	0.9978019	0.9996	28	0.9962652	0,9980								
23	0.9975702	0.9993	29	0.9959761	0.9977								
24	0.9973286	0.9991	30	0.9956780	0.9974								

	UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y	ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS	COORDINADOR: ING. JUSE K. LANDAVERDE 8.	DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO
	AROUITECTURA ESCUELA DE THOENTERIA CIVIL	ARCILLAS HEGRAS DE PASABUINA. PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL	ACECUACE:	EDMUNDO S. MAZARIEGO MORAN
	DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA	DE CONSTRUCCION.	ING. MARIO A, GUZMAN URPINA ING. ROGELIO E. GODINEZ G.	MAURICIO I. VELASOUEZ PAZ
į		NOVIEMBRE/90 A ENERO/92		

3.3 PROPIEDADES INDICES DE LAS ARCILLAS. /2 Y /13

GRANULOMETRIA

Según el tamaño de los granos. los suelos se clasifican en Arenas. Limos y Arcillas. la ASTM clasifica las particulas de los suelos de acuerdo al siguiente cuadro:

CUADRO 3.1

CLASIFICACION ASTM DE LOS SUELOS

SUELO	TAMAÑO (mm)
- Arena Gruesa	2.00 - 0.25
Arena Fina	0.25 - 0.05
Limo .	0.05 - 0.005
Arcilla	Menores de 0.005
Arcilla Coloidal	Menores de 0.001 (1 u)

El análisis granulométrico del suelo, tiene como propósito determinar la proporción en tamaño de las partículas sólidas que contiene el suelo y el porcentaje en peso que representa cada porción de un mismo tamaño. Este se obtiene relacionando el peso del material menor que define el diámetro con el peso total de la muestra analizada.

El tamaño y la forma de las partículas principalmente las finas, tienen considerable importancia en la explicación

de la plasticidad y compresibilidad de las arcillas. Se ha probado que los suelos constituidos de granos aciculares y planos son plásticos y compresibles.

El estudio granulométrico de los suelos gruesos se realiza con técnicas diferentes a las que se usan para analizar los suelos finos: así:

a) Suelo Grueso

El examen granulométrico se hace con el análisis mecánico, por medio de mallas de diferentes aberturas realizando el cribado para separar cada tamaño de partículas.

b) Suelo Fino

El examen de los suelos finos de hace por medio del método hidrométrico, usando un densimetro, a fin de determinar "microscópicamente" el menor tamaño de las particulas finas.

La representación más usual del análisis granulométrico es la gráfica; se elaboran curvas cuyas formas geométricas se interpretan en base al siguiente criterio :

La curva granulométrica es continua, tendida con una inclinación de 0° a 40°. Su pendiente indica si en el suelo existe una distribución uniforme o no de las particulas que lo constituyen, si esta curva es casi horizontal, las particulas del suelo tienen todos los

diámetros posibles entre los extremos máximos y mínimos. si la curva es vertical solo existe un diámetro del tamaño de la partícula. Si estas características de la curva se cumplen. se consideran suelos bién graduados.

METODO DEL HIDROMETRO

Este metodo es usado para determinar la pranulometría de los suelos finos que pasa la malla No. 200, conocidos como limos y arcillas.

En ésta prueba se utiliza el Hidrómetro o Densimetro. dispositivo que permite determinar el peso volumétrico del líquido en el cual éste se sumerge. La prueba se efectúa sedimentando una suspensión de suelo fino en aqua destilada y midiendo la variación del peso volumétrico de la suspensión con respecto al tiempo a medida que se asientan los granos del suelo.

Con el analisis hidrométrico se obtienen los datos necesarios para determinar el diámetro máximo de las particulas de suelo en suspensión y el peso de ellas, se calcula el diámetro de una esfera equivalente que cae dentro del aqua con una velocidad iqual a la del grano del suelo: o sea, el diámetro atribuído al grano del suelo es el obtenido suponiendo una esfera que cae dentro del aqua con una velocidad igrana a la del grano, aún cuando la forma de este no sea remitamen e esferica.

DETERMINACION DE PROPIEDADES INDICES DE LAS ARCILLAS REGRAS DE PASABUINA

ENSAYO : ANALISIS GRANULDMETRICO, USANDO EL METODO DEL HIDROMETRO

LOCALIZACION DEL PROYECTO: % 201.5 CARRETERA-PANAMERICANA

KUESTRA : 1

MATERIAL: ARCILLA NESRA

PERFORACION : 1

PROFUNDIDAD DE LA MUESTRA : 0.50 - 1.00 BL.

HIDRONETRO-No. : - 152 H

Gs DE LOS SOLIDOS : 2.59

CONSTANTE : a = 1.01 (SEGUN J. BOWLES)

DEFLOCULANTE : NaPOJ

CANTIDAD : 42 EN 125 %1

PESO DEL SUELO 85 : 50 Grs

CORRECCION DE CERO: 3.0

CORRECTON DEL MENISCO: 1.0

REFERENCIA: ASTR D421-58 y D422-63

FECHA	HORA DE LA LECTURA	TIEMPO TRANSCURRID T (sig)	TERPERATURA C	LECTURA REAL DEL HIDROME- TRO. Ro	LECT. CORREG. DEL HIDROME- TRO. Rc.	PORCENTAJE NAS FINO		L DE LA TARLA 6-5	L/T	K DE LA TABLA 5-4	Q (am)
15/08/91	14:41:40	1	32	36	38.8	78.4	37.0	10.2	10.2	0.0122	0.039
15/08/91	14:42:40	2	32	32.5	34.8	79.3	33.5	19.3	5.4	0.0122	0.028
15/03/91	14:43:40	2	- 32	29.5	32.3	65.2	30.5	11.1	3.7	0.0122	0.023
15/08/91	14:44:40	4	32 .	27	29.8	60.2	28.0	11.7	2.93	0.0122	0.021
15/08/91	14:49:40	9	32	22	24.8	50.1	23.0	12.5	1.339	0.0122	0.014
15/08/91	14:56:40	16	32	-19	21.8	44.0	20.0	13.0	0.313	0.0122	0.011
15/08/91	15:10:40	30	32	15.5	18.3	37.0	16.5	13.6	0.453	9.0122	0.0092
15/08/91	15:40:40	60	32.5	12.5	15.9	32.1	13.5	14.1	0.235	0.01215	0.0059
15/08/91	16:40:40	120	32.5	10	13.4	27.1	11.0	14.5	9.171	0.01215	0.0042
15/09/91	18:40:40	240	31_	8	9.7	19.6	7.0	14.8	0.062	0.0123	0.0031
15/08/91	08:40:40	1030	_ 27	6	5.0	10.1	7.0	15.2	0.0141	0.0128	0.0015
16/08/91	18:40:40	1680	31	3	4.7	7.5	4.0	15.6	0.0093	0.0123	0.0012
17/08/91	09:40:40	2590	28.5	3.8	3.58	7.2	4.3	15.5	0.0050	0.01255	0.0009
18/08/91	09:40:40	4020	28.5	2.8	2.58	5.2	3.8 -	- 15.6	0.0037	0.01255	0.0003
19/08/91	07:40:40	5460	27	2.2	1.20	2.4	3.2	15.8	0.0029	0.0128	0.0007
-		<u> </u>		!				[
			-			-					
_		-	-		i :						
		-		!	[[1	!			!

UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL DEPARTAMENTO DE GEOTECHIA TRARAJO DE GRADUACION: ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA. PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL DE CONSTRUCCION.

NOVIENDRE/90 A ENERO/92

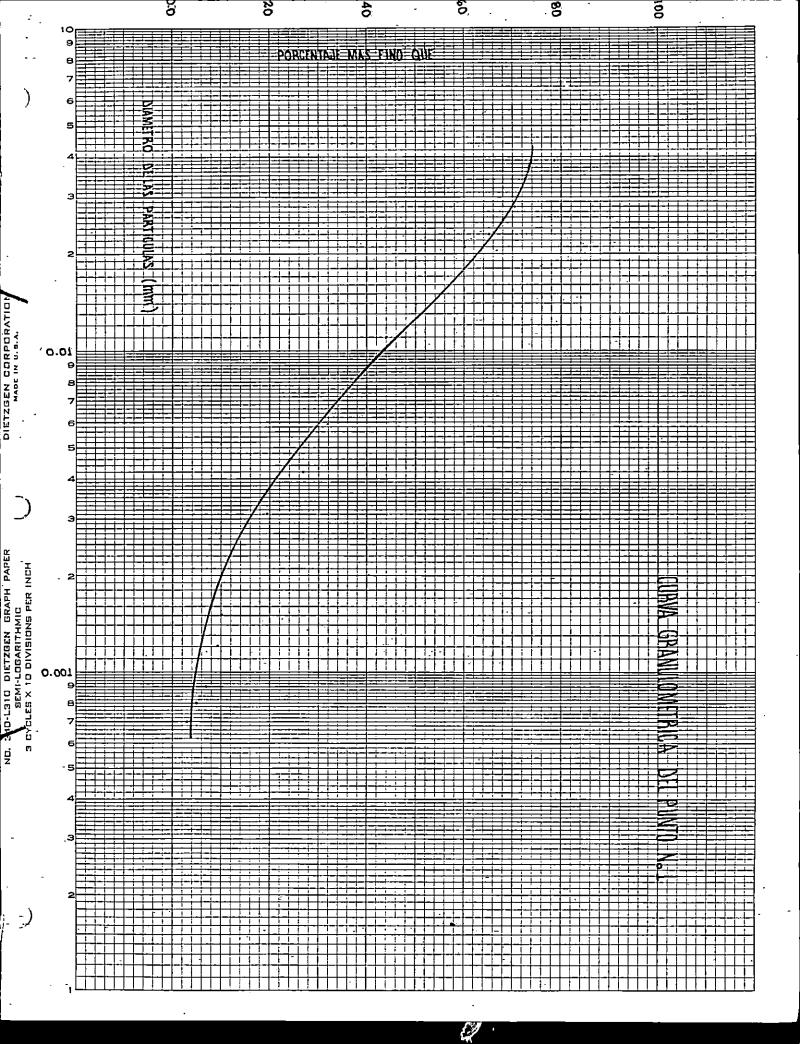
COORDINADOR: ING. JOSE N. LANDAVERDE G.

HAY GOST N. CHANA

ING. MARIO A. BUZHAN URBINA ING. ROGELIO E. GODINEZ G. DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO

EDHUNDO S. MAZARIEGO MORAN

MAURICIO I. VELASBUEZ PAZ



DETERMINACION DE PROPIEDADES INDICES DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA

ENSATO : ANALISIS GRANULOMETRICO. USANDO EL METODO DEL HIDROMETRO

LOCALIZACION DEL PROYECTO: Xº 200 CARRETERA PANAMERICANA

MUESTRA : 1

MATERIAL : ARCILLA NEGRA

PERFORACION: 2

PROFUNDIDAD DE LA MUESTRA : 0.50 - 1.00 Hi.

HIDROMETRO No. : 152 H

65 DE LOS SOLIDOS : 2.63

CONSTANTE : a = 1.00 (SEGUN J. ROWLES)

- DEFLOCULANTE : NaPOS CANTIDAD : 42 EN 125 MI

PESO DEL SUELO Ws : 50 Grs

CORRECCION DE CERO: 3.0

CORRECTION DEL MENISCO: 1.0

REFERENCIA: ASTN D421-58 y D422-63

FECHA	HORA DE LA LECTURA:	TIEMPO TRANSCURRID T (min)	TEMPERATURA °C	LECTURA REAL DEL HIDROHE- TRO. Ro	LECT. CORREG. DEL HIDROME- TRO. Rc.	PORCENTAJE HAS FINO	HIDROM. CORREG. POR MEHISCO Sa	L IDE LA TABLA 6-5	L/ĭ	DE LA TABLA 5-4	<u>0</u> (aa)
15/08/91	98:26:00	1	28.0	40.0	39.5	77.0	41.0	7.6	9.50	0.0125	0.039
15/08/91	08:27:00	2	28.0	39.0	38.5	77.0	40.0	9.7	4.85	0.0125	0.028
15/08/91	03:23:00	3	28.0	38.5	38.0	76.0	39.5	9.3	3.27	0.0125	0.023
15/08/91	03:29:00	4	28.0	38.9	37.5.	75.0	39.0	7.9	2.48	0.0125	0.020
15/08/91	08:33:00	- 8-	28.0	37.0	36.5	73.0	38.0	10.1	1.28	0.0125	0.014
15/08/91	08:41:00	16	28.5	35.0	34.79	87.6	36.0	10.4	0.65	0.01245	0.010
15/08/91	08:55:00	30	28.5	33.0	32.78	65.6	34.0	10.7	0.357	0.91245	0.0074
15/08/91	09:25:00	60	28.5	29.0	28.79	57.6	30.0	11.4	0.170	0.0124	0.0054
15/08/91	10:25:00	120	. 27.0	26.0	26.05	52.1	27.0	11.9	0.099	0.0124	0.0039
15/08/91	13:25:00	-300	29.0	21.0	21.05	42.1	22.0	12.7	0.042	0.0124	0.9025
15/08/91	16:256:00	480	33.0	18.0	22.10	44.2	19.0	13.2	0.028	0.0120	0.0020
18/08/91	09:25:00	1500	27.5	14.5	13.76	27.5	15.5	13.7	0.0092	0.0126	0.0012
16/08/91	18:25:00	2040	32.0	10.0	-12.80	25.6	11.0	14.5	9.0071	0.0121	0.0010
17/08/91	09:28:00	2943	28.0	7.0	6.70	13.4	8.2	15.0	0.0051	0.0125	0.0009
18/08/91	09:25:00	. 4280	23.0	3.0	2.50	5.0	4.0	15.6	0.9036	0.0125	0.0008
19/08/91	03:25:00	5760	25.0	2.2	0.50	1.0	3.2	15.8	0.0027	0.0130	0.0007
		-				-					
	-	-		<u> </u>							ļ
	1	1	<u> </u>				-			!	

1	UNIVERSIDAD DE EL SALVROUX
ì	FACULTAD DE INGENIERIA Y
Ì	ARQUITECTURA
į	ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL
	DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA
•	24, 111, 111, 111, 111, 111, 111, 111, 1

TRABAJO DE GRADUACION: ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS HEGRAS DE PASABUINA. PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL DE CONSTRUCCION.

NOVIENARE/90 A ENERO/92

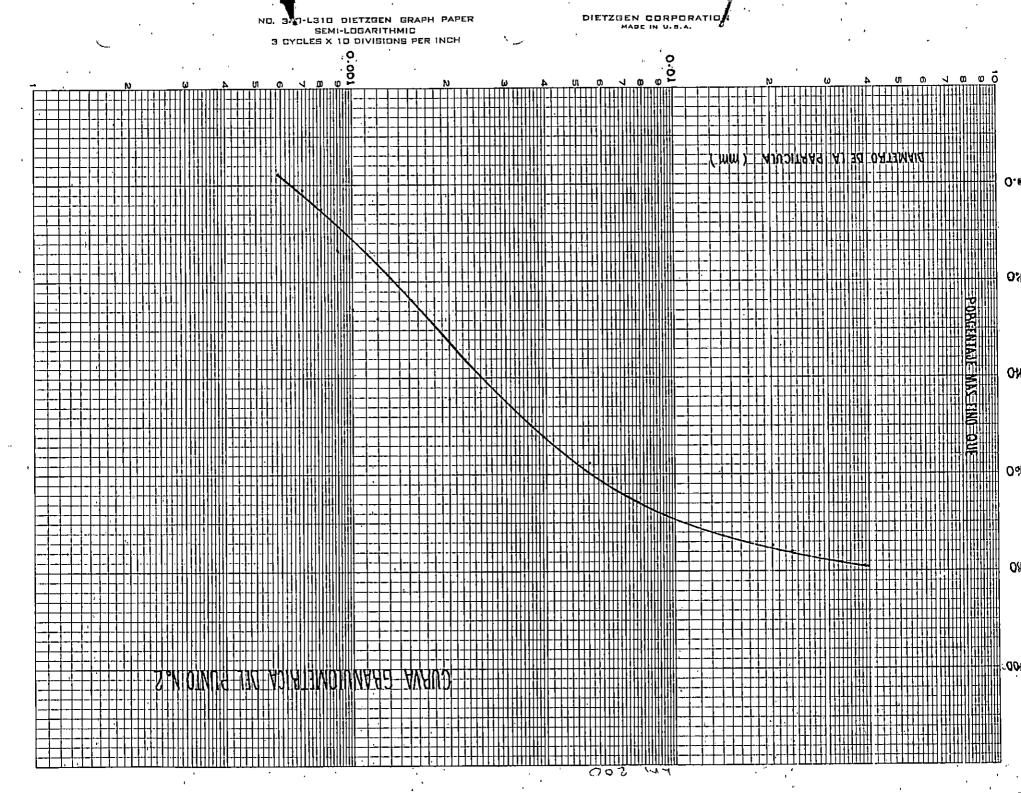
COORDINADOR: ING. JOSE M. LANDAVERDE B.

ING. JOSE M. LANDAYERDE G

ASESCRES: ING. MARIO A. GUZMAN URBINA ING. ROGELIO E. GODINEZ G. DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO

COMUNDO S. MAZARIEGO MORAN

MAURICID I. VELASQUEZ PAZ



ENSAYO : AMALISIS GRAMULDHETRICG. USANDO EL METODO DEL HIDROMETRO

LOCALIZACION DEL PROYECTO : Ka 197.5 CARRETERA PANAMERICANA

NUESTRA : 1

MATERIAL : ARCILLA NEGRA

PERFORACION: 3

PROFUNDIDAD DE LA MUESTRA : 0.50 - 1.00 Mt.

HIDROMETRO No. : 152 H

Gs DE LOS SOLIDOS : 2.66

CONSTANTE : a = 1.00 (SEGUN J. 80 .

DEFLOCULANTE : HaPO3

- CANTIDAD : 42 EN 125 KI

PESS DEL SUELO #s : 50 Grs

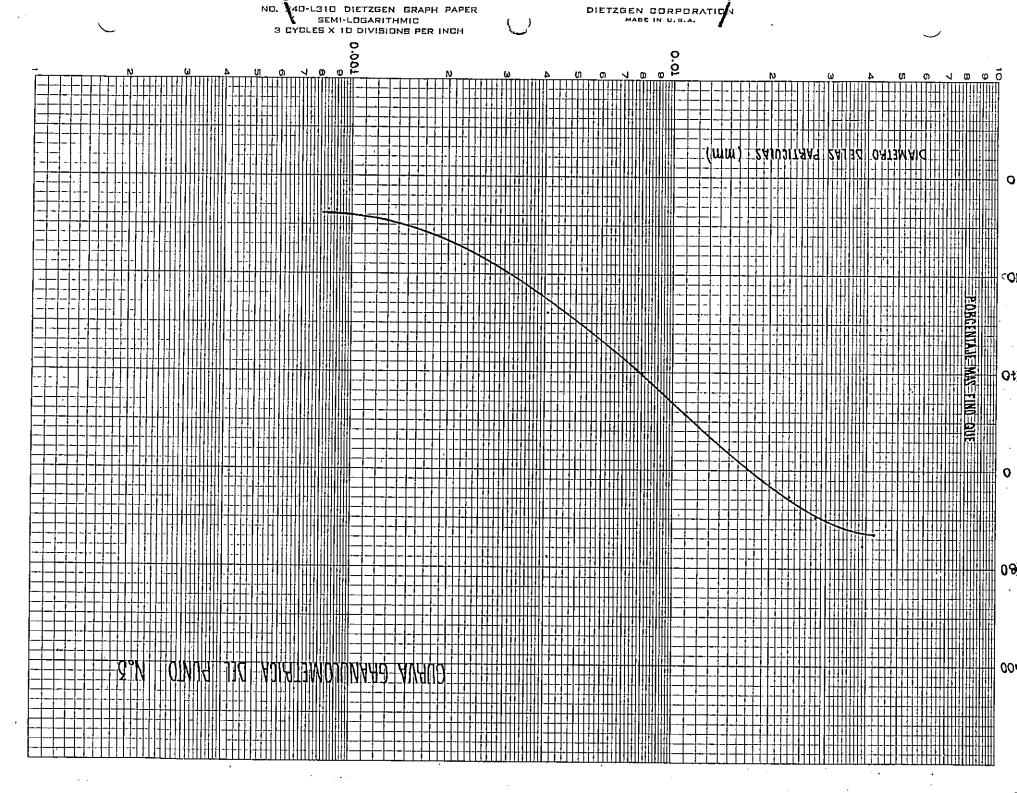
CORRECCION DE CERO : 3.0

CORRECTON DEL MENISCO: 1.0

REFERENCIA : ASTR D421-58 y D422-63

DE CERR :	_				, 		, 1		¥	
IHORA DE LAI 1 LECTURA	TIEMPO TRANSCURRID T (aid)	TEMPERATURA C	LECTURA REAL DEL HIDROME- TRO. Ro	LECT. CORREG. DEL HIDRONE- TRO. Rc.	PORCENTAJE MAS FINO	HIDAUA. CUARED. POR MENISCO Ra	DE LA TABLA 6-5	1/1		(ae)
11:21:55	1	30.0	37.9	37.8	75.6	30.8	10.10	10.10	0.0122	0.039
<u> </u>	2	30.0	34.0	34.8	79.6	35.0	10.50	5.25	0.0122	0.028
<u> </u>	<u> </u>	30.0	32.9	32.8	65.6	33.0	10.70	3.83	9.0122	0.023
<u> </u>	1	<u> </u>	30.5	31.3	62.6	31.5	11.15	2.79	0.0122	0.020
	<u> </u>	⊥	!	27.8	55.6	28.0	11.70	1.453	0.0122	0.015
 	<u> </u>		<u> </u>	24.9	48.9	24.2	12.35	0.773	0.0122	0.011
!	1	1	<u> </u>	20.0	40.0	29.5	12.95	0.432	0.0122	0.0080
	-	1			33.6	17.0	13.50	0.225	0.0122	0.0058
	<u> </u>		!		27.8	13.2	14.16	0.116	0.0121	0.0041
1		1	 	<u> </u>	22.0	7.2	14.78	0.049	0.0120	0.0027
			<u> </u>	<u> </u>		9.2	14.78	0.035	0.0122	0.0023
	<u> </u>					3,3	14.34	0.012	9.0129	0.0014
	<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>			<u> </u>	15.29	0.0082	0.0125	0.0011
18:20:55			<u> </u>	-\		<u> </u>	_	<u> </u>	1 0.0129	0.0009
08:33:55	2713	25.0			_}	<u> </u>		<u> </u>	1 0.0123	0.0009
18:20:55	3300	29.0				 _	_}	 		9.0008
09:20:55	4200	25.0	2.8	1.1	7.0	7.3	14.04	A. A491	1 *****	+
			<u></u>			<u> </u>			<u> </u>	-
						 		-	 	+
						<u> </u>			<u> </u>	
	11:21:55 11:22:55 11:23:55 11:23:55 11:24:55 11:28:55 11:36:55 11:50:55 12:20:55 13:22:55 18:20:55 18:20:55 18:20:55	HORA DE LA TIEMPO LECTURA TRANSCURRID T (sis) 11:21:55	HORA DE LA TIEMPO LECTURA TRANSCURRID TEMPERATURA T (410) °C 11:21:55	HORA DE LA TIEMPO TRANSCURRID TEMPERATURA DEL HIDROMETRO TRO. Ro HORA DE LA TIEMPO TRANSCURRID TEMPERATURA DEL HIDROMETRO. Ro TRO. Ro DEL HIDROMETRO. Ro TRO. HORA DE LA TIEMPO TRANSCURRID TEMPERATURA DEL HIDROME- TRO. Ro Ro. HORA DE LA TIEMPO TEMPERATURA DEL HIDRONE- TRO. Rc. RAS FINO POR MENISCO Ras FINO Randscurrio HORA DE LA TIEMPO TRANSCURRID TEMPERATURA DEL HIDROME TRO. Ro TRO. TRO. Ro TRO.	HORA DE LA TIEMPO TRANSCURRID TEMPERATURA DEL HIDRONE TRO. RC. MAS FINO PORCENTAJE HIDRONE CORREG. DE LA TABLA L/T	HORA DE LA TIEMPO LECTURA REAL LECT. CORREG. PORCENTAJE HIDROR- TRANSCURRID TEMPERATURA DEL HIDRORE- TRO. Ro. TRO. Rc. PRO. Rc. PRO. REMISED Rabination Rabin				

I CACH TAB BE TUGENIERIA Y	Cainale Pur Furniture as and	COORDINADOR : ING. JOSE M. LANDAVERDE G.	DESARROLLADO POR -: LUIS ALBERTO GUERRERO
LADOUTTETTUDA	ARCILLAS NEGRAS DE PASABUINA. 1 PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL	· nolounto a	EDMUNDO S. KAZARIEGO MORAN
DEPARTAMENTO DE GEDIECHIA	i ar powerouchion	ING. MARIO A. GUZMAN URRINA ING. ROGELIG E. GODINEZ G.	MAURICIO I. VELASGUEZ PAZ
	NOVIENBRE/90 A ENERO/92		



ENSAYO : ANALISIS GRANDLOMETRICO. USANDO EL METODO DEL MIDROMETRO

LOCALIZACION DEL PROYECTO: CERRO EL CHAMUSCADO

MUESTRA : 1

HATERIAL: ARCILLA MEGRA - PERFORACION: 4

PROFUNDIDAD DE LA MUESTRA : 0.50 - 1.00 Mt.

HIDROMETRO No. : 152 H

Gs DE LBS SULIDOS : 2.64

CONSTANTE : a = 1.00 (SEGUN J. 30

DEFEGCULANTE : NaPOS

CANTIDAD: 42 EN 125 MI

-- PESO DEL SUELO Vs : 50 Grs

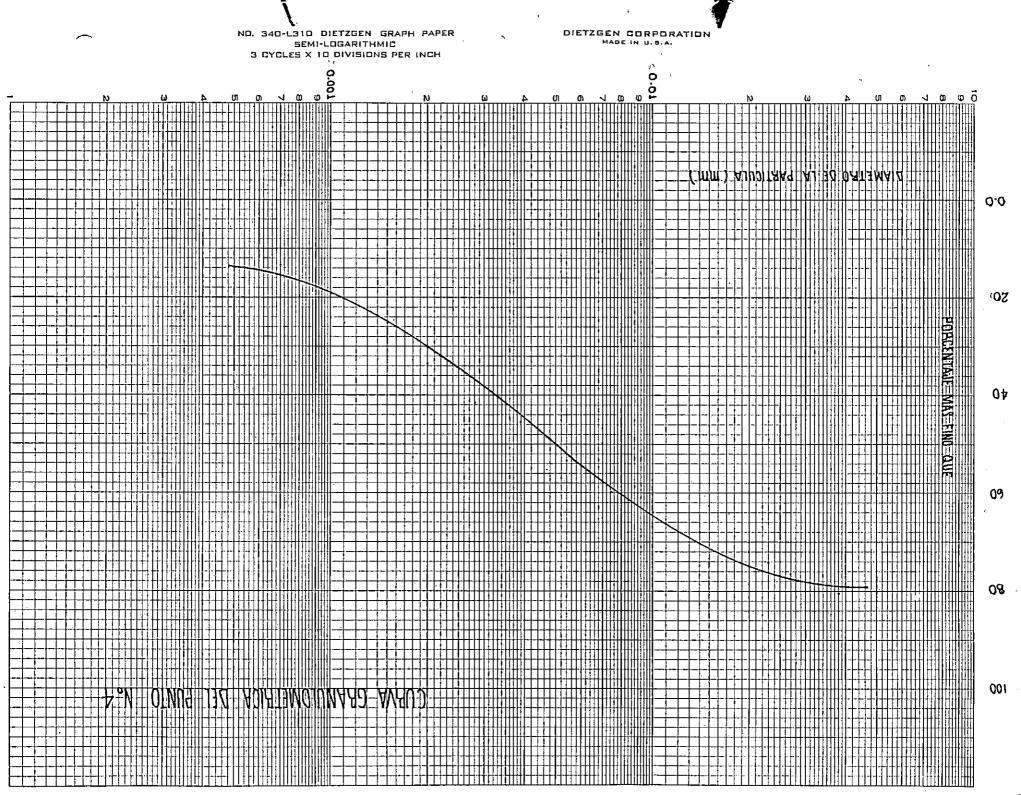
CORRECCION DE CERO: 3.0

CORRECTION DEL MENISCO: 1.0

REFERENCIA: ASTN D421-58 v D422-63

onaclulum	A AC DEVO :	2.7		COMPLETEN BUT	NEWINDER 1 114						
FECHA	HORA DE LA LECTURA	TRANSCURRID	TEHPERATURA °C	LECTURA REAL ADEL HIDROHE- TRO. Ro	LECT. CORREG. DEL HIDRONE- TRG. Rc.	PORCENTAJE MAS FINO	HIDROM. CORREG. POR HENISCO Ra	DE LA TABLA 5-5	L/T	DE LA TABLA 6-4) (ee)
14/08/91	10:47:35	1 -	- 29.0	40.1	40.15	30.3	41.1	9.58	7.58	0.0123	0.038
14/98/91	10:48:35	7	29.0	38.2	33.25	76.5	37.2	9.36	4.93	0.0125	0.027
14/08/91	10:49:35	3.	27.0	37.1	37.15	74.3	39.1	10.08	3.36	0.0123	0.023
14/08/91	10:50:35	4	29.0	36.0	36.05	72.1	37.0	10.20	2.55	0.0123	0.020
14/08/91	10:54:35	8	29.0	34.0	34.05	68.1	35.0	10.50	1.313	0.0123	0.014
14/08/91	11:02:35	15	29.5	31.5	31.92	63.8	32.5	11,00	0.688	0.01225	0.010
14/08/91	11:16:35	30	30.0	27.0	29.30	59.6	30.0	11.40	0.390	0.0122	0.0075
14/08/91	11:46:35	60	30.0	25.0	28.30	53.6	27.0	11.90	0.1983	0.0122	0.0054
14/08/91	12:46:35	120	30.0	21.0	22.30	45.6	23.0	12.50	0.1042	0.0122	0.0039
14/08/91	14:46:35	240	32.0	18.0	20.80	41.6	19.0	13.20	0.0551.	0.0120	0.0028
14/03/91	18:46:35	480	30.0	16.0	15.80	33.6	17.0	13.50	0.0281	0.0122	0.0020
15/08/91	07:46:35	760	26.0	14.0	12.65	- 25:3	15.0	13.80	0.0144	0.0127	0.0015
15/09/91	18:48:40	1522	31.0	11.0	12.70	25.4	12.0 -	14.30	0.0038	0.0121	0.0011
14/08/91	08:46:35	2640	27.0	10.5	9.50	19.0	11.5	14.40	0.0058	0.0126	0.0010
18/08/91	18:46:35	3060	31.0	3.2	9.90	19.8	7.2	14.78	9.0048	0.0121	0.0008
17/08/91	09:46:35	3760	78.5	8.2	7.98	15.0	7.2	14.78	0.0037	0.01233	6,0008
18/08/91	09:46:35	5400	28.5	7.0	5.98	13.6	8.0	15,00	0.0028	0.01235	0.0007
				 	 	 					
		+		1				İ	i	1	
	<u> </u>	_!		1	<u> </u>		<u> </u>				

UNIVERSIDAD DE 21 SALVADOR I FACULTAD DE INGENIERIA Y I ARBUITECTURA	TRABAJO DE GRADUACION : LESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS LARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA.	COORDINADOR: ING. JOSE M. LANDAVERDE G.	DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO OUERRERO
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL	PARA SU UTILIZACION CO DE CONSTRU NOVIEMBRE/90 A ENERO/92	CCION. 1 ING. ROSELIO E, GODINEZ G.	i MAURICIO I. VELASQUEZ PAZ
	I NOATEWAKELAG W ENEWDIAS		<u> </u>



ENSAYO : AHALISIS GRANULGHETRICO. USANDO EL METODO DEL MIDRONETRO

LOCALIZACION DEL PROYECTO : CANTON EL TALPETATE

PROFUNDIDAD DE LA MUESTRA : 0.50 - 1.00 Mt.

MATERIAL : ARCILLA NEGRA

PERFORACION: 5

HIDROMETRO No. : 152 H

95 DE LOS SOLIMOS : 2.62.

CONSTANTE : a = 1.01 (SEGUN J. BOWLES)

DEFLOCULANTE: NaPO3

CANTIDAD: 4% EN 125 MI

PEGO DEL SUELO %s : 50 Grs

CORRECCION DE CERO: 3.0

CORRECTON DEL MENISCO: 1.0

REFERENCIA: ASTN D421-58 y D422-63

FECHA	HORA DE LA Lectura	TIENPO TRANSCURRID T (min)	 Temperatura °C	LECTURA REAL IDEL HIDROME- IRO. Ro	LECT. CORREG. DEL HIDRORE- IRO. Rc.	PORCENTAJE HAS FINO 	HIDROM. CORREG. POR MENISCO Ma	DE LA TABLA 5-5	L/T	DE LA TABLA 6-4	() (aa)
21/08/91	07:24:40	1	23.5	35.2	35.42	71.5	36.2	10.38	10.35	0.01245	0.040
21/08/91	07:25:40	2	28.5	33.5	33.77	68.1	34.5	10.50	5.30	0.01245	9.029
21/03/71	09:26:40	3	28.5	32.2	32.42	\$5.5	33.2	10.36	3.62	9.01245	0.024
21/08/91	07:27:40	4	28.5	31.2	31.42	63.5	32.2	11.05	2.785	0.01245	9.021
21/08/91	09:31:40	3	29.0	28.3	23.85	58.3	29.8	11,42	1.428	0.0124	0.015
21/03/91	07:37:40	15	29.0	28.0	28.05	56.7	29.0	11.50	0.719	0.0124	0.011
21/08/91	09:55:40	32	29.0	25.3	25.35	51.2	25.3	11.97	0.374	0.0124	0.0078
21/09/91	10:23:40	50	29.0	22.5	22.55	45.6	23.5	12.45	0.208	0.0124	0.0057
21/03/91	11:23:40	120	27.0	17.3	19.85	40.1	20.3	12.92	0.103	0.0124	0.004
21/08/91	12:27:40	134	27.0	18.9	18.05	36.5	19.0	13.20	0.0717	0.0124	0.003
21/08/91	13:40:40	257	31.0	16.0	17.70	35.8	17.0	13.50	0.0525	0.0122	0.902
21/08/91	13:23:40	540	29.0	14.3	14.85	30.0	15.3	13.72	0.0254	0.0124	0.002
22/08/91	07:23:40	1440	25.0	12.7	11.00	22.2	13.7	14.06	8900.0	0.0130	0.001
22/98/91	18:23:40	19930	30.5	8.0	9.22	13.6	9.0	14.30	0.0075	9.81215	0.001
23/08/91	09:39:40	2376	25.5	9.5	7.35	16.1	10.5	14.50	0.0050	0.0129	9.000
23/08/91	18:37:40	3436	30.0	1 6.5	7.30	14.7	7.5	15.10	0.0044	0.0123	0.000
24/08/91	07:47:40	4344	26.0	6.0	4.65	9.4	7.0	15.20	0.0035	0.0128	0.000
		 	. .	!	<u> </u>						;
	-	1 .		-						-	i
	1	!	 		-	!		 	Ī		

UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA ESCUELA DE INGENIERIA-CIVIL DEPARTAMENTO DE DEDTECNIA TRABAJO DE GRADUACION: ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS MEGRAS DE PASAGUINA. PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL DE CONSTRUCCION.

NOVIEMBRE/90 A ENERO/92

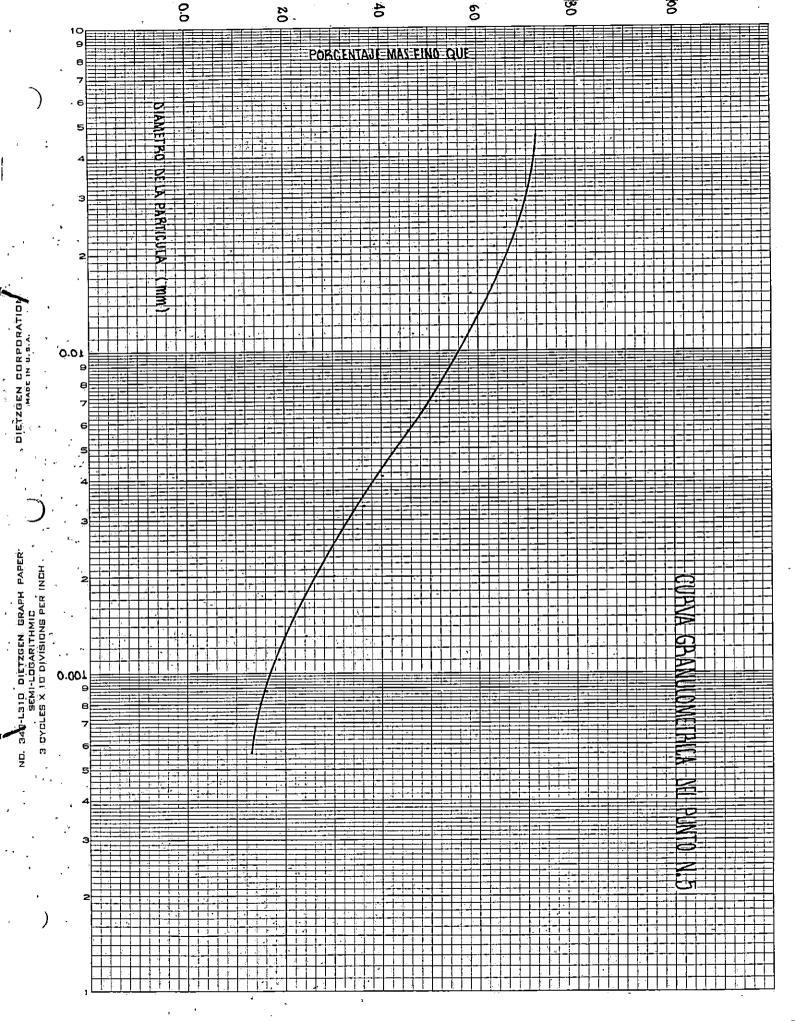
COORDINATOR: ING. JOSE N. LANDAYERDE G.

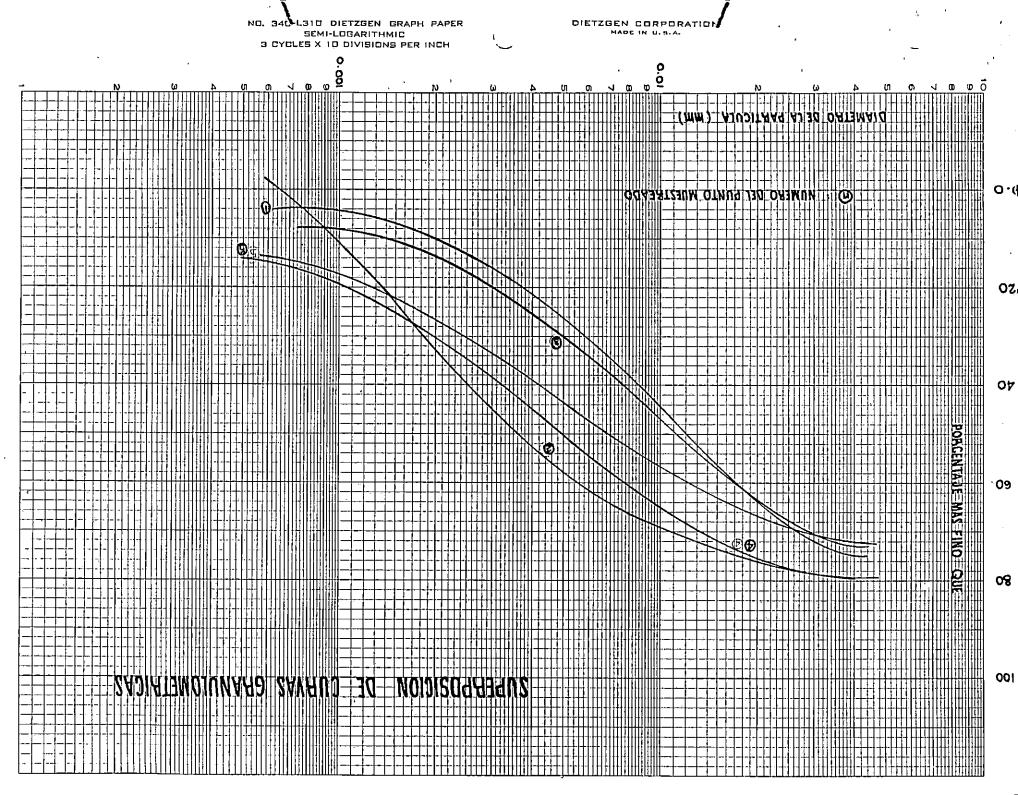
ASESORES: ING. MARIO A. GUZMAN URBINA ING. ROGELIO E. GODINEZ S.

DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO

EDMUNDO S. MAZARIEGO MGRAR

MAURICIO I. YELASOBEZ FAZ



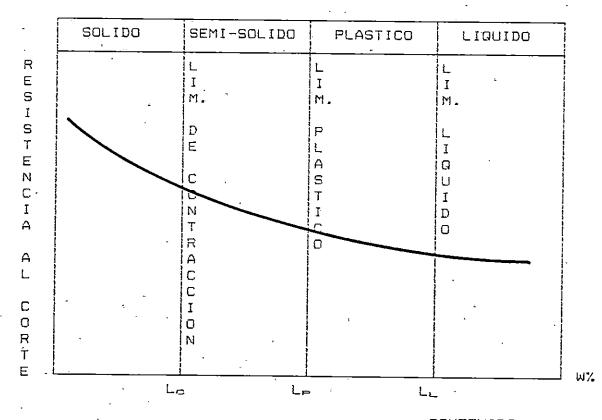


LIMITES DE CONSISTENCIA O LIMITES DE ATTERBERG.

La plasticidad es la propiedad de los suelos finos de deformarse sin perder el volumen, ni acrietarse o desmoronarse y se modifica con el contenido de aqua: la magnitud de deformación no es directamente proporcional al esfuerzo que recibe, permaneciendo deformado el suelo al desaparecer el esfuerzo.

Al estudiar la plasticidad de las arcillas para ser usadas en alfareria. Atterberg propuso estados de consistencia o firmeza que pueden presentar los suelo finos (Arcillas y Limos) al variar el contenido de agua. En función de la plasticidad, definió cuatro fases o estados por los que pasa el suelo al disminuir el contenido de agua, éstos son: Estado Sólido. Estado Semi-Sólido. Estado Plástico, Estado Liquido.

La variación cualitativa de la consistencia del suelo con el contenido de agua. se presenta en la figura 3.3.1, en ella también se ha dibujado cualitativamente la relación entre el contenido de agua y la resistencia del suelo. resistencia que puede ser a las deformaciones o a los esfuerzos cortantes.



CONTENIDO DE AGUA

FIGURA 3.5.1
ESTADOS DE CONSISTENCIA. /1

Para precisar el contenido de agua que marca el lindero entre los estados de consistencia o de plasticidad, se han establecido contenidos de agua que marcan las fronteras entre éstos cuatro estados, esos contenidos de agua se conocen como "Limites de Consistencia".

LIMITE LIQUIDO

Indica la cantidad de aqua necesaria para que el suelo remoldeado tenga una resistencia al corte minimo. por considuiente, un límite líquido alto indica que al suelo se

le debe agregar una gran cantidad de agua para degradar su resistencia hasta la minima: dado que la resistencia al corte depende del área en contacto de los granos. un limite liquido alto muestra que se necesita mucha agua para separar unos granos de otros y por consiguiente el suelo es muy fino y tenaz para rebajar su resistencia.

LIMITE PLASTICO

Indica la cantidad de agua que marca el lindero entre el estado Plástico y el Semi-Sólido; además, señala la cantidad de agua necesaria que debe agregarse al suelo a fin de que sea trabajable; y el índice de plasticidad es el rango en que el suelo es fácilmente laborable. Así, un índice plástico pequeño lo tiene un material que varía con facilidad del estado Liquido al estado Plástico.

Los resultados de laboratorio obtenido se presentan a continuación:

ENSAYO: LIMITES DE CONSISTENCIA E INDICES

UBICACION : Km. 201.5 CARRETERA PANAMERICAMA. (PUNTO No. 1)

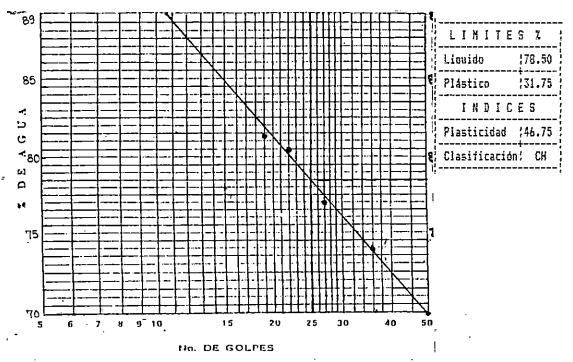
MUESTRA No. : 1

MATERIAL : ARCILLA NEGRA

PROCEDENCIA: 0.0 - 0.5 (ats)

REFERENCIA: ASTM D423-66 Y D424-59

1	 ; :	LIMITE LIGUIDO !; LIMITE PLASTICO							
Ensavo No.	1	. 2	3	! 4	; 5	. 6	1	2	3
No. de Goldes	50	38	27	; 22	19	12	-	-	
Recipiente No.	91	77	71	94	82	. 33	43	72	- 36
Peso Suelo humedo y Tara	34.30	34.35	33.85	34.85	34.15	37.05	15.35	15.90	17.80
Peso Suelo seco y Tara	29.30	29.25	28.85	29.32	28.90	30.10	14.05	14.95	16.75
Tara	22.15	22.35	22.35	22.45	22.45	22.35	10.35	11.70	13.35
Peso de aqua	5.00	5.10	5.00	5.53	5.25	6.95	1.30	0.95	1.05
Peso de suelo seco	7.15	6.90	6.50	5.87	6,45	7.75	3.70	3.25	3.40
Contenido de aqua %	69.90	73.90	76.90	:80.50	81.40	89.70	35.14	29.23	30.88



-	UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA	TRABAJO DE GRADUACION : ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLÁS NEGRAS DE PASAGUINA.	COORDINADOR : ING. JOSE M. LANDAVERDE Q.	DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO
,	ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL	PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL DE CONSTRUCCION.	ASESORES : ING. MARIO A. GUZMAN URRINA ING. ROGELIO E. GODINEZ G.	
į	•	MOAIEWBUE/80 - ENEUO/85	IND, ROUTELID E. DESINEL D.	MANAGER 1. VELHOUSE FAL

ENSAYO : LIHITES DE CONSISTENCIA E INDICES

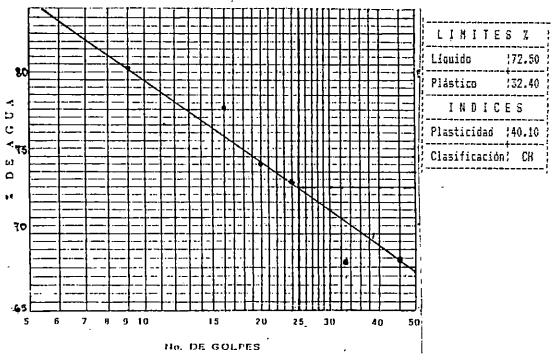
- UBICACION : Km. 201.5 CARRETERA PANAMERICANA. (PUNTO No. 1)

MUESTRA No. : 2

MATERIAL : ARCILLA NEGRA

PROCEDENCIA: 0.5 - 1.0 (mts) REFERENCIA: ASTM 0423-66 Y 0424-59

; ;	!	LI	MITE LI	80100			:: LIMIT	E PLAST	ICO
Ensavo No.	1	. 2	; 3	. 4	; 5	; 5	1	; 2	; 3
No. de Goloes	45	33	24	20	15	9	;;	*	
Recipienta No.	91	83	77	94	82	: 8	43	38	72
Peso Suelo humedo y Tara	32,93	34.55	32.45	35.35	35.45	34.60	14.95	18.50	15.20
Peso Suelo seco y Tara	28.65	29.60	28.15	29.80	29.75	29.15	13.90	17.30	14.25
Tara	22.35	22.30	22.25	22.30	22.40	22.36	10.20	13.25	11.30
peso de agua	4.28	4.95	4.30	5.55	5.70	5.45	1.15	1.20	0.95
Peso de suelo seco	6,30	7.30	5.90	7.50	7.35	6.79	3.60	4.05	2.95
Contenido de aqua Z	67.90	67.80	72.80	74.00	77.60	80.27	31.94	29.63	32.20



	UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y ARGUITECTURA	TRABAJO DE GRADUACION : ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA.	COORDINADOR: ING. JOSE M. LANDAYERDE Q.	DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO
-	ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA	PARA SU UTILITACION COMO MATERIAL DE CONSTRUCCION.	ING. MARIO A. GUZMAN URBINA	
Ì		NOVIENBRE/90 A ENERO/92	ING. ROGELIO E. GODINEZ G.	MAURICIO I. VELASQUEZ PAZ

ENSAYO : LIMITES DE CONSISTENCIA E INDICES

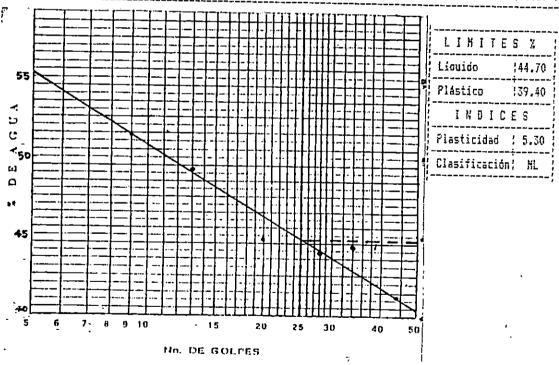
UBICACION : Km. 201.5 CARRETERA PANAMERICANA. (PUNTO No. 1)

MUESTRA No. : 3

HATERIAL : ARCILLA NEGRA

PROCEDENCIA: 1.0 - 1.5 (mts) REFERENCIA: ASTM D423-66 Y D424-59

						TP 00)	2717 21	•	
	<u> </u>	LI	MITE LI	!! LIMIT	E PLAST	ICO			
Ensayo No.	1	2	; 3	; 4	; 5	; 5	;;	; 2	: 3
No. de Goloes	44	34	28	; 20	; 13	;	;; ;; –	÷ ; -	· -
Recipiente No.	- 81	77	; ; ; ;	82	74	. 91	!! 12	? ? 2-T	
Peso Suelo humedo y Tara	36.55	34.40	: 34.80	35.60	; !33.80	38.05	24.80	23.35	! !24.05
Peso Suelo seco y Tara		1	;	:		,	23.15	,	2
Tara .	22.35	22.35	: 22.35	22.35	22.30	22.30	19.10	18.30	! !19.60
Peso de aoua				:	•	• 1	1.65	!	1
Peso de suelo seco	10.05	8.35	8.65	9.15	7.70	10.40	4.05	3.65	3.20
Contenido de aqua %	41.30			•	•	. ,	, ,	1	1



1	UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y ARBUITECTURA	TRABAJO DE GRADUACION : ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA.		DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO
į	DEPARTAMENTO DE GEOTECHIA	PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL DE CONSTRUCCION.	ASESORES : ING. MARIO A. GUZMAN URBINA	EDNUNDO S. MAZARIEGO MORAN
		NOVIEMBRE/90 A ENERB/92	ING. ROGELID E. GODINEZ G.	MAURICIO I. VELASOUEZ PAZ

ENSAYO : LIMITES DE CONSISTENCIA E INDICES

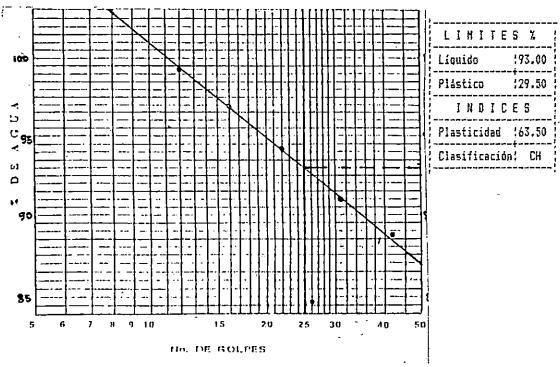
UBICACION : Km. 200 CARRETERA PANAMERICANA. (PUNTO No. 2)

MUESTRA No. : 2

MATERIAL: ARCILLA NEGRA

PROCEDENCIA: 0.5 - 1.0 (ats) REFERENCIA: ASTM D423-66 Y D424-59

] 1 1	;	LIMITE LIGUIDO :: LIMITE PLASTICO							
Ensavo No.	. 1	; 2	3	<u> </u>	5	. 5	1	; 2	; 3
No. de Golpes	42	31	25	22	16	12	-	-	- ;
Recipiente No.	; 3	; 5-5 ·	5-6	5-8	5	5-1T	12	- 7	27
Peso Suelo humedo y Tara	37.33	41.55	43.95	29.90	34.86	33.30	22.18	22.95	21.20
Peso Suelo seco y Tara	31.25	36.00	37.78	24.20	27.20	26.35	21.50	22.15	20.50
Tara	24.40	29.90	30.50	18.15	19.30	19.35	17.05	19.55	18.15
Peso de aqua .	5.03	5.55	6.17	5.70	7.66	5.95	0.68	0.30	0.70
Peso de suelo seco	6.85	6.10	7.28	6.05	7.90	7.00	2.45	2.60	2.35
Contenido de aqua %	88.76	91.00	84.75	94.21	76.96	99.29	27.80	30.80	29.80



	UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA	 TRABAJO DE GRADUACION : ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA,	COORDINADOR: ING. JOSE M. LANDAVERDE Q.	DESARROLLADO POR : LUIS ALXERTO GUERRERO
		PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL DE CONSTRUCCION.	ASESORES : ING. MARIO A. GUZMAN URBINA ING. ROGELIO E. GODINEZ G.	EDMUNDO S. MAZARIEGO MORAN MAURICIO I. VELASQUEZ PAZ
į		NGYIENBRE/90 A ENERO/92	ino, modelio L. popinel b.	mounters I. Actusance Luc

ENSAYO : LIMITES DE CONSISTENCIA E INDICES

UBICACION : Km. 200 CARRETERA PANAMERICANA. (PUNTO No. 2)

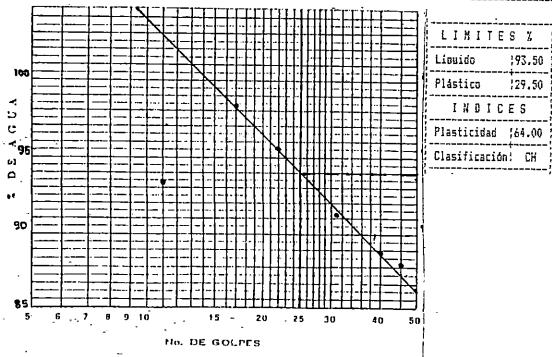
MUESTRA No. : 1

MATERIAL : ARCILLA NEGRA

PROCEDENCIA: 0.0 - 0.5 (mts)

REFERENCIA: ASTN D423-66 Y D424-59

	! !	LI	MITE LI	GNIDO			:: LINIT	E PLAST	 ICO
Ensavo No.	1	! 2	; 3	4	5	; 6	1	; 2	; 3
No. de Goloes	45	41	31	22	17	† 	}} }}	 ! -	 ; -
Recipiente No.	77	94	81	82	83	91	36	43	72
Peso Suelo humedo y Tara	35.35	36.65	33.95	33.82	35.15	34.70	;; [[15.85	; :13.35	<i>!</i> !15.90
Peso Suelo seco y Tara	29.30	29.96	28.35	28.29	28.82	29.75	15.10	12.50	: :14.80 :
Tara	22.40	22.35	22.18	22.45	22.35	: 22.35	13.30	10.30	; 11.65
Peso de aqua	\$.05	6.69	5.50	5.54	6.33	5.95	0.75	0.85	1.10
Peso de suelo seco	5.90	7.61	6.17	5.83	6.47	6.40	1.80	2.20	3.15
Contenido de aqua %	(37.70	87.91	90.75	95.03	97.84	92.97	41.70	38.40	34.90



	FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA	PROYECTO ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA	COORDINADOR ; ING. JOSE M. LANDAVERDE Q.	DESARROLLADO POR ; LUIS ALBERTO GUERRERO
	ESCUELA DE INDENIERIA CIVIL DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA	PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL DE CONSTRUCCION.	ING. MARIO A. GUZMAN URBINA	EDMUNDO S. MAZARIEGO MORAN
į	 	NOVIEMBRE/90 A ENERO/92	ING. ROGELIO E. GODINEZ G.	MAURICIO I. VELASQUEZ PAZ

ENSAYO

-: LIMITES DE CONSISTENCIA E INDICES

: Km. 197.5 CARRETERA PANAMERICANA.

(PUNTO No. 3)

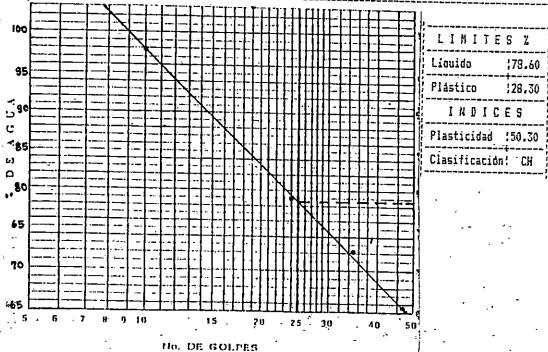
MUESTRA No. : 1

MATERIAL: ARCILLA NEGRA

PROCEDENCIA: 0.0 - 0.5 (mts)

REFERENCIA: ASTM 0423-66 Y 0424-59

	1	1.	HITE LI	!! LIMITE PLASTICO					
Ensavo No.	1				; 5		;;		
No. de Goloes	-46	- 35	+	+	+	+	}} }{	÷	÷
Recipiente No.	1	2	4	: 5-1	;	: 5-4	! ! / !	72	; : 35
Peso Suelo humedo y Tara	44.30	45.95	: :41.40	40.70	45.80	1	11 -		,
Peso Suelo seco y Tara		,			38.00		1 1	,	•
Tara			-	1	30.45	. ,	1	,	•
Peso de aqua				:	7.80	, ,	. 1	2	
Peso de suelo seco			:	•	7.55	,	ı	ľ	
Contenido de aqua %	,			•	103.30	,	1~		



UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y TRABAJO DE GRADUACION : ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS COORDINADOR : DESARROLLADO POR : ING. JOSE M. LANDAVERDE Q. ARGUITECTURA LUIS ALBERTO GUERRERO ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA. PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL ESCUELA DE INGENIERIA CIVILI DEPARTAMENTO DE GEOTECHIA ASESORES : ING. MARIO A. GUZMAN URBINA ING. ROGELIO E. GODINEZ G. EDMUNDO S. MAZARIEGO MORAN DE CONSTRUCCION. MAURICIO I. VELASQUEZ PAZ NOVIENBRE/90 A ENERO/92

ENSAYO : LIMITES DE CONSISTENCIA E INDICES

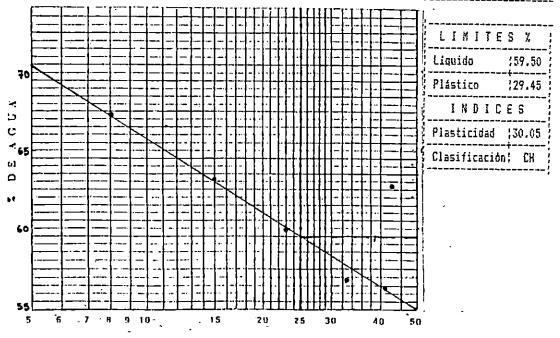
URICACION : CERRO EL CHAMUSCADO, (PUNTO No. 4)

MUESTRA No. : 1

MATERIAL : ARCILLA NEGRA

PROCEDENCIA: 0.0 - 0.5 (mts) REFERENCIA: ASTM D423-66 Y D424-59

	!	LI	HITE LI		:: LIMITE PLASTICE				
Ensavo No.	1	<u> 2</u>	. 3	<u>.</u> 4	; 5	; 5	1	; 2	; 3
No. de Goloes	43	41	33	23	† 15	: 3	;	· † ; -	+ ; -
Recipiente No.	77	81	- 83	82	91	94	i n	12	; 7
Peso Suelo humedo y Tara	39.05	34.35	33.75	38.15	36.85	36.25	33.80	22.40	: !25.00
Peso Suelo seco y Tara	32.50	31.23	29.60	32.25	31.20	30.60	33.00	21.60	23.75
Tara	22.30	22.15	22.30	22.40	22.25	22.20	29.95	19.10	19.60
Peso de aqua	5.45	5.12	4.15	5.90	5.65	5.65	0.80	0.80	1.25
Pesò de suelo seco	10.30	7.08	7.30	9.35	8.95	8.40	3.05	2.50	4.15
Contenido de aqua %	62.52	55.39	: 56.85	59.90	63.13	67.26	: 25.23 .	: 32.00	30.12



No. DE GOLPES

	ARBUITECTURA ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL	TRABAJO DE GRADUACION : ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASABUINA. PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL DE CONSTRUCCION.	ING. MARIO A. GUZMAN URBINA	EDMUNDO S. MAZARIEGO MORAN
Ĺ		NOVIEHBRE/90 A ENERO/92	ING. ROSELIO E. SODIHEZ G.	MAURICIO I. VELASQUEZ PAZ

ENSAYO : LIMITES DE CONSISTENCIA E INDICES

UBICACION : CERRO EL CHAMUSCADO. (PUNTO No. 4)

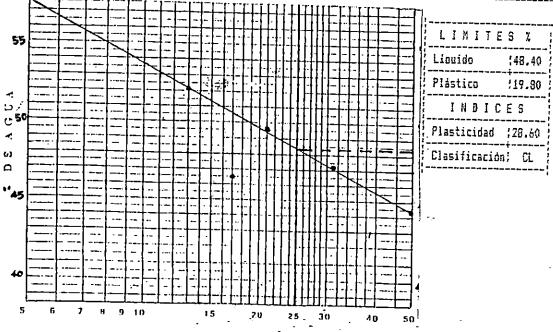
MUESTRA No.: 2

MATERIAL: ARCILLA NEGRA

PROCEDENCIA: 0.5 - 1.0 (ats)

REFERENCIA: ASTM D423-66 Y D424-59

							•	
- ,	LI	HITE L	G0100			!! LIMIT	E PLAST	 TICO
1						11		! 3
50	*+	+	·÷	+	÷	11	·÷	
2	;	!		;	<u>:</u>	ii te	}	43
47.95	45.25	48.32	47.20	; 47.50 ;	!	! !	!	1
42.75	40.50	42.50	41.85	41.40	į	;;	;	2
31.05	30.75	30.80	30.35	: 29.70		!!	!	!
5.20	4.65	5.82	5.35	6.10			!	
11.70	7.85	11.70	11.50	11.70			;	!
44.40	47.20	49.70	46.50	52.10		1	1	!
	50 2 47.95 42.75 31.05 5.20	1 2 50 31 2 1 47.95 45.25 42.75 40.60 31.05 30.75 5.20 4.65 11.70 9.85	1 2 3 50 31 21 2 1 5-3 47.95 45.25 48.32 42.75 40.50 42.50 31.05 30.75 30.80 5.20 4.55 5.82 11.70 9.85 11.70	1 2 3 4 50 31 21 17 2 1 5-3 4 47.95 45.25 48.32 47.20 42.75 40.60 42.50 41.85 31.05 30.75 30.80 30.35 5.20 4.65 5.82 5.35 11.70 9.85 11.70 11.50	1 2 3 4 5 50 31 21 17 13 2 1 5-3 4 5-1 47.95 45.25 48.32 47.20 47.50 42.75 40.60 42.50 41.85 41.40 31.05 30.75 30.80 30.35 29.70 5.20 4.65 5.82 5.35 6.10 11.70 9.85 11.70 11.50 11.70	1 2 3 4 5 6 50 31 21 17 13 - 2 1 5-3 4 5-1 47.95 45.25 48.32 47.20 47.50 42.75 40.60 42.50 41.85 41.40 31.05 30.75 30.80 30.35 29.70 5.20 A.65 5.82 5.35 6.10 11.70 9.85 11.70 11.50 11.70	1 2 3 4 5 6 1 50 31 21 17 13 - - 2 1 5-3 4 5-1 12 47.95 45.25 48.32 47.20 47.50 25.25 42.75 40.60 42.50 41.85 41.40 24.05 31.05 30.75 30.80 30.35 29.70 19.15 5.20 4.65 5.82 5.35 6.10 1.20 11.70 7.85 11.70 11.50 11.70 4.90	50 31 21 17 13 - - - 2 1 5-3 4 5-1 12 2T 47.95 45.25 48.32 47.20 47.50 25.25 24.55 42.75 40.60 42.50 41.85 41.40 24.05 23.50 31.05 30.75 30.80 30.35 29.70 19.15 18.20 5.20 4.65 5.82 5.35 6.10 1.20 1.05



No. DE GOLPES

UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR TRARAJO DE GRADUACION : FACULTAD DE INGENIERIA Y ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA. ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL DE PARTAMENTO DE GEOTECNIA DE CONSTRUCCION. NOVIEMBRE /90 A ENERO/92	ASESORES : ING. MARIO A. GUZMAN URBINA	FINNINDO S KAZADICCO NODALI
--	---	-----------------------------

ENSAYO : LIMITES DE CONSISTENCIA E INDICES

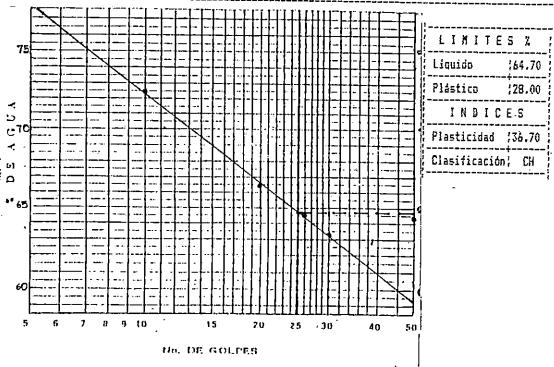
-URICACION : CANTON TALPETATE. (PUNTO No. 5)

MUESTRA No. : 1

MATERIAL : ARCILLA NEGRA

PROCEDENCIA: 0.0 - 0.5 (mts) REFERENCIA: ASTM D423-66 Y D424-59

	!	LINITE LIQUIDO !!						LIMITE PLASTICO		
Ensayo No.	1	. 2	; 3	; 4	5	. s	1	; 2	3	
No. de Soloes	50	30	26	20	10	+ ! -	::	+ {	+ -	
Recipiente No.	77	81	82.	91	83	: { !	5-5	; 3	5-4	
Peso Suelo humedo y Tara	35.00	33.80	37.80	36.55	36.10		;; [35.40	28.90	33,80	
Peso Suelo seco y Tara	30.10	29.30	31.80	30.90	30.30		34.19	28.00	32.82	
Tara	22.50	22.20	22.50	22.40	22.30		29.80	24.45	29.65	
Peso de aqua	4.90	4.50	6.00	5.65	5.80		1.21	0.90	0.98	
Peso de suelo seco	7.60	7.10	9.30	8.50	8.00		4.39	3.55	; ; 3.17 ·	
Contenido de aqua %	64.47	63.38	64.52	66.47	72.50		27.60	25.35	; 30.90	



	UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA	TRABAJO DE GRADUACION : ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASABUIHA.	COORDINADOR : ING. JOSE M. LANDAVERDE Q.	DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO
j	ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA	PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL I A DE CONSTRUCCION.	I ING. MARIO A. GUZMAN URBINA)	EDHUNDO S. MAZARIEGO MORAN
į		NOVIEMBRE/90 A ENERO/92		MAURICIB I. VELASQUEZ PAZ

ENSAYO : LIMITES DE CONSISTENCIA E INDICES

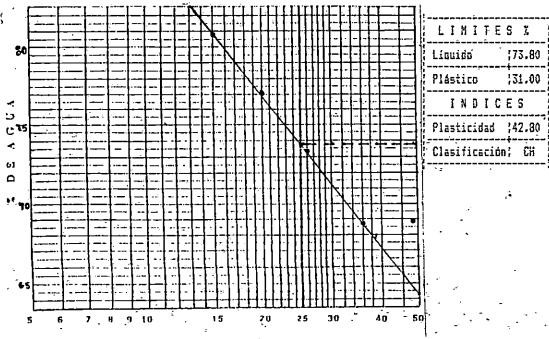
UBICACION : CANTON TALPETATE. (PUNTO No. 5)

NUESTRA No. : 2

MATERIAL : ARCILLA NESRA

PROCEDENCIA: 0.5 - 1.0 (ats) REFERENCIA: ASTN D423-66 Y D424-59

;									
Ensavo No.	1	2	3	. 4	5	5	1	, 7	.3
1	48 -	36	25	20	15	-	-	- ! -	<u> </u>
Recipienta No.	2	- 4	5-3	1	5-1		27	5-8	5-17
Peso Suelo husedo y Tara	43.30	43.75	45.22	42.65	46.42		22.80	22.65	21.90
Peso Suelo seco y Tara	38.30	38.31	39.05	37.40	38.90		21.72	21.60	21.30
Tara	31.05	30.40	30.65	30.60	29.50		18.20 -	18.20	19.40
Peso de aqua	5.00	5.44	6.17	5.25	7.52		1.08	1.05	0.60
Peso de suelo seco	7.25	7.91	8.40	6.80	9.30		3.52	3.40	1.90
: ! Contenido de agua %	68.97 .	68.80	73.45	77.21	80.36		30.68	30.88	; ;31.58 ;



No. DE GOLPES

UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR TRABAJO DE GRADUACION : FACULTAD DE INGENIERIA Y ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARQUITECTURA ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA.	COORDÍNADOR: ING. JOSE M. LANDAVERDE B.	DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO
ESCUELA DE INSENIERIA CIVILI PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL	ASESORES:	EDMUNDO'S. MAZARIEGO MORAN
DEPARTAMENTO DE GEOTECHIA DE CONSTRUCCION.) ING. MARIO A. GUZMAN URBINA	
NOVIENBRE/90 A ENERG/92	ING. ROGELIO E. GODINEZ G.	MAURICIO I. VELASAUEZ PAZ

ENSAYO : LIMITES DE CONSISTENCIA E INDICES

UBICACION : CANTON TALPETATE. (PUNTO No. 5)

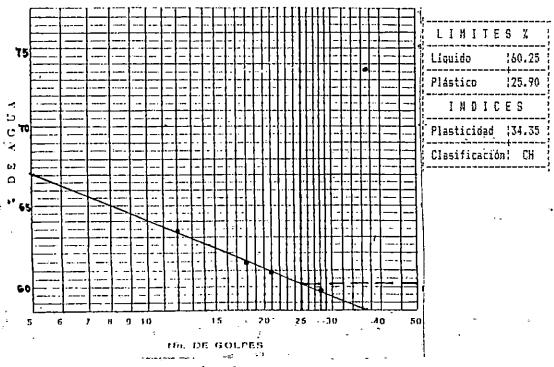
MUESTRA No. : 3

MATERIAL: ARCILLA NEGRA

PROCEDENCIA: 1.0 - 1.5 (ets)

REFERENCIA: ASTM D423-66 Y D424-59

! LIMITE LIGUIDO							: LINIT	E PLAST	ICO
Epsayo No.	1	2	; 3	; 4	; 5	. 6	1	2	3
	37	28	21	18	12	-	-	; -	! -
Recipienta No.	N	17	7	5-8	12		. 38	72	94
Peso Suelo humedo y Tara	42.70	33.10	33.10	33.68	35.05		18.30	16.30	29.10
Peso Suelo seco y Tara	33.00	27.50	27.95	27.75	28.80		1725	15.60	27.70
Tara	19.83	18.15	19.50	18.10	18.95		13.20	11.45	22.30
Peso de aqua	9.70	5.60	5.15	5.93	6.25		1.05	0.70	1.40
Peso de suelo seco	13.17	9.35	8.45	9.65	9.85	!	4.05	4.15	5.40
Contenido de aqua %	73.85	59.90	60.95	61.45	63.45	; ;	25.90	16.70	25.90



UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y	TRABAJO DE GRADUACION : ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA.	COORDINADOR ; ING. JOSE M. LANDAVERDE G.	DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO
ARBUITECTURA ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL DEPARTAMENTO DE GEBTECNIA		ASESORES : ING. MARIO A. GUZMAN URDINA ING. ROGELIO E. GODINEZ G.	EDMUNDO S. MAZARIEGO MORAN!
	NOVIENBRE/90 A ENERD/92	IND. RUDELID E, GUSTALI OF	

ENSAYO : LIMITES DE CONSISTENCIA E INDICES

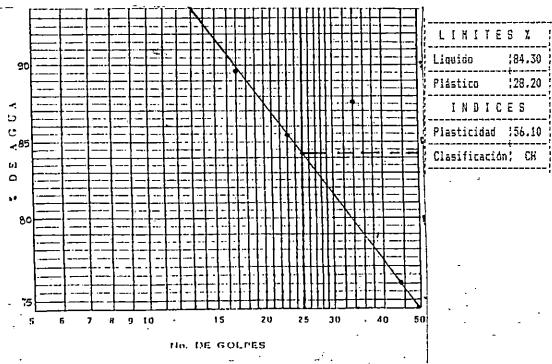
UBICACION : CANTON TALPETATE. - (PUNTO No. 5)

MUESTRA No.: 4

MATERIAL : ARCILLÁ NEGRA

PROCEDENCIA: 1.5 - 2.0 (mts) REFERENCIA: ASTM 0423-66 Y 0424-59

	!	LI	MITE LI	GUIDO			:: LIMITE PLASTICO		
Ensavo No.	1 1	; 2	; 3	. 4	5	á	1 1	2	; 3 .
	; 44	; 34	23	17	13	 	-	; -	; -
Recipiente No.	77	32	į 31	83	91	; ; ;	43	2	5-3
Peso Suelo humedo y Tara	35.35	36.95	34.85	36.90	37.12	i ! !	12.80	34.20	34.52
Peso Suelo seco y Tara	27.80	30.20	30.10	30.00	30.00	; ;	112.40	33.50	33.40
Tara	22.50	22.50	22.20	22.30	22.40	!	[[10.15	30.98	30.50
Peso de agua	5.55	6.75	5.75	6.90	7.12		0.40	0.70	0.92
Peso de suelo seco	7.30	7.70	7.70	7.70	7.50	-	2.25	2.62	3.10
Contenido de aqua %	76.03	87.66	85.44	39.81	93.68	į	17.80	26.70	29.70



	UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y ARGUITECTURA	TRABAJO DE GRADUACION : ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASADUINA.	COORDINADOR: ING. JOSE M. LANDAVERDE Q.	DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO _
į	ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL	PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL	ASESORES :	EDMUNDO S. MAZĀRIEGO MORAM
1	DEPARTAMENTO DE GEOTECNIA	DE CONSTRUCCION.	ING. MARIO A. GUZMAN URBINA ING. ROGELIO E. GODINEZ G.	HAURICIO I. VECASOUEZ PAZ I
Ì		NOVIERBRE/90 A ENERO/92		-

ENSAYO :: LÍMITES DE CONSISTENCIA E INDICES

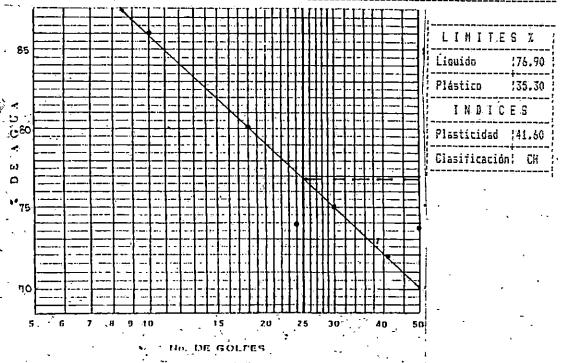
UBICACION : CANTON TALPETATE. (PUNTO No. 5)

MUESTRA No. : 5

MATERIAL : ARCILLA NEGRA

PROCEDENCIA: 2.5 - 3.0 (mts) REFERENCIA: ASTH D423-66 Y D424-59

!	ļ. 	LI	MITE LI	OUIDO .	<u> </u>		LIMIT	E PLAST	160
Ensavo No.	. 1	: 2	: 3	. 4	5	; 6 :	1	 ; 2	; 3
No. de Goloes	50	41	.30	24	13	10	- 1	† ! -	
Recipienta No.	82	81	77	83	91	94	. 43	5	5-1T
Peso Suelo humedo y Tara	34.15	34.95	35.45	35.10	29.00	37.10	13.80	24.30	24.25
Peso Suelo seco y Tara .	29.25	29.70	29.90	29.70	27.95	30.35	12.82	23.00	23.10
Tera	22.60	22.40	22.50	22.40	22.40	22.50	10.38	19.30	19.30
Peso de acua	4.90	5.25	5.55	5.40	6.05	6.75	0.98	1.30	1.16
Peso de suelo seco	6.65	7.30	7.40	7.30	7.55	7.85	2.44	3.70	3.80
Contenido de aqua %	73.70	71.90	75.00	73.97	80.10	96.00	40.20	35.10	30.53



UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR TRABAJO DE GRADUACION:
FACULTAD DE INSENIERIA Y ARGUITECTURA
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL PARA SU BITLIZACION COMO MATERIAL DE LAS ARGUITACION.

DE PARTAMENTO DE GEOTECNIA

NOVIEMBRE/90 A ENERO/92

COORDINADOR:
ING. JOSE M. LANDAVERDE G. LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO
LUIS ALBERTO GUERRERO

LIMITE DE CONTRACCION

Se define como el contenido de húmedad bajo el cual no es posible producir cambios adicionales en el volúmen del suelo por pérdida adicional del agua contenida en los poros.

Este parametro da una indicación de cuanto incremento en la húmedad puede presentarse antes de que se produzca un apreciable cambio volumétrico y si tal incremento volumétrico ocurre, obtener una indicación de la cantidad de ese cambio.

El límite de contracción tiene una gran importancia en la producción de unidades por via húmeda, pués se usan cantidades de agua de mezcla mayor a éste límite: en ese sentido es necesario conocer dicho límite, ya que alcanzado, la pieza puede ser sometida a un secado más rápido, mientras que para la fabricación por el método de Prensado en Polvo, el límite de contracción no tiene ninguna importancia, debido a que las cantidades de agua de mezcla usadas en éste método, son mucho menores que las del límite de contracción.

ENSAYO : LIMITE DE CONTRACCION

MATERIAL : ARCILLA NEGRA

FECHA: 06 DE AGOSTO DE 1991

REFERENCIA: ASTM D423-68 Y D424-59

SONDEO NG.	1 1	; 2	; 3 :	. 4	5
UBICACION				CERRO CHAMUSCADO	
PROFUNDIDAD (sts)	! !0.0 - 1.0	0.0 - 1.0	; ; 0.0 - 1.0	0.0 - 1.0	0.0 - 1.0
PESO DE SUELO HUMEDO + TARA (grs)	37.74	32.90	32.90	36.50	33.75
PESO DE SUELO SECO + TARA (grs)	26.85	33.17	24.80	29.10	23.60
TARA (grs)	13.72	13.95	12.10	14.69	14.05
PESO DE SUELD SECO. Ws (ors)	11.66	9.22	10.92	12.17	9.55
PESO DE AGUA. Ww (ors)	10.87	9.73	7.88	9.64	10.15
CONTENIDO DE HUMEDAD. WX	93.38	105.50	90.45	79.26	105.28
VOLUMEN DE SUELO HUMEDO. Vo (cm3)	13.54	13.41	. 13.84	13.76	13.73
VOLUMEN DE SUELO SECO. Vf (cm3)	4.13	4.78	5.28	5.61	4.57
LIMITE DE CONTRACCION. Lex	12.70	11.90	12.06	12.29	10.36

UNIVERSIDAD DE EL SALVADOR FACULTAD DE INGENIERIA Y ARQUITECTURA	TRABAJO DE GRADUACION: ESTUDIO EXPERIMENTAL DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA.	COORDINADOR: ING. JOSE M. LANDAVERDE Q.	DESARROLLADO POR : LUIS ALBERTO GUERRERO	
ESCUELA DE INGENIERIA CIVIL DEPARTAHENTO DE GEDTECNIA	PARA SU UTILIZACION COMO MATERIAL DE CONSTRUCCION. NOVIEMBRE/90 A ENERO/92	ASESORES : ING. MARIO A. GUZMAN URRINA ING. ROGELIO E. GODINEZ G.		

CUADRO No. 3.2
RESUMEN DE RESULTADOS DE RELACIONES GRAVIMETRICAS Y VOLUMETRICAS

PUNTO No.	LOCALIZACION	RELACION DE VACIOS	POROSIDAD		PESO VOLUME- TRICO SECO	; PESO VOL. ; SATURADO	: GRAVEDAD : ESPECIFICA	; DIAMETRO DE ;PARTICULAS (666)
,		e :	n (2)	Бн (Z)	d (gr/cm)	; ; sat(gr/cm)	G5	
. 1 ,	: Km 201.5 CARRETERA PANAMERICANA	0.75	42.96	90:38	1.48	1.87	2.59	. 0.0007-0.039
2	Km 200 CARRETERA PANAMERICANA	0.65	39.33	88.89	1.60	1.95	2.63	0.0007-0.039
3, ;	Ks 197.5 CARRETERA : PANAMERICANA	0.55	35.33	85.78	1.72	2.02	2.66	0.0008-0.039
4 ;	CERRO EL CHAMUSCADO	0.63	38.68	89.32	1.62	1.97	2.64	0.0007-0.038
5.	CANTON Talpetate	0.71	41.71	89.14	1.53	1.90	7.62	0,0008-0,040

CUADRO No. 3.3
RESUMEN DE RESULTADOS DE LIMITES DE CONSISTENCIA

PUNTO No.	: LOCALIZACION :		LIMITE LIMITE	LIMITE PLASTICO		: LIMITE DE : CONTRACCION:	CONTENIDO DE HUMEDAD	CLASIFICACION
	Km 201.5	0.0 - 0.5	78.50	31.75	46.75	†	41.40	CH .
1	CARRETERA PANAMERICANA	0.5 - 1.0	72.50	32.40	40.10	12.7	31.60	CH ,
	1	1.0 - 1.5	44.70	39.40	5.30		23.50	; ; ML
2	: : Km 200 CARR. : PANAMERICANA	0.0 - 0.5	93.50	29.50	64.00		56.20	CH
	i i	0.5 - 1.0	93.00	29.50	63.50	11.90	22.90	CH
3	Km 197.5 CARR. PANAMERICANA	· ·	78.60	28.30	50.30	12.06	26.70	CH '
4	CERRO "EL CHAMUSCADO"	0.0 - 0.5	59.50	29.45	30.05	12.29	32.40	СН
	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	0.5 - 1.0	48.40	19.80	28.60	1 1127	19.70	CL ·
	,	0.0 - 0.5	64.70	28.00	36.70	.'	37.00	CH
	CANTON	0.5 - 1.0	73.80	31.00	42.80		22.43	CH
5 ;	TALPETATE	1.0 - 1.5	60.25	25.90	34.35	10.36	. 30.44	, ; CH
! !		1.5 - 2.0	84.30	28.20	56.10	, 10.36 ;	32.79	; CH
,	•	2.0 - 2.5	*	*	*	;	*	* .
1 3 4		2.5 - 3.0	76.90	; 35.30 ;	41.60	; ;	37.91	; CH · .

^{*} No se obtuvo muestra.

3.4. ANALISIS DE LOS RESULTADOS DE LAS PRUEBAS DE LABORATORIO.

El análisis de los resultados del laboratorio se harán ocupando los cuadros resumen No. 3.2 y No. 3.3 que contienen todos los parámetros determinados para la tipificación de las Arcillas Negras de Pasaguina.

RELACIONES GRAVIMETRICAS Y VOLUMETRICAS.
RELACION DE VACIOS Y POROSIDAD.

El rando de valores de éstos parámetros en los cinco puntos muestreados está comprendido entre 0.55-0.75 y 42.96%-35.33%; y los valores promedios son 0.66 y 39.60% para la relación de vacíos y la porosidad respectivamente. Puede notarse que en los puntos No. 1 y No. 5 la relación de vacíos "e" son muy similares entre sí. 0.75 y 0.71 respectivamente; también. las porosidades "n" son casi las mismas 42.96% y 41.71% respectivamente; dichos valores son los máximos obtenidos y relativamente iquales; observándose que en éstos puntos, el volumen de vacíos es el 75% del volumen de sólidos y el 42.96% del volumen de la muestra.

En los puntos No.2 y No.4 se presentan otros valores semejantes, de 0.65 y 0.63 para "e" con 39.33% y 38.68% para "n", indicando ésto que el volumen de vacios ocupa el 65% del volumen de los sólidos y un 39.33% del volumen de la muestra.

En el punto No.3 se obtuvo el minimo valor de "e" y "n" para los cinco puntos muestrados siendo de 0.55 y 35.33% respectivamente. De estos valores puede decirse que el volumen de vacíos es el 55% del volumen de sólidos y el 35.33% del volumen de la muestra.

De los resultados obtenidos se llega a que el suelo en el punto No. 1 es el más susceptible a modificar su volumen por tener un mayor volumen de vacíos, que puede verse disminuido por preconsolidación, aplicación de carga o desecación si se encuentra saturado; en ese sentido, el suelo en el punto No.3 presenta condiciones más favorables para la estabilidad de su volumen, ya que tiene el menor volumen de vacíos (menos porcentaje) con relación a todos los puntos muestreados.

GRADO DE SATURACION

Para éste ensayo se obtuvieron valores entre 85.78% -90.38%, resultando su valor promedio de 88.70 %.

Este parámetro, presentó valores similares en todos los puntos muestreados a excepción del punto No.3, donde se obtuvo el menor valor (85.78%) por lo que la media es un dato representativo de los puntos muestreados y en base a ella puede afirmarse que el 88.70% del volúmen de poros es ocupado por el aqua y el 11.30% por aire y gases disueltos en la masa de suelo; esto se debe a que en los depósitos de arcilla siempre existe aire atrapado y pequeñas cantidades de materia

organica en descomposición que generan gases, por eso no seobtuvo ningún grado de saturación igual al 100%.

CONTENIDO DE HUMEDAD NATURAL

El comportamiento de este parametro en los primeros cuatro puntos muestran una tendencia de disminución del contenido de aqua con la profundidad, esto indica que se está en presencia de un suelo constituído por granos fino y de permeabilidad baja. El comportamiento antes mencionado pudo ser el mismo para el punto No.5 pero debido a la dificultad de extracción de la cuchara partida del equipo de penetración stándar (SPT), fué neceasario agregar agua al agujero, lo que alteró el estado natural de humedad del suelo (Ver cuadro No. 3.3).

El valor máximo de humedad natural obtenido para éste ensayo es de 56.20 % en el punto No.2. a una profundidad de 0.0-0.5 mts. y el minimo es de 19.70 % en el punto No.4 a una profundidad de 0.5-1.0 mts.

Los resultados de contenido de húmedad natural no tienen carácter constante ya que pueden variar con el régimen de lluvia que haya imperado antes de la ejecución del ensayo. En este caso el suelo se encontraba superficialmente inundado: debido a ésto, los valores de contenido de húmedad obtenidos en todos los puntos a una profundidad de 0.0 mts a 0.5 mts son los máximos para cada punto.

Los valores de contenido de humedad de todos los puntos se encuentran por debajo de los valores de limites líquidos obtenidos. Ésto indica que las arcillas negras poseen una resistencia al corte superior a los 25.0 Kg/cm² en estado natural. También. como los valores de limite de contracción son menores que los de contenidos de humedad, puede afirmarse que dicho suelo experimentará una considerable disminución en su volumen al someterlo al proceso de secado.

GRAVEDAD ESPECIFICA. PESO VOLUMETRICO SECO Y PESO VOLUMETRICO DE LA MASA DE SUELO.

De los ensayos practicados para gravedad específica en las arcillas negras, se determino un rango entre 2.59 a 2.66 siendo el valor promedio de 2.63. El valor máximo de gravedad específica se obtuvo en el punto No.3, donde la relación de vacíos es mínima; así también en este punto se obtienen los valores máximos de peso volumétrico seco y de la masa de suelo. Como es de esperar el valor mínimo de gravedad específica se determino en el punto No.1 donde la relación de vacíos es máxima y los pesos volumétricos seco y de la masa del suelo son mínimos.

En todos los puntos muestreados se obtuvieron valores de gravedad específica mayores de dos (2) lo que signífica que las Arcillas Negras de Pasaquina son inorgánicas.

Con el fín de establecer qué tipo de arcilla es la Arcilla Negra de Pasaquina, a continuación se presenta una comparación de los valores de gravedad especifica obtenidos en todos los puntos muestreados con valores y rangos de gravedad específica de otros suelos típicos.

Cuadro No. 3.4 muestreados en éste estudio.

Cuadro No. 3.5 /9 Valores de Gravedad Espe- Valores de gravedad Especifica cifica Gs de los puntos Gs de los Minerales del Suelo. Valores de gravedad Especifica (Para Suelos Tipicos).

PUNTO No.	Gs
1	2.59
2	2.63
3	2.66
4	2.64
5	2.62

MINERAL	Gs
Calcita Dolomita Micas Caolinita Illita Montmorillonita	2.72 2.85 2.70 - 3.20 2.60 - 2.66 2.60 - 2.84 2.75 - 2.72

Al comparar los valores de los cuadros No. 3.4 y No. 3.5 se puede observar que todos los valores de gravedad específica (Gs) determinados en los diferentes puntos a excepción del No.1 se encuentran dentro del intervalo de gravedad específica de las caolinitas y las illitas.

GRANULOMETRIA

El análisis granulométrico se fundamenta en el cuadro No. 3.6 elaborado a partir de las curvas granulométricas de cada punto. Dicho cuadro presenta los porcentajes menores de los diferentes diàmetros de las partículas de suelo que servirán para clasificar la arcilla negra según la ASTM D421-58 y D432-63.

CUADRO No. 3.6

CLASIFICACION DE LOS SUELOS FINOS

SEGUN EL TAMARO DE LAS PARTICULAS.

PUNTO No.	(%)ARCILLA COLOIDAL ø <0.001 (mm)	(%)ARCILLA ø <0.005 (mm)	(%) ø <0.05 (mm)	(%)LIMO Ø0.05-0.005 (mm)
1	5	26	. 74	48
2	12	58	80	22
3	. 8	30	74	44
4	17	50	80	. 30
5	17	43	72	29
			- a	

En el cuadro No. 3.6, se puede observar: oue el punto No.4 tiene el mayor porcentaje de arcilla coloidal (19%) y el menor porcentaje de ésta arcilla (5%) se encuentra en el punto No.1. En cuanto al contenido de arcilla el mayor porcentaje (58%) lo tiene el punto No.2, y el menor (26%) el punto No.1. Para los limos el mayor porcentaje (48%) lo posee el punto No.1 y el menor (22%) el punto No.2.

La temperatura de fusión de ellas es influenciada por el tamaño de las particulas. Un suelo con la misma composición química, pero con mayor porcentaje de granos finos alcanzará una temperatura de fusión menor que otro de granos más gruesos. En base a éste criterio, la arcilla del punto No.2 alcanzará una temperatura de fusión más baja por poseer el mayor porcentaje de arcilla y el menor porcentaje de limo.

LIMITE LIQUIDO.

El comportamiento mostrado por los resultados de éste ensayo define una tendencia a disminuir el valor del Limite Liquido con la profundidad en los primeros cuatro puntos, no obstante, el punto No.5 que tiene el mayor espesor del estrato de arcilla (3.0 mts.), este parámetro alterna valores bajos y altos en una forma sucesiva con la profundidad (ver Cuadro No. 3.3).

Los resultados obtenidos del Limite Líquido están en completa concordancia con los valores porcentuales de arcilla determinados en el análisis granulométrico, ya que en el punto No.2 se encontró el valor máximo de Limite Líquido (93.5%) y es en éste punto donde la granulometría proporciona el máximo porcentaje de arcilla (58%). Al correlacionar los parámetros de límite líquido y granulometría de los demás puntos del cuadro No. 3.3 con los del cuadro No. 3.6 se mantiene dicha concordancia.

Dado que la resistencia al corte depende del área de contacto entre los granos, el limite líquido encontrado en el punto No. 2 indica que se necesita agregar 93.5% del peso seco en agua para separar unos granos de otros y bajar su resistencia al corte a 25.0 grs/cm²-aproximadamente.

Al comparar los resultados del límite líquido obtenidos en el laboratorio para las Arcillas Negras de Pasaquina, mostrados en el Cuadro No. 3.3 con los valores tipicos de arcillas tabulados en el Cuadro No. 3.7. puede observarse que los resultados del estudio se encuentran entre el rango de las caolinitas de L_L = 59% con hierro de ión intercambiable y las illitas de L_L = 95% con magnesio de ión intercambiable. Sin embargo. los valores de límite liquido obtenidos se encuentran más cerca del límite superior de dicho rango.

CUADRO 3.7 /9
VALORES TIPICOS DE LIMITE LIQUIDO.

MINERAL	ION	LIMITE LIQUIDO L. (%)
MONTMORILONITA	Na K Ca Mo Fe	710 660 510 410 290
ILLITA	Na K Ca . M q Fe .	120 120 100 95 110
CAOLINITA	- Na K Ca Mg Fe	53 49 38 54 5 9

LIMITE PLASTICO

Este limite indica la mínima humedad que debe poseer la arcilla para poderse manejar y moldear al utilizarse en la elaboración de distintas unidades por la vía húmeda. De lo expuesto anteriormente, se puede afirmar que al elaborar unidades por vía húmeda con la arcilla de los diferentes puntos y una humedad igual o mayor al limite plástico, éstas experimentarán sus mayores contracciones en el secado, debido a que los valores de límite plástico en todos los puntos son considerablemente mayores que los límites de contracción (Ver Cuadro No. 3.3).

Este parámetro no será utilizado para establecer comparaciones con valores de arcillas típicas, ya que no se define como un valor exacto, porque puede disminuir o aumentar con pequeños cambios en su procedimiento.

INDICE DE PLASTICIDAD

Este indicador presenta un comportamiento similar al del limite liquido: es decir, define una tendencia a disminuir con la profundidad en los primeros cuatro puntos, excepto en el punto No.5 donde alterna valores bajos y altos sucesivamente con la profundidad (ver Cuadro No. 3.3).

Los valores obtenidos de éste indicador varían de 30.05% a 64.0%. Estos resultados son favorables, pues las distintas unidades demandan diferente consistencia para su elaboración.

De acuerdo al Cuadro No. 1.5 (Página 24), ésta arcilla es de alta plasticidad, pues los valores de indice plástico para las diferente profundidades para todos los puntos muestreados son mayores que 25% como se establece en dicho cuadro.

Al comparar los resultados obtenidos de éste indicador para las arcillas negras mostrados en el Cuadro No 3.3. con los valores típicos de arcillas tabulados en el Cuadro 3.8. puede observarse que los datos de indice plástico son similares a los presentados por las illitas.

CUADRO 3.8 /9

VALORES TIPICOS DE INDICE DE PLASTICIDAD DE LAS

ARCILLAS DE ACUERDO A SU COMPOSICION.

ARCILLA	ION	INDICE PLASTICO I _P (%)
MONTMORILONITA	. Na K Ca Mg Fe	656 562 429 350 215
ILLITA	Na K Ca Mo Fe	67 60 55 49 61
CAOLINITA	Na K Ca Mg Fe	21 20 11 23 - 22

En la evaluación de éste parámetro se obtuvieron resultados en un rango cuya variación es del 2.34% con un máximo de 12.70% y un mínimo de 10.36%, obteniéndose un promedio de 11.86%, el cual es representativo de todos los puntos muestreados. Este valor indica el porcentaje de aqua que tendría el suelo saturado al secarse y llegar a un volumen en el cual las fuerzas de tensión capilar ya no pueden deformarlo, pues éstas son las responsables de las contracciones en la arcilla.

El límite de contracción tiene importancia relevante en la elaboración de las unidades, pues alcánzado este contenido de humedad por secado, las piezas pueden ser quemadas sin correr riesgo de agrietamiento por contracciones violentas y/o ampollado.

3.5 ANALISIS QUIMICO DE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAQUINA

Los ensayos quimicos fueron realizados en el laboratorio de Geoquimica del Centro de Investigaciones Geotécnicas del Ministerio de Obras Públicas, mediante el método de Espectrofotometria de Absorción Atómica, analizando las muestras alteradas de los puntos realizados con el método SPT de acuerdo a la Norma ASTM D1586 "Prueba de Penetración Estándard y Muestreo de Suelo con Cuchara Partida", como se muestra en el Cuadro No. 3.9 siguiente.

CUADRO No. 3.9
PUNTOS ENSAYADOS EN EL C.I.G.

_	
PUNTO No.	PROFUNDIDAD (MTS)
1	0.50 - 1.00
2	0.50 - 1.00
5	0.50 - 1.00
5	1.50 - 2.00
6	0.50 - 1.00

Al observar los resultados de éste análisis en todos los puntos del Cuadro No. 3.10 puede notarse que los porcentajes de los diferentes óxidos determinados presentan valores semejantes, a excepción del punto No.6 (Arcilla Roja) que tiene los mayores porcentajes de óxido de aluminio (13.32%) y óxido de hierro (14.07%). Es de notar también, que el punto No.6 tiene los mayores porcentajes de óxidos básicos y óxidos neutros; también el mayor porcentaje de óxidos ácidos, lo contiene el punto No.5 a una profundidad de 0.5 a 1.0 mts.

CUADRO 3.10

RESULTADO DE LOS ANALISIS QUIMICOS.

COMPOSICION	PUNTO No.							
% P/P	10.5-1.0	2 0.5-1.0	5 0.5-1.0	5 1.5-2.0	6 0.5-1.0			
SiO ₂	46.44	47.09	51.35	44.88	45.29			
Al ₌ 0 ₌	7.65	8.31	8.82	9.53	13.32			
Fe _± 0 _≈	12.41	12.58	10.78	8.31	14.07			
. CaO	0.09	0.11	0.20	0.15	0.03			
MgO	1.76	2.15	1.78	2.88	2.48			
Na ₌ 0	1.20	1.35	2.91	2.74	0.90			
K≃0	0.79	0.48	0.79	1.20	0.94			
Mn ₌ 0 _≈	0.36	0.80	0.52	0.20	0.95			
TiO _≈	0.82	1.13	1.20	0.95	1.26			
OXIDOS BASICOS	16.61	17.47	17.18	15.48	19.37			
OXIDOS NEUTROS	7.65	8.31	8.82	9.53	13:32			
OXIDOS ACIDOS	47.26	48.22	52.55	45.83	46.55			

Sagun anako No. 1 Laboratorio de Geoquimica. Centro de Investigaciones Geotecnicas.

Debido al alto contenido de óxido de hierro y al bajo contenido de óxido de aluminio, puede decirse que las Arcillas Negras de Pasaquina vitrificarán entre una temperatura de 1100°C a 1200°C y fundirán entre 1200°C a 1300°C. Estos rangos se encuentran bastante cercanos, lo que

significa una desventaja, pues los elementos elaborados experimentarán deformaciones en la temperatura de vitrificación lo cual no es deseable. ya que en éste punto. las unidades desarrollan sus características óptimas. Por eso, debe controlarse cuidadosamente la temperatura de la última fase del quemado, o sea la temperatura de vitrificación.

En base a los Cuadros No. 1.1, No. 1.3 (Página 24) y a los rangos de temperatura de vitrificación y fusión antes citados, éstas arcillas poseen poder medio de aglutinación y baja fusibilidad.

Al comparar el contenido de alúmina más óxido de titanio de los puntos analizados en el Cuadro No. 3.10 con los valores del Cuadro No. 1.3, las Arcillas Negras pueden clasificarse como "Acidas". También comparando el contenido de óxido de hierro más óxido de titanio de estas arcillas con lo datos del Cuadro No 1.4, se clasifican con un alto contenido de óxido colorante.

3.6 CONCLUSIONES

Las Arcillas Negras de Pasaquina del Departamento de La Unión. Doseen características que se enmarcan definidamente en las cualidades de las Arcillas del gran grupo de los minerales Illíticos. ésto se fundamenta en base a los siguientes resultados:

- 1- La Gravedad Específica de las Arcillas Negras de Pasaguina se encuentran dentro del rango de valores de Gravedad Específica de las Arcillas Illitas.
- 2- Los valores de Límite Líquido de las Arcillas Negras de Pasaquina se hayan proximos a los valores de Límite Líquido de las Arcillas Illitas.
- 3- Los resultados obtenidos de las Arcillas Negras de Pasaquina se ubican dentro del rango de valores del Indice Plástico de las Arcillas Illitas.
- 4- Las Arcillas Negras de Pasaguina al entrar en contacto con el agua. su constitución interna manifiesta tendencia a formar grumos de materia. cualidad que poseen solamente las Arcillas Illitas.
- 5- Las Arcillas Illitas son las únicas que contienen en su fórmula estructural el elemento hierro (Fe) y las Arcillas Neoras de Pasaquina en los rsultados de los análisis quimicos muestran un alto contenido de Oxido

Férrico. Esto conlleva a decir. que éstas arcillas se pueden tipificar como una arcilla del gran grupo Illita.

Finalmente puede afirmarse que las Arcillas Negras de Pasaguina, pueden tipificarse como una arcilla Illita, de alta plasticidad. ácida. de alto contenido de óxido colorante, de baja fusibilidad y de alto poder de aglutinación.

CAPITULO IV

ELABORACION DE AZULEJOS QUE TIENEN COMO BASE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAQUINA

CAPITULO IV

ELABORACION DE AZULEJOS QUE TIENEN COMO BASE LAS ARCILLAS NEGRAS DE PASAGUINA.

4-1 INTRODUCCION

La importancia de este capítulo estriba principalmente en presentar y analizar los resultados obtenidos de la investigación como producto del trabajo de laboratorio. También, definir la metodología utilizada, así como los procedimientos experimentales y establecer las variables consideradas en la fabricación de los azulejos.

Para la manufactura de éste tipo de unidades se pueden seguir tres métodos: 1) Prensado en polvo. 2) Extrucción y 3) El manual o artesanal. El método seguido en éste estudio es el Prensado en polvo y para una mejor comprensión se describe su procedimiento. el cual se ha dividido en cuatro fases que se desarrollarán en el transcurso del capítulo.

Como en toda investigación, se involucran variables independientes y dependientes que se seleccionan según los objetivos que se persigan. En éste caso, se nan considerado cuatro variables independientes : Temperatura, Presión Aplicada, Agua de Mezcla y Tipo de Mezcla, las cuales se conjugan para dar origen a los diferentes resultados de las

variables dependientes como son : Absorción y Resistencia Mecánica: que en definitiva determinarán la calidad del producto (azulejo).

4.2 MOLDE PARA ELABORAR AZULEJOS

Para el diseño del molde, es muy importante conocer el método usado en el proceso de fabricación y las contracciones que durante la fase de quemado sufrirá la mezcla que constituirá el azulejo.

Las dimensiones del molde dependen principalmente del tamaño deseado de la unidad y de las contracciones del material usado. Por ejemplo, si se desea un azulejo cuadrado de once centimetros de lado (11x11 cm²) y la contracción lineal que sufre el material es de 4.50% para la humedad óptima, el molde deberá tener las siguientes dimensiones :

Despejando Li. se tendrá que :

Li =
$$\frac{\text{Lf}}{\frac{\text{e.}}{100}}$$
 = $\frac{11.0}{4.5}$ $\approx 11.52 \text{ cms.}$

Lf : Longitud del Azulejo.

entonces, el molde tendrá 11.52 Cms. por lado.

13 00 10.00

El método de producción influirá en el material para la fabricación del molde, así por ejemplo, si el método usado es el prensado en polvo. las arcillas serán comprimidas a alta presión (250.0 Kg/cm²) y el molde tendrá que ser lo suficientemente rígido (resistente) para soportar la presión inducida sin experimentar deformaciones, en todas direcciones.

4.3 PROCEDIMIENTO UTILIZADO PARA LA ELABORACION DE AZULEJOS.

El método usado para la elaboración de azulejos es el conocido como "Prensado en Polvo". el cual puede resumirse en cuatro fases: Preparación de la arcilla. Prensado del Polvo. Cocción de las Unidades y Aplicación del Barniz de acabado. Estas fases se describen detalladamente. así como los cuidados que cada una de ella requiere para evitar problemas que puedan afectar el desarrollo del proceso y la calidad de las unidades elaboradas.

1- Preparación de la Arcilla.

Las arcillas requieren preparación y proceso antes que puedan usarse en la elaboración de unidades.

El material tal como viene del banco de explotación, es sometido a secado en un horno durante 24 horas a una temperatura de 110 °C \pm 5 °C para eliminar la humedad natural que posee, inmediatamente

es triturado por un molino de disco para desintegrar los grumos y disminuir el tamaño de los granos. y asi obtener una muestra de polvo fino. Luego esta muestra es tamizada para obtener lo que pasa la malla No. 200.

El material que pasa la malla No. 200 es sometido nuevamente a secado en un horno durante otras 24 horas a a la misma temperatura (110 °C ± 5 °C). con el fin de eliminar el agua absorbida del medio ambiente durante la trituración y el tamizado.

Después de las 48 horas. el material obtenido está apto para ser mezclado con la cantidad óptima de aqua y otros materiales que mejoren el comportamiento de la mezcla, para el caso feldespato de potasio.

El aqua se agrega con una probeta graduada para suministrar cantidades controladas, teniendo cuidado de realizar ésta operación lentamente y así, evitar la formación de grumos. Inmediatamente, se amasa dentro de bolsas plásticas con la ayuda de un rodillo rigido para obtener una mezcla homogénea, dejándola reposar durante 24 horas con el objeto de lograr una mayor humidificación de las particulas de arcilla.

De ésta manera el material se encuentra listo para ser prensado.

2- Prensado del Polvo.

Esta fase se inicia llenando el molde con la mezcla previamente preparada. luego se enrasa para que la mezcla ocupe el volumen total del molde. seguidamente se coloca el pistón y la camisa para transmitir la carga a la masa de arcilla. teniendo el cuidado de mantener la verticalidad del pistón durante se esté aplicando la presión, a fin de lograr un espesor uniforme en todo el especimen.

De ésta manera. todo el conjunto está listo para ser sometido a la carga establecida (250.0 Kg/cm²). para lo cual en éste caso la carga se aplicó con la máquina Universal (Tinius Olsen), y con éste equipo se comprobó que los resultados obtenidos no dependen de la velocidad de aplicación de la carga.

La extracción del especimen. después del prensado. debe hacerse con la debida precaución para conservar su integridad.

3- Cocción de las Unidades.

En cualquier proceso de cocción se hace preciso conocer la temperatura del horno. el grado de calor que éste genera y el tiempo de cocido.

El grado de calor en el horno es muy importante. pero no siempre es posible abrir el horno para comprobar el progreso de la quema, resulta indispensable dotar a los hornos de algunos instrumentos indicadores y reguladores de la temperatura.

Existen tres métodos de verificarla: 1) mediante un termomètro llamado pirometro. que prinda una lectura directa de la temperatura: 2) uso de mezclas fusibles. denominadas pirométricas que se ablandan cuando alcanzan determinado grado de calor y 3) mediante pequeñas muestras que se retiran periódicamente del horno durante la quema.

Las arcillas negras de Pasaquina poseen un punto de vitrificación y fusión bastante cercano entre sí (1180 °C. 1250 °C respectivamente). lo que exige un estricto control y cuidadosa regulación de la temperatura de quemado. Por tal razón, para la cocción de las unidades barnizadas se usaran simultaneamente pirometros y conos pirometricos.

Por la importancia que tiene esta fase en el proceso de elaboración de los azulejos se considera necesario ejecutarla en dos etapas como se detalla a continuación:

i) Secado

Esta etapa consiste en eliminar el aqua de mezcla que se encuentra presente en el especimen después del prensado. Dicha eliminación debe hacerse lentamente, para evitar el enconchamiento y el agrietado, y completamente para prevenir explosiones en el quemado.

En ésta etapa, por lo general requiere de un tiempo de 24 a 48 horas, debido a que los incrementos de temperatura deben ser pequeños (por ejemplo 40 °C) hasta alcanzar los 110 °C. lo cual garantiza la eliminación total del agua de mezcla.

ii) Quemado

El objetivo de ésta etapa es dotar de las propiedades físicas y mecánicas a las unidades que resulten de todo el proceso, mediante la aplicación de calor hasta alcanzar el punto de vitrificación, el cual proporciona las propiedades óptimas antes mencionadas.

La etapa de quemado puede realizarse mediante los siquientes pasos :

a) Colocación de las unidades en el horno

La correcta colocación de las unidades en el horno es un aspecto importante para el quemado uniforme y conservar la geometría de las unidades, para ello, deben colocase de tal manera que los especimenes queden completamente apoyados y evitando el contacto de una unidad con otra.

b) Control de Temperatura y tiempo de Quema

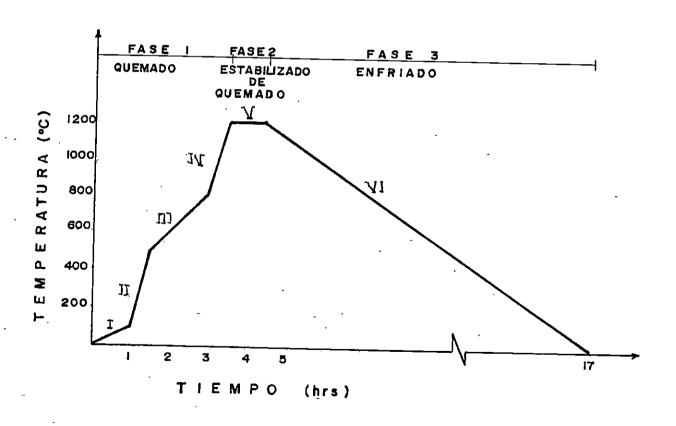
Para obtener piezas con excelentes propiedades es necesario llevar un control estricto de la temperatura y el tiempo de ouema.

El control exacto de la temperatura se realiza tomando lecturas directas pirómetro colocado ₽Ŋ 105 hornos eléctricos o en su defecto mediante un cono pirométrico que 10 indirecta, y consiste en una pirámide o pequeña y delgada de arcilla la cual se deforma cuando llega a una temperatura determinada (por ejemplo 1180 °C).

Debido a que el quemado es la fase que induce a los mayores costos del proceso de

fabricación. es necesario reducir el tiempo de quema al minimo posible sin poner en peligro las propiedades físicas y mecánicas de las unidades terminadas. En ese sentido, se propone una gráfica para el control de la temperatura y el tiempo de quema como se muestra a continuación.

GRAFICA 4.1
TEMPERATURA VRS TIEMPO DE QUEMA.



Esta gráfica no constituye una representación genérica de la temperatura y tiempo de quema, ya que puede ser modificada según el tipo de arcilla, unidad (especímenes) y el tamaño del horno que se usa para la quema.

Como puede observarse, la gráfica presenta diferentes pendientes, lo cual se explica por las siguientes razones :

Tramo (I °C): 0 °C a 100 °C

La pendiente es minima (1%) con el fin de eliminar lentamente la pequeña cantidad de agua absorbida por las unidades a través del medio ambiente y así evitar pequeñas fisuras y leves enconchamientos.

Tramo (II °C): 100 °C a 500 °C

Con una pendiente de 8.0%, la temperatura se incrementa rapidamente sin correr riesgos de fisuras y enconchamientos, pues a éste nivel de temperatura, las unidades carecen de agua libre.

Tramo (III °C) : 500 °C a 800 °C

En la curva, existe una disminución considerable de la pendiente (2%) con respecto al tramo anterior. Esto se debe a

que la arcilla comienza a liberar el agua que la arcenente ligada a ella a los 500°C.

lo cual genera gases en el interior de las unidades; y para evitar el ampollado, los gases deben ser evacuados lentamente, lográndose ésto con incrementos pequeños de temperatura (por ejemplo 100°C). Dicha generación de gases se produce entre los generación de gases se produce entre los conservar ésta pendiente en ese intervalo conservar ésta pendiente en ese intervalo

Tramo (IV °C): 800 °C a 1180 °C a 1180 °C lta arcilla, libre de gases generados por el agua quimicamente ligada, tiene la facultad de someterse a incrementos rabidos de temperatura hasta alcanzar la temperatura máxima de cocción (1180 °C).

Tramo (V °C) : 1180 °C Constante
Una vez alcanzada la máxima temperatura,
ésta se mantiene constante en un tiempo
considerable (por ejemplo 1 hora) tal que
permita establecer el equilibrio térmico
en la unidad(especimenes), para lograr
mayor uniformidad en la vitrificación.

de temperatura.

Tramo (VI °C) : 1180 °C hasta alcanzar la Temperatura del Medio Ambiente

Al finalizar el tiempo de máxima temperatura, el horno se apaga, debiendo permanecer cerrado hasta restablecer la temperatura ambiente durante un período de 12
horas.

4- Aplicación del Barniz

El barniz es el material de acabado y decorado que se agrega a la superficie que estará visible del cuerpo del azulejo; generalmente, está constituido por sílice, caolín, cal y algunos óxidos de sodio, plomo y potasio que después del quemado constituyen una capa vitrea, lustrosa o mate y de cualquier color, cuya función es impermeabilizar y mejorar la resistencia al desgaste, facilitar su limpieza y decorar.

En la producción no industrial (artesanal) de azulejos se usan principalmente dos métodos en la aplicación del barniz. Estos son :

a) Aplicación a Pincel

En éste método, el barniz se aplica con un pincel plano, como si se diera una mano de pintura; la

pincelada debe ser rapida y ligeramente una encima de la otra, generalmente se deben aplicar varias capas con un lapso de tiempo de secado para obtener el espesor deseado. Este método tiene la ventaja de requerir una pequeña cantidad de barniz, pero resulta verdaderamente dificil aplicar una capa uniforme.

b) Aplicación Pulverizada

Este método se hace tanto a mano o usando equipo automático. Para el barnizado se ocupan pistolas especiales. compresores y equipo de protección adecuado (mascarillas. lentes) para la persona que lo ejecuta. Su principal ventaja es que porporciona un recubrimiento de espesor uniforme.

Defectos del Barnizado

La industria requiere un máximo de uniformidad del barniz de una pieza a otra, en toda la larga serie de piezas producidas. Una mala aplicación y cocción del barniz, afecta el color y textura de los azulejos; obteniéndose piezas no uniformes en cuanto a estas características, por lo tanto, la aplicación y cocción del barniz require-de un estricto control.

Entre los principales defectos que se observaron como resultado del barnizado estan :

i) Agrietado

Consiste en pequeñas grietas en el barniz. Duede aparecer en el periodo de enfriado y es producido cuando las dos partes (barniz y pieza) se contraen a diferentes velocidades. lo cual ocasiona tensiones y por consiguiente el agrietado del barniz.

Para evitar el agrietamiento es necesario nacer que el cuerpo se contraiga a igual velocidad que el barniz, esto se logra con una cocción adecuada.

ii) Ampollado

Resulta cuando la cocción se suspende demasiado pronto. El ampollado se presenta con mayor frecuencia donde es más grueso el barniz. éste defecto se corrige con una cocción a una temperatura más alta o un tiempo de quemado mayor.

iii) Punteado

Es una variedad del ampollado, ya que los microagujeros son del tamaño de un alfiler y se evita con una temperatura más alta. iv) Superficie Rasposa

Es cuando la pieza presenta una superficie como de lija y es debido a la falta de barniz.

4.4 AGREGADOS QUE MEJORAN LAS PROPIEDADES DE LAS ARCILLAS.

Con el propósito de mejorar la textura y eliminar las fallas en los especímenes. se opto por formular mezclas combinando material aplástico con propiedades de fusibilidad similares al óxido de hierro (Fe₂O₃), por ser este el principal fundente que poseen las arcillas negras de Pasaquina. El material utilizado para mejorar las propiedades de la arcilla fue el Feldespato de Potasio, ensayando diferrentes proporciones (ver Cuadro 4.1), pues dicho material se encuentra en el mercado nacional en abundancia y a un precio que no encarece el costo por unidad producida.

4.5 DOSIFICACION DE LA MEZCLA.

Por lo general, las arcillas para ser usadas como materia prima en la elaboración de azulejos, requieren de la inclusión de agregados que contribuyan a eliminar las deficiencias que éstas presentan en el proceso de elaboración, así como en el producto terminado.

Dado que las deficiencias presentadas por las arcillas negras de Pasaquina es el exceso de plasticidad y el poco contenido de óxidos fundentes a la temperatura de 1.200°C fue silica y feldespato de potasio: estas mezclas superaron los problemas de agrietamiento en el secado pero no contribuyen a la sinterización. luego se fueron eliminando la sílica y la dolomita, comprobándose que el feldespato de potasio por si sólo contribuye a una mejor sínterización. Por lo que se ensayaron las siguientes mezclas:

CUADRO No 4.0

DOSIFICACIONES DE MEZCLAS.

ARCILLA (%)	FELDESPATO DE POTASIO (%)	CONTENIDO DE AGUA (ML)
80	20	4
80	20	6
80	20	8
. 80	20	10
80	20 .	12

Debido a que el 20% de feldespato de potasio cumplió con el objetivo buscado; es decir, evitó el agrietado en el secado y contribuyó a la sinterización en el quemado, por ésto no fue necesario continuar experimentando otras mezclas; además ésta dosificación es satisfactoria, pues uno de los propósitos principales del estudio es utilizar al máximo la arcilla negra como materia prima en la elaboración de azulejos.

4.6 TABLAS Y GRAFICAS ELABORADAS A PARTIR DEL ESTUDIO DE LOS ESPECIMENES DE PRUEBA

146

C U A D R O N o. 4 . 1 RESULTADOS DE PESO SECO UNITARIO (τ_D), PERDIDA DE PESO (P_P) Y ENCOGIMIENTO LINEAL (e_L). PARA 100% ARCILLA.

CARGA : . 10000 KGS.

	: T = 800 °C			T	T = 900 °C			T = 1000 °C		
.td (%)	τ _D (grs/cm ³)	(%)	e_ (%)	To (ἀrs/cm³)	Pr- (%)	e∟. * (%)	τ _ο (grs/cm ³)	P _P (%)	eL (장)	
4	1.63 1.68 1.73 1.83 1.88	16.80 18.15 19.77 21.30 22.55	3.93 4.33 4.26 4.85	1.66 1.71 1.75 1.81 1.88	15.65 17.93 19.35 20.45 21.70	4.42 4.65 5.26 5.25 5.78	1.69 1.74 1.78 1.84 1.92	15.35 15.40 17.48 18.93 19.82	5.05 5.34 5.86 6.46 6.30	

C U A D R O N o. 4 . 2 RESULTADOS DE PESO SECO UNITARIO (τ_D), PERDIDA DE PESO (P_P) Y ENCOGIMIENTO LINEAL (e_L). PARA 100% ARCILLA.

CARGA: 12500 KGS.

F		r = 800 °C			T = 900 °C			T = 1000 °C		
	ม (%)	τ _ο (ars/cm³)	. Pp · (%)	e <u>.</u> (%)	T o (grs/cm³)	우 _루 (참)	. e⊾ (%)	τ _D (qrs/cm ³)	Pp (%)	e. (%)
	4	1.66	16.56 18.10	3.81 4.22	1.69	16.25 17.65	4.17	1.70	15.05 16.45	4.87
	8 10	1.75 1.83	19.62 21.15	4.16 4.84	1.77	19.05	4.88	1.77	17.90	5.50
	12	1.90	22.55	5.40	1.85 1.92	20.48 21.85	5.61 5.66	1.85 1.94	19.33 20.45	5.71 6.08
									·	

C U A D R O N o. 4 . 3 RESULTADOS DE PESO SECO UNITARIO (τ_D), PERDIDA DE PESO (P_P) Y ENCOGIMIENTO LINEAL (e_L). PARA 100% ARCILLA.

CARGA: 15000 KGS.

Ť		r = 800 °C						T = 1000 °C		
148	₩ * (%)	T _D (qrs/cm ^{ts})	Pe (%)	e <u>.</u> - (%)	∵ Tw (grs/cm³)	P⊭ (%)	eL (%)	τ _ο (qrs/cm ³)	Ps (%) -	eL (%)
	4	1.68	15.95	3.65	1.71	15.74	4.04	1.73	15.10	4.49
	6 .	1.72	17.40	3.91	1.74	17.10	4.35	1.79	16.48	4.70
	ម	1.79	19.00	4.44	1.81	18.75	4.66	1.84	17.73	5.95
	10	1.85	20.50	4.09	1.89	20.33	4.98	1.90	19.23	5.50
	- 12	1.96	22.20	5.08	1.97	21.91	5.30	2.01	20.81	5.72
			•	,	к.		,		:	·

돐

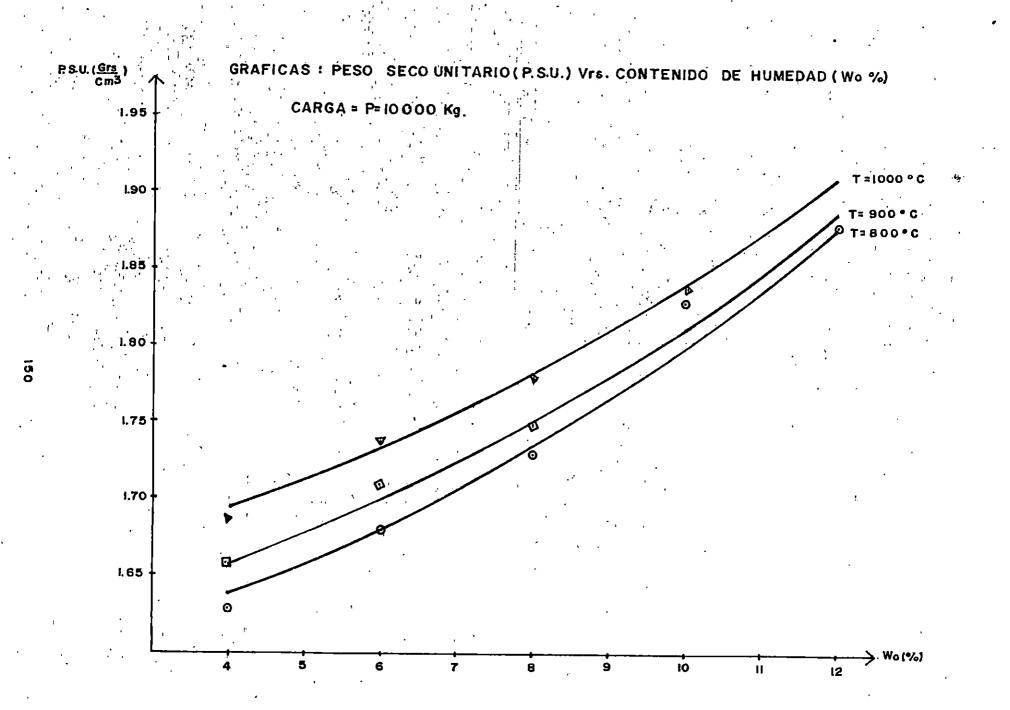
C U A D R O N O. 4 . 4

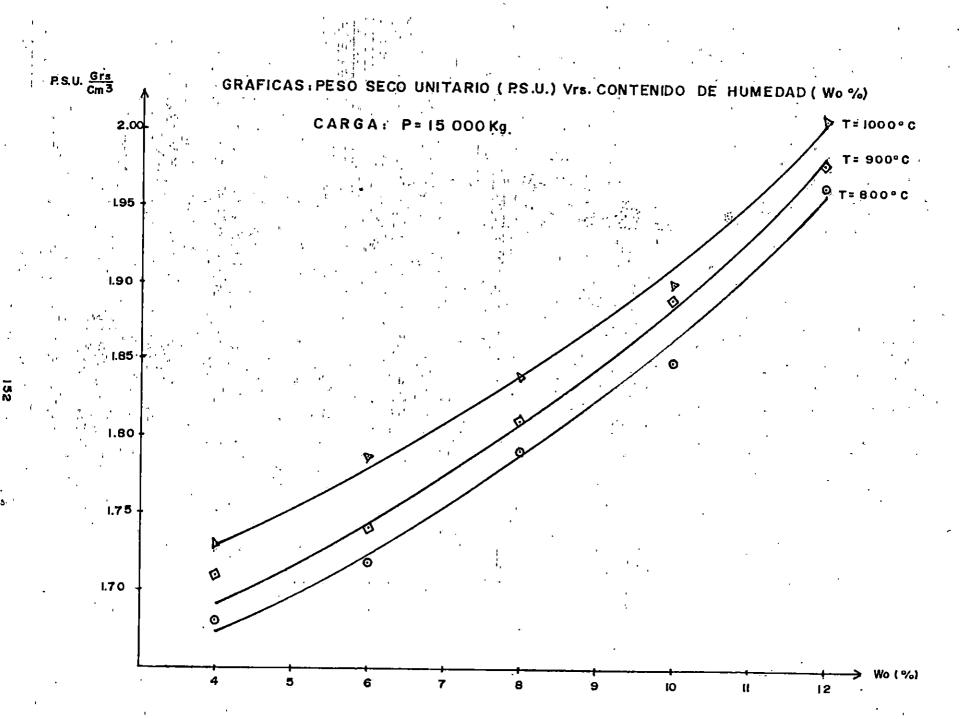
RESULTADOS DE PESO SECO UNITARIO (TD), PERDIDA DE PESO (PD) Y ENCOGIMIENTO LINEAL (PL).

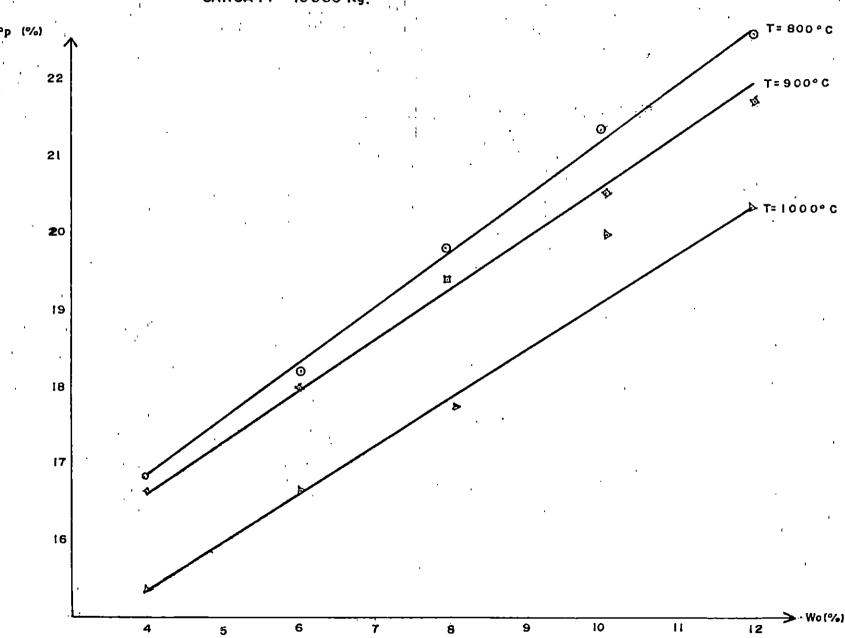
PARA 80% ARCILLA Y 20% FELDESPATO DE POTASIO.

CARGA : 10000 KGS.

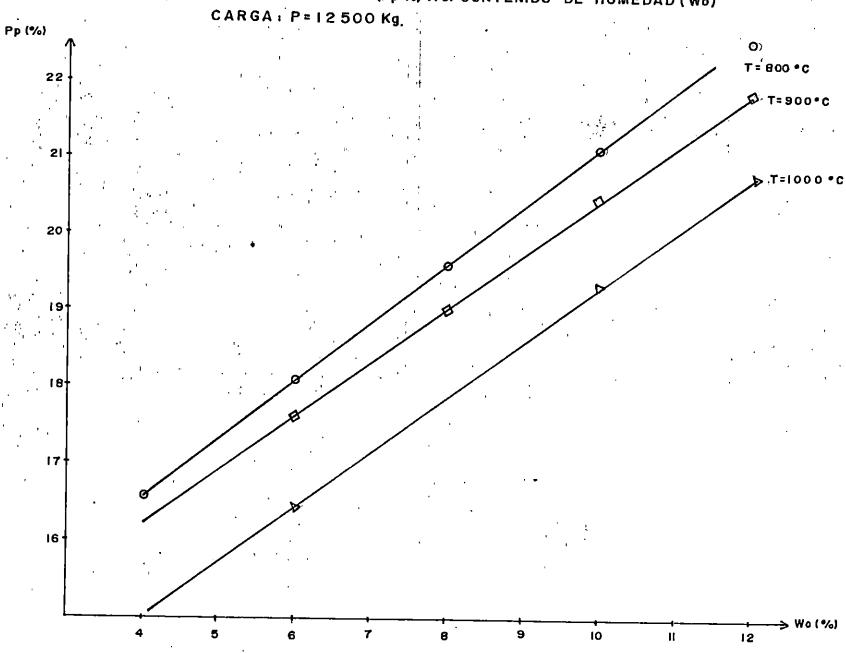
) 		L = 1000 °C						
₩ (%)	τ _ο (qrs/cm ³)	우 _두 (경)	e_ (Z)					
4.	1.51	12.80	2.05					
5	1.55	14.40	2.40					
8	1.73	15.50	2.85					
10	1.82	15.70	3.35					
12	1.92	18.20	3.51					

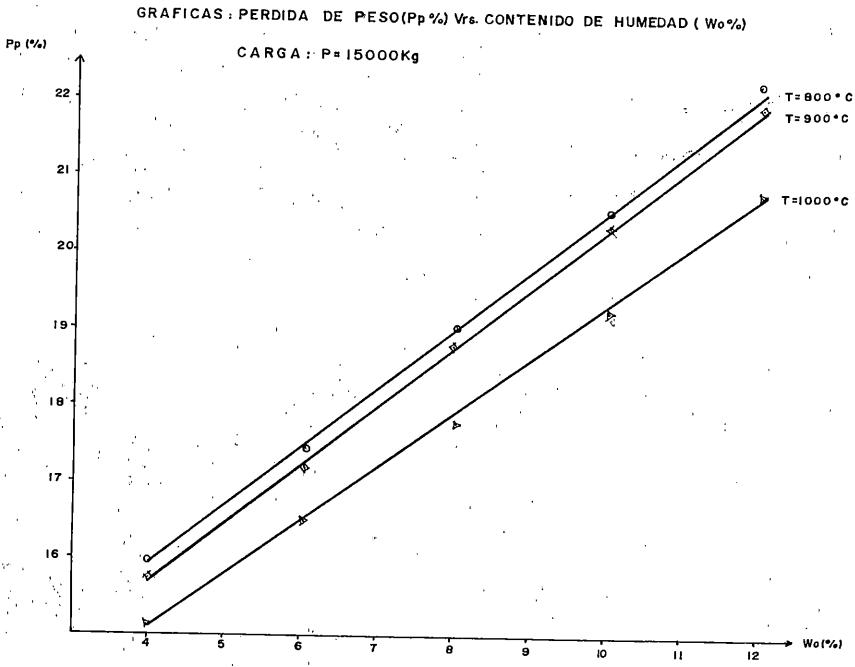






GRAFICAS: PERDIDA DE PESO (Pp%) Vrs. CONTENIDO DE HUMEDAD (Wo)

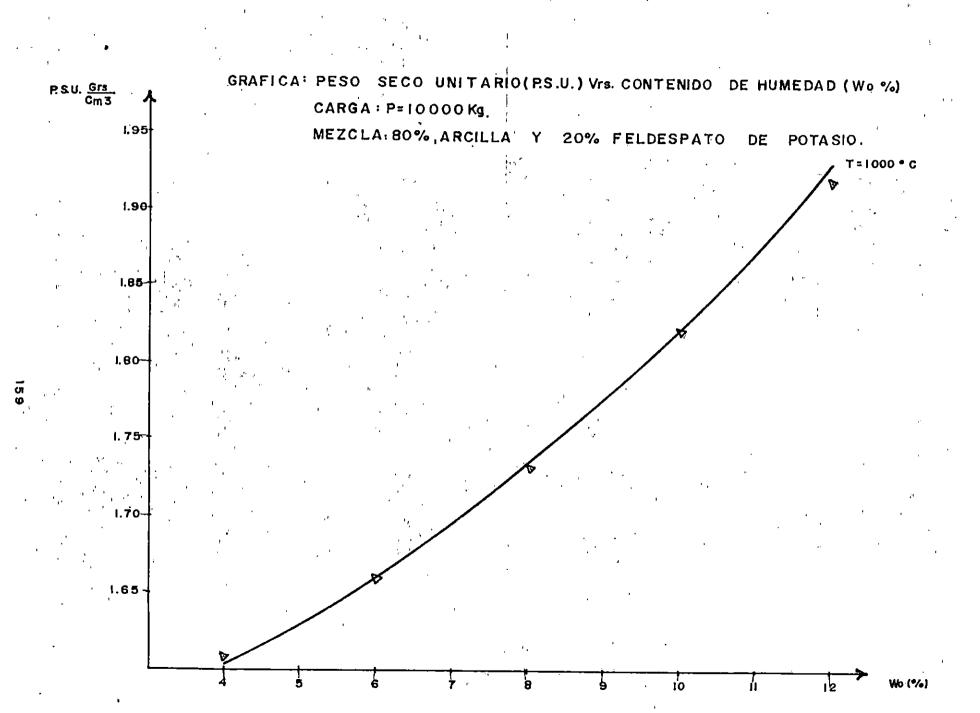


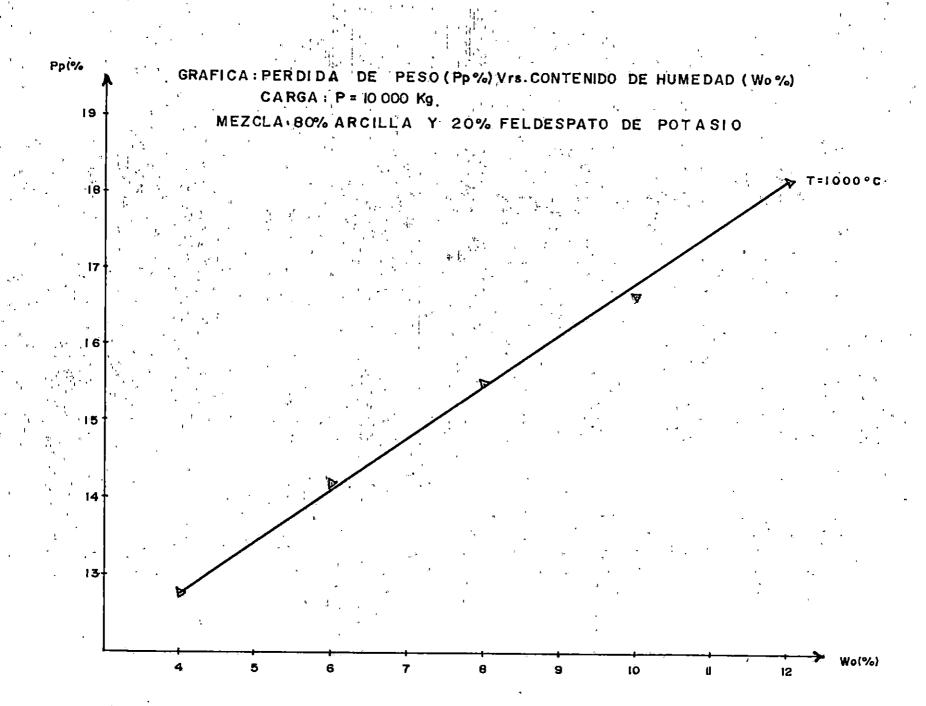


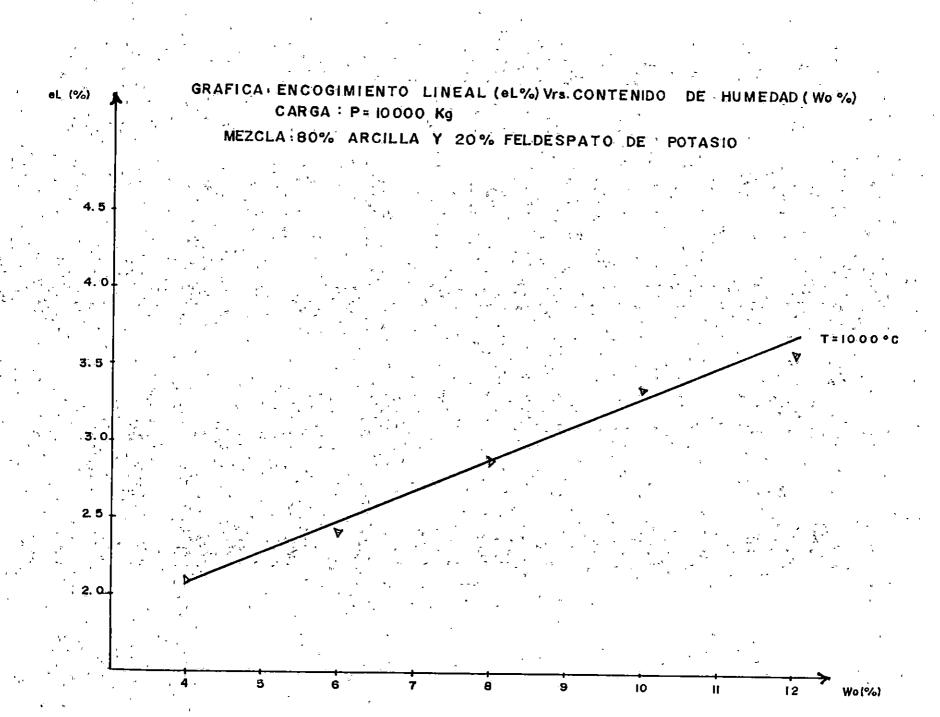
10

11

12







4.7 ANALISIS DE LOS RESULTADOS OBTENIDOS EN LA ELABORACION
DE LAS UNIDADES : AZULEJOS.

Los análisis se fundamentan en las tablas y gráficas presentadas, y en el examen visual realizado a los especímenes de prueba después de quemado, para lo cual se correlacionan seis variables, tres independientes: carqa, agua de mezcla y temperatura; y tres dependientes : encogimiento lineal, pérdida de peso y peso seco unitario.

El objeto de elaborar la gráficas es conocer el comportamiento que presentan las variables dependientes ya que de éstas depende la calidad del azulejo.

Dado que se necesitan azulejos con dimensiones establecidas, es necesario conocer el encogimiento lineal de la arcilla para dar las dimensiones que deberá tener el molde y obtener el azulejo con el tamaño deseado.

La curva de pérdida de peso proporciona la información necesaria para detectar si existen materiales dentro de la mezcla que calcinen en la etapa de quemado. lo cual no es deseable, pues disminuye la calidad del azulejo.

Las curvas de peso específico, sirven para determinar la mezcla óptima con que se deben elaborar los azulejos.

4.7.1 ANALISIS DE LAS GRAFICAS DE ENCOGIMIENTO

La tendencia mostrada en general por éstas gráticas definen lineas rectas, incrementando el encogimiento en proporción directa con la humedad, esto se debe a la pérdida proporción directa con la humedad, esto se debe a la pérdida de aqua oue contenía la unidad antes el contenido de humedad y sdemás, oue manteniendo constante el contenido de humedad y la carga, el encogimiento lineal aumenta als aumentar la temperatura debido a la sinterización de las particulas que constituyen el material.

Si se mantiene constante el porcentaje de contenido de humedad y la temperatura, el encogimiento lineal disminuye al aumentar la carga, ya que una mayor carga proporciona un mayor continamiento del especimen.

De las gráficas, puede observarse que el valor minimo de encogimiento es 3.65% y corresponde a la carga de 15,000 kg., 4% de humedad y una temperatura de 900°C. El valor maximo es de 6.52%, para una carga de 10,000 kg., 12% de humedad y 1000°C de temperatura.

4.7.2 ANALISIS DE LAS GRAFICAS DE PERDIDA DE PESO (Pp)

Vrs. CONTENIDO DE HUMEDAD (Wo).

Estas gráficas presentan una tendencia similar a la mostrada por las gráficas de encogimiento lineal Vrs. pérdida de peso, es decir, a mayor contenido de humedad mayor pérdida de peso; pues, si es mayor la cantidad de agua de mezcla. mayor será el peso perdido por la eliminación del agua: también se observa, que al mantener constante contenido de agua y la carga, se presenta una pequeña disminución en la pérdida de peso al aumentar la temperatura de 900°C, a 1000°C.

Al variar la carga, manteniendo constante la temperatura y la humedad, el porcentaje de pérdida de peso no sufre ninguna variación, es decir, ésta variable no depende de la carga ya que para producir un incremento o una disminución del peso debe existir una ganancia o una pérdida, respectivamente de la masa del especimen.

El valor mínimo de pérdida de peso es 14.75% para un contenido de humedad del 4% y 1000°C. de temperatura. Su valor máximo es 23.45%. correspondiente al 12% de humedad y 800°C. de temperatura.

4.7.3 ANALISIS DE LAS GRAFICAS DE PESO SECO UNITARIO (P.S.U.) Vrs. CONTENIDO DE HUMEDAD. (Wo).

Al observar éstas gráficas se puede apreciar comportamiento curvilineo: se incrementa Desc unitario al aumentar el contenido de humedad. esto es a causa de que el agua desempeña el papel de lubricante entre las placas que conforman la arcilla. lo que permite un contacto muy cercano entre ellas, facilitando el proceso de sinterización. Además. manteniendo constante el mezcla y la carga, al incrementar la temperatura ocurre un pequeño incremento en el peso seco unitario por ser ésta la responsable de la vitrificación. El comportamiento creciente del peso seco unitario se mantendra hasta alcanzar el punto de vitrificación.

La carga. es la variable responsable del confinamiento de las partículas de arcilla. contribuyendo al proceso de sinterización.

El menor de los valores de peso seco unitario de todas las gráficas es 1.65 Grs/Cms² y se obtiene en la carga de 10.000 Kgs. en un contenido de humedad del 4% y temperatura de 800°C. Su máximo valor es 2.03 Grs/Cms² para 15.000 Kgs. de carga. 12% de humedad y 1000°C. de temperatura.

4.7.4 RESULTADOS DE LOS EXAMENES VISUALES DE LOS ESPECIMENES ELABORADOS.

Este literal constituye la historia de los resultados de las inspecciones visuales realizadas a los especimenes de prueba despúes de la etapa de quemado: ésto es posible si se lleva un registro elaborado durante todo ese período de investigación, el cual contempla las fallas (cuarteo. agrietamiento, ampollado y fisuras), color, textura, desprendimiento de material y los resultados satisfactorios que se obtuvieron.

En las primeras dos quemas la temperatura a que se llevaron los especimenes fue de 800°C. obteniéndose resultados desfavorables, ya que se presentaron cuarteo, agrietamiento y ampollas en los especimenes, siendo más severas en las unidades que tenían contenido de humedad mayores al 6%. Estas fallas se debieron a la falta de secado y a la ausencia del control de la temperatura.

El color presentado por las unidades a esa temperatura fue rojo, aumentando la tonalidad al aumentar el agua de mezcla. Este color se debe al alto contenido de óxido de hierro (Fe_2 O_3).

Al aumentar el contenido de aqua de mezcla. la textura en la superficie de las unidades se hace más rugosa debido a que al aumentar el agua. la cantidad de grumos en la mezcla es mayor. Dicho comportamiento se mantiene hasta una humedad

del 15%. Lo contrario ocurre con el desorendimiento del saternial al frotar la pieza con el dedo, es decir, éste aumenta al disminuir el agua de la mezcla y disminuye al incrementar la temperatura.

En resumen los resultados de las primeras dos auemas fueron desfavorables a causa del poco conocimiento del horno y de la reacción de la arcilla en presencia del calor.

De fodes las ceracteristicas antes mencionadas, el color. Ja textura y el desprendimiento de material color. Ia textura y el desprendimiento de material mantuvieron su comportamiento para los siguientes especimenes cuemados. Sin embargo, el cuarteo y el ampollado desacarecieron completamente al incluir là etaca de secado, la cual comprendia un periodo de 24 horas a una temperatura de 26 horas distribuidas en 24 horas de homedad mayor al 6%. Con el fin de eliminar estas fallas, el bumedad mayor al 6%. Con el fin de eliminar estas fallas, el secado se incrementó a 48 horas, distribuidas en 24 horas a una temperatura de 40°C, y luego aumentando hasta 110°C, una temperatura de 40°C, y luego aumentando hasta 110°C, desendo se incrementó a 48 horas. Este largo proceso de secado de secado se incremento el agrietamiento y el fisura.

4.8 COMPARACION DE LAS PROPIEDADES FISICAS Y MECANICAS
DE LAS UNIDADESLAS A BASE DE ARCILLA NEGRA CON LAS
REGUERIDAS POR LAS NORMAS DE LA SECRETARIA DE
RECURSOS HIDRAULICOS DE MEXICO (NORMA 026-A.07)

La comparación se hará en base a tres requisitos físicos importantes que determinan la calidad de los azulejos: módulo de ruptura a la flexión (S). absorción en aqua fria (Abs) y características de sanidad.

A continuación se presenta el procedimiento de cada ensayo practicado en nueve unidades y los resultados obtenidos están tabulados en el cuadro No. 4.5.

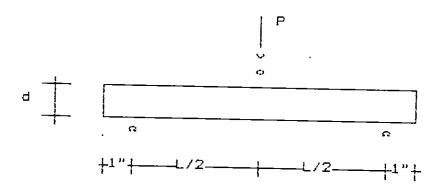
MODULO DE RUPTURA (S)

Este ensayo sirve para determinar en forma indirecta el esfuerzo máximo a tensión que es capaz de soportar el azulejo.

Metodologia.

- 1°) Se preparan cinco unidades secas y enfriadas.
- 2°) Se apoya el especimen de tal forma que se aplique la carga en el sentido de su altura, con un claro iqual a su longitud menos una pulgada, aplicando la carga en el centro del claro.

- 3°) La carga se aplica por medio de una barra lisa de diámetro igual a ¼ de pulgada y un largo igual al especimen.
- 4°) La velocidad de carga no debe exceder de 2000 Lbs/min.
- 5°) El módulo de ruptura se determina asi :



S = _____ Donde ;

S : Módulo de Ruptura

W : Carga Máxima

b : Ancho promedio

d : Espesor promedio

L : Distancia entre apoyos

P : Carga Aplicada

ABSORCION

Este ensavo proporciona el máximo contenido de aqua que el azulejo puede absorber.

Metodologia

- 1°) Se seleccionan cinco muestras representativas que no presenten grietas.
- 2°) Se sumergen en agua fría durante 24 horas.
- 3°) Las unidades se retiran del aqua. secandolas con un paño húmedo y se pesan antes de cinco minutos.
- 4°) La absorción se determina asi :

Ws : Peso saturado

superficialmente

seco.

Wd : Peso Seco.

SANIDAD.

Permite conocer la facilidad o dificultad que estas unidades presentan a su limpieza.

Metodologia

- l°) Se traza una linea sobre la cara expuesta del azulejo con tinta negra o azul negra.
- 2°) Se deja secar la tinta aplicada durante cinco minutos.
- 3°) La linea trazada se borra con un paño húmedo.
- 4°) El azulejo cumple esta prueba si no se observa ninguna mancha desde una distancia de 1.5 metros.

REQUERIMIENTOS

Según la Norma 026-A.07 de la Secretaria de Recursos Hidráulicos de México. los requisitos que deben cumplir los azulejos en ésta prueba son :

Módulo de Ruptura (S) = 100.0 Kg/cm²

Absorcion (Abs) = 15 %

Sanidad = No se deben observar manchas al observar el azulejo a una distancia de 1.5 metros.

CUADRO No. 4 . 5
RESULTADOS DE LAS PRUEBAS MECANICAS A LOS AZULEJOS

						•			
•		VARIABLES			RESULTADOS				
	ESPECIMEN	TEMPERATURA °C	PRESION 'Kg/cm²	CONTENIDO DE HUMEDAD WX		MODULO DE RUPTURA (S)Kg/cm²	ABSORCION	SANIDAD :	
	1	1180	250	8	80-20	258.55	5.14	No se nota la mancha de tinta azul negro después de la limpieza.	ARCILLA Y FELDE POTASIO
	2	1180 -	250	8	80-20	- 225.44	,6.12	u .	ARCILLA NEGRA Y FELDESPATO DE POTASTO
-	. 3	1180	250	8	80-20	247.32	5.95	n	
	4 .	1180	250	6	100	193,.95	13.15	и	
Carlot State	5	1180	250	ь	100	165.46	14.12	ti .	ARCILLA NEGRA PURA
Superior Section 1989	. 6	1180	250	6 .	100	152.61	14.21	h .	
A STATE OF THE	7	1140	250 ·	6_	100	84.41	14.82	н	
Appropriate	8	1140	250	6	100	81.15 -	14.21	4	
the second	9	1140	250	6	100	77.23	13.27	U	

4.8.1 ANALISIS DE LOS RESULTADOS DE LOS ENSAYOS REALIZADOS A LOS AZULEJOS.

Los resultados obtenídos de los azulejos en éstas pruebas permiten detectar las ventajas que ofrece el uso de Feldespato de Potasio en la elaboración de las unidades, ya que las muestras elaboradas con ésta mezcla presentaron un módulo de ruptura entre 225.44 Kg/cm² a 258.55 Kg/cm² y absorción de 5.14% a 6.12%, mientras que las muestras elaboradas con el 100% de arcilla proporcionan un módulo de ruptura entre 77.23 Kg/cm² a 193.95 Kg/cm² y 13.15% a 14.82% de absorción. De éstos resultados se determina que los azulejos fabricados con Feldespato de Potasio poseen mejor calidad que los frabricados con el 100% de arcilla.

En cuanto al ensayo de sanidad, todos los azulejos presentaron las mismas características debido a que ésta depende del vidriado utilizado en las unidades.

Al comparar los resultados obtenidos de módulo de ruptura, absorción y sanidad de las pruebas con los requerimientos establecidos por las Normas de la Secretaría de Recursos Hidráulicos de México puede observarse que los azulejos elaborados con arcilla negra de Pasaquina superan olgadamente los requisitos de calidad especificados por dicha Norma. lo cual garantiza un buen comportamiento en la construcción.

4.9 COSTO ESTIMADO PARA LA FABRICACION DEL AZULEJO -

Este Trabajo de Graduación, no contempla en sus alcances un estudio económico de los costos de producción de los azulejos: sin embargo, se dará una idea sobre la distribución de costos en que se incurre al fabricar este tipo de unidades. En este sentido, se hará considerando dos grandes rubros: costos de inversión y costos de operación.

Costos de Inversión: Entre estos costos se pueden considerar la compra del banco de arcilla, infraestructura de la planta, productora y compra de maquinaria y equipo. La magnitud de estos costos dependerán en gran medida del nivel de producción de que se desee dotar a la planta productora. considerando que el costo que obtendrá mayor inversión es el que corresponde a la compra de maquinaria y equipo.

Costos de Operación: Entre éstos se han considerado el consumo de energía, mano de obra y materia prima que se utilizará como agregado (Feldespato de Potasio, Barnices y Aqua) en la producción de dichas unidades. La energía se considera como el costo de mayor magnitud en la producción.

En resumen puede decirse, que los costos aproximados de materia prima son considerablemente bajos y para una mejor apreciación se presenta la siguiente tabla :

CUADRO No. 4.6

COSTOS DE MATERIA PRIMA

MATERIA PRIMA	COSTO/UNIDAD (Centavos)
Arcilla Negra	1.0
Feldespato de Potasio	3.0
Barniz	10.0
TOTAL	14.0

4.10 CONCLUSIONES

- 1.- El encogimiento lineal presentado por todos los especimenes de prueba elaborados es satisfactorio. pues los valores obtenidos son similires a los que normalmente presenta éste tipo de arcilla (< 9%).</p>
- 2.- El aqua de mezcla y la temperatura de quemado son las variables que más influyen en el encogimiento. Sin embargo, la carqa lo afecta en menor proporción, pero siembre su aplicación es favorable, ya que lo reduce.
- 3.- Sin un secado previo de las unidades. el quemado directo produce enconchamiento, cuarteo y ampollado.
- 4.- Por las mismas condiciones en la elaboración de especimenes con arcilla pura y arcilla con Feldespato de Potasio, se requiere un tratamiento largo y cuidadoso en el secado para las primeras (ya que éste se hace progresivamente) y una mayor temperatura en el guemado para alcanzar el punto de vitrificación.
- 5.- El Feldespato de Potasio como agregado en lá mezcla.

 disminuye considerablemente el encogimiento en la

 etapa de secado y contribuye para la vitrificación

 en el quemado.

ave almost and a serious and a

7.- La tendencia creciente del peso seco unitario con el aconsar los 20.000 °C se aumento de la temperatura al alcanzar los 1000 °C se mantiene, lo cual implica que los especimenes de prueba no alcanzaron el punto de vitrificación.

obuno na eababinu est a sinnad lab nòicacitda ad -.0 aconatratani ofnaimatainea v ofnaimatonocna acovond lab auga la noc atticna at ottatoc na nantra la

10. Los resultados, obtenidos en los azulejos elaborados o con 1.01 - con la mezcla dotima a una temperatura de 1180 °C proporciona valores de módulo de ruptura y absorción que superan olgadamente las exidencias minimas esta superan olgadamente las exidencias por las especificaciones para esta clase de exigidas por las especificaciones para esta clase de

.zababinu

perniz.,

"XSt'EZ sa sapepjun

absorción de los azulejos. elaborados con la mezcla óptima y los obtenido con 100% arcilla. se observa que éstos últimos presentan valores inferiores de módulo de ruptura y superiores en absorción (ver Cuadro No. 4.5). no obstante también superan la requerimientos de las Normas.

CAPITULO V

CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

CAPITULO V

CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

5.1 CONCLUSIONES

Considerando:

El bajo rendimiento agrícola que estas arcillas poseen. se hace necesario su utilización en otras áreas de la producción. siendo la industria de la construcción una vía factible y apropiada para su explotación.

La capacidad del banco de arcilla. las características del material y la infraestructura existente en la zona. ofrecen las condiciones necesarias para la explotación en gran escala de la arcilla como materia prima.

En base a las consideraciones anteriores se concluye lo siguiente :

1.- El color obscuro de las arcillas negras de Pasaquina se debe al contenido de sulfuros de hierros y óxidos de manganeso principalmente: la topografía de la zona y el tamaño de las particulas de arcilla que impiden la lixiviación de éstos componentes. Por lo que, si hay materia orgánica no influye en la coloración de la arcilla.

- 2.- Es necesario realizar un trabajo de campo detallado. para determinar condiciones en que se encuentra el material en la zona. las que deben explicar su génesis y comportamiento.
- 3.- Los resultados obtenidos en la Prueba de Penetración Estandar. confirman que el espesor del estrato
 de las arcillas negras de pasaquina es de 1.5 metros
 aproximadamente. lo cual concuerda con la teoría
 investigada acerca de otras arcillas similares.
- 4.- Las arcillas negras de Pasaquina. de acuerdo a los ensayos de laboratorio usando las Normas ASTM y según el programa de pruebas para tipificarlas y explicar su génesis, se determinó que éstas arcillas son de tipo Illitas debido a su alta plasticidad, gravedad específica, porcentaje coloidal, contenido de óxido de hierro, alto contenido de óxido colorante, acidez, poder de aglutinación y baja fusibilidad.
- 5.- Debido principalmente a la alta plasticidad de las arcillas negras de Pasaquina, su utilización debe hacerse agregando. Feldespato de Potasio para permitir su trabajabilidad y obtener las mejores características en la elaboración de los azulejos. Para el caso la mezcla que dá éstos resultados, está constituida de 80% de arcilla negra. 20% de

- Feldespato de Potasio (material de agregado) y 8%.
 en peso de los componentes, del aqua de mezcla.
- 6.- La temperatura de quemado para la mezcla óptima (80%, 20%, 8%) antes mencionada es de 1180 °C, siendo ésta temperatura la que permite alcanzar el punto de vitrificación.
- 7.- El uso de arcilla en un 100% en la fabricación de azulejos, rerquiere de una cantidad de agua de mezzola del 6%, en peso de arcilla y una temperatura de quemado de 1225 °C para alcanzar la vitrificación.
- 8.- La aplicación del barniz debe hacerse después de haber sometido el cuerpo del azulejo a la temperatura de vitrificación. El espesor minimo del recubrimiento de barniz aplicado, en forma manual, se obtiene dando al menos cuatro capas de barniz (manos) y esperando entre cada aplicación un tiempo considerable para que el barniz seque para luego, quemar el cuerpo y el barniz a una temperatura de 1030 °C.
- 9.- Los azulejos elaborados con arcilla pura y con Feldespato de Potasio a una temperatura de 1180 °C. superan considerablemente los requerimientos establecidos por las Normas 026-A.07 de la Secretaría de Recursos Hidrálucos de México. en

cuanto a modulo de ruptura, absorción y sanidad. De lo anterior se concluye que los azulejos pueden ser elaborados con arcilla pura.

5.2 RECOMENDACIONES

- 1.- Dotar al Laboratorio de Suelos y Materiales de la Facultad de Ingeniería y Arquitectura de la Universidad de El Salvador, de maquinaria y equipo que facilite el desarrollo de este tipo de estudios.
- 2.- Este tipo de estudios debe desarrollarse en forma conjunta con la Escuela de Ingenieria Química, a fin de conocer en forma amplia las propiedades químicas de la materia prima objeto.
- 3.- La mezcla optima a usar en la fabricación de azulejo debe ser: 80% de arcilla negra, 20% de Feldespato de Potasio y 8% de agua de mezcla en peso de sus componentes, y debe ser quemada a una temperatura de 1180 °C durante un tiempo de quema de una hora a ésta temperatura para obtener la vitrificación.
- 4.- Para el tipo de barniz utilizado (comercial) en el vidriado, la temperatura optima de fusión debe ser 1030 °C.
- 5.- El proceso de cocción de azulejos debe hacerse en tres etapas : secado, quemado del cuerpo y quemado del barniz.

- 6.- Es necesario completar ésta investigación en lo siguiente:
 - i) Realizar un estudio económico del proceso de fabricación de azulejos con esta arcilla, para determinar su factibilidad de producción.
 - ii) Ampliar la investigación de éstas arcillas en la elaboración de otras unidades tales como galletas, bloqués, tejas, tubos, etc.
 - iii) Realizar un estudio mineralògico para conocer con exactitud el grupo a que pertenecen las arcillas negras de Pasaguina.
 - iv) Diseñar un molde que transmita uniformemente la presión aplicada en toda la superficie del azulejo: así como que proporcione el bocelado en las aristas de la cara expuesta, el grabado de un anclaje mecánico y que facilite la extracción de la unidad.
 - v) Estudiar otros agregados que mejoren la trabajabilidad y las características deseadas de las arcillas negras.

5.3 TRABAJOS QUE SE DEBEN CONTINUAR

- Realizar un estudio que permita inventariar todos los bancos de arcilla existentes en el País.
- 2. Estudiar la materia prima que se encuentra en el territorio nacional y que pueda ser utilizada para la fabricación de esmaltes.
- 3. Diseñar un equipo para la humidificación de las arcillas que impida la formación de grumos y que controle la cantidad de agua de mezcla a agregar.
- Diseñar una maquinaria que realice el prensado de los azulejos en forma ágil.
- 5. Realizar los estudios de factibilidad para la implementación de una planta de fabricación de azulejos que tenga como base arcilla del lugar.

BIBLIOGRAFIA

BIBLIOGRAFIA

- 1/ Alegría Zelaya, N. y Zamora Millan. F. (1975). Instructivo de laboratorio para Geotecnia. Impreso en la Universidad Autonoma de México. Primera Parte.
- 2/ Bowles. Joseph E. (1981). Manual de Laboratorio de Suelos en Ingeniería Civil. Editorial Mc Graw-Hill. Segunda Edición. México.
- 3/ Dudal, R. (1967). Suelos Arcillosos Oscuros de las Regiones Tropicales y Subtropicales. Impreso por la FAO. Primera Edición. Italia.
- 4/ Instituto Geográfico Nacional "Ing. Pablo Arnoldo Guzmán". (1979). Atlas de El Salvador. Impreso en los Talleres Litográficos del I.G.N.. Tercera Edición. El Salvador.
- 5/ Juárez Badillo-Rico Rodríguez. (1974). Mecánica de los Suelos. Tomo I. Editorial Limusa. Segunda Edición. México.
- 6/ Kirk, Raymond E.-Othmer, Donald F.. (1961). Enciclopedia Tecnología Química. Tomo II. Editorial Uthea. Primera Edición en Español. México.

- 7/ Laguna Morales. Jorge. (1986). Folleto de la Catedra de Geología. Impreso en la Universidad Rodrigo Facio. Costa Rica.
- 8/ Ministerio de Cultura y Comunicaciones. (1986).

 Geografia de El Salvador. Impreso en los Talleres

 Litográficos del Ministerio de Cultura y Comunicaciones.

 El Salvador.
- 9/ Morán Castro. Sergio. (1983). Iniciación a la Geotecnia.
 Universidad de Costa Rica: Escuela Centroamericana de
 Geología. Costa Rica.
- 10/ Norton, F. H.. (1973). Cerámica para el Artista Alfarero. Compañía Editorial Continental S.A.. Novena Edición
 en Español. México.
- 11/ Quiros. B. A. y Clinton Bourne. W. (1960). Mapa de Levantamiento General de Suelos de El Salvador. Impreso por Lud Dreikorn. Primera Edición. El Salvador. Cuadrante 2656 IV. Santa Rosa de Lima.
- 12/ Rico N.: Miquel Angel. (1974). Las Nuevas Clasificaciones y los Suelos de El Salvador. Editorial Universitaria. UES. Primera Edición. El Salvador.
- 13/ Thichebotarioff. Gregory P.. (1967). Mecánica de Suelos Cimientos y Estructuras de Tierra. Editorial Mc Graw-Hill. Boor Company. Inc., Impreso en España por Talleres Gráficos Montaña. Madrid.

VALEXOS

ANEXO No. 1

ANALISIS QUIMICO DE LAS ARCILLAS NEGRAS

DE PASAQUINA REALIZADO POR EL C.I.G.

MINISTERIO DE OBRAS PUBLICAS

CALLE A LA CHACRA, COSTADO OTE. TALLERES "EL CORO"

3 de octubre de 1991

1-910010-012

Ing. Victor Manuel Figueroa Morán Director de la Escuela de Ingeniería Civil de la Universidad de El Salvador Presente

Por medio de la presente le remito el informe con los resultados de unos ensayos químicos practicados a muestras de ar cilla negra, procedente del Municipio de Pasaquina, Departamento de La Unión.

Sin otro particular, le saludo atentamente.

SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SEP-BIRECOINS
SE

Geólogo Carlos E. Aguilar Subdirector

mesder.-

CENTRO DE INVESTIGACIONES GEOTECNICAS

DEPARTAMENTO DE GEOLOGIA

LABORATORIO DE QUIMICA

REPORTE DE ENSAYOS QUIMICOS:

MUESTRAS:

- 1.- Arcilla Negra de Pasaquina Pto. Nº 1. 1.5-2mt. Golpes 122
- 2.- Arcilla Negra de Pasaquina Pozo № 2 H:O.O-O.5mt. Km. 200
- 3.- Arcilla Negra de Pasaquina Pozo № 5 H:O.O-O.5mt. Cantón Talpetales.
- 4.- Arcilla Negra de Pasaquina
 Pto. Nº 5. H:1.50-2.0m. Cantón Talpetales
- 5.- Arcilla Negra de Pasaquina Pozo Nº 6 H:00-0.5m. Km. 94.5 Panamericana.

ENSAYOS

SOLICITADOS:

Determinación de:

Dióxido de silicio (SiO $_2$), óxido férrico (Fe $_2$ O $_3$), óxido de aluminio (Al $_2$ O $_3$), óxido de calcio (CaO),

óxido de magnesio (MgO), óxido de sodio (Na $_2$ O), óxido de potasio (K $_2$ O), óxido mangánico (Mn $_2$ O $_3$) y dióxido de titanio (TiO $_2$).

SOLICITADO POR:

Ing. Victor Manuel Figueroa Morán, Director de la Escuela de Ingeniería Civil, de la Universidad de El Salvador.

METODOS DE

ANALISIS:

Espectrofotometría de absorción atómica.

Código de

Laboratorio:

1.- 91050

2.- 91051

3.- 91052

4.- 91053

5.- 91054

FECHA:

Octubre Ol, de 1991.

RESULTADO DE ANALISIS QUIMICO:

COMPOSICION % P/P	Nº MUESTRAS				
	91050	91051	91052	91053	91054
SiO ₂	46.44	47.09	51.35	44.88	45.29
Al ₂ 0 ₃	7.65	8.31	8.82	9.53	13.32
Fe ₂ 0 ₃	12.41	12.58	10.98	8.31	14.07
CaO .	0.09 -	0.11	0.20	. 0.15	0.03
MgO	1.76	2.15	1.78	2.88	2.48
Na ₂ O	1.20	1.35	2.91	2.74	0.90
к ₂ 0	0.79	0.48	8.79	1.20	D.94
Mn ₂ 0 ₃	0.36	0.80	0.52	0.20	0.95
TiO ₂	0.82	1.13	1.20	0.95	1.26

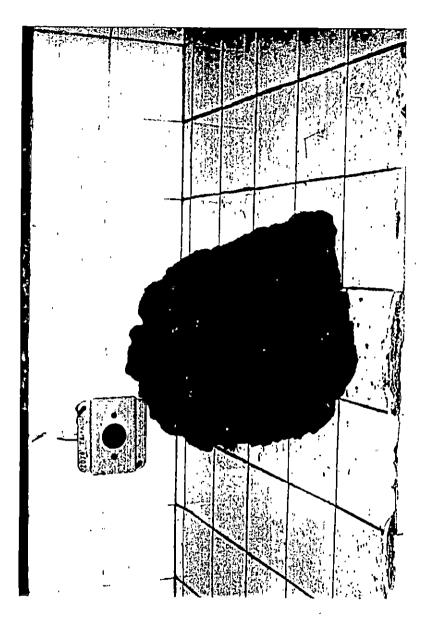
Atentamente,

DEFTO. DE **ENTERIS**

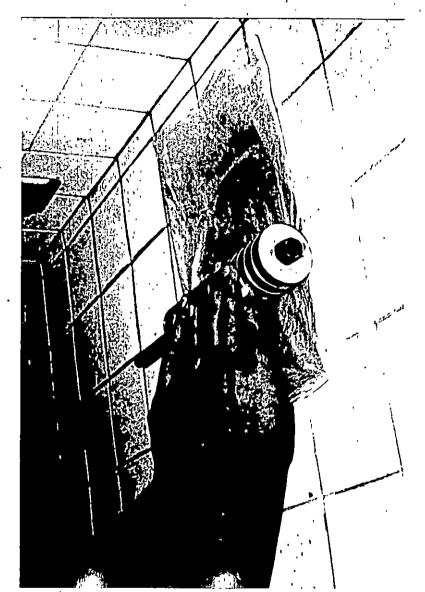
Ing. Daniel Antonio Hernandez Flores
Jefe Departamento de Geología

ANEXO No. 2

PROCEDIMIENTO ILUSTRADO CON FOTOGRAFIA
EN LA ELABORACION DEL AZULEJO



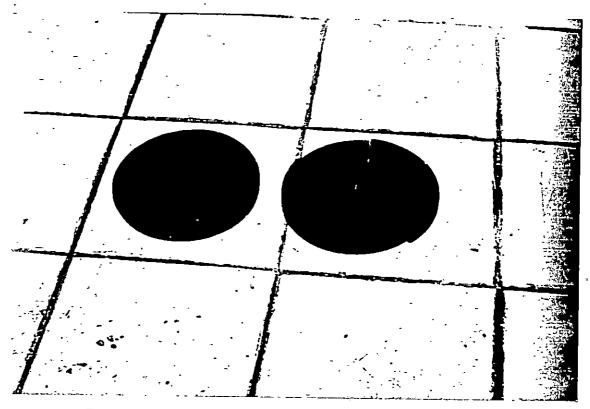
ESTADO Z W



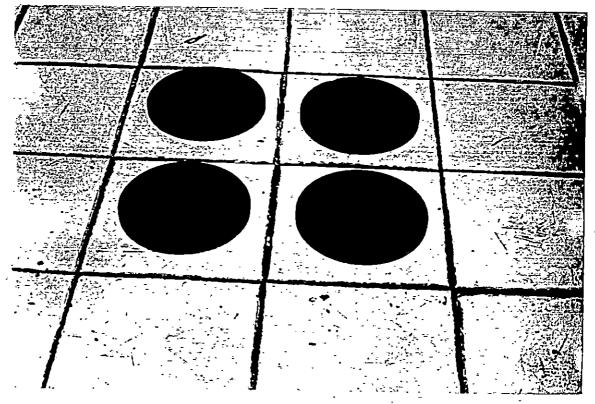
MAGADO DE LA ARCILLA CON RODILLO RIGIDO



Ę Ü



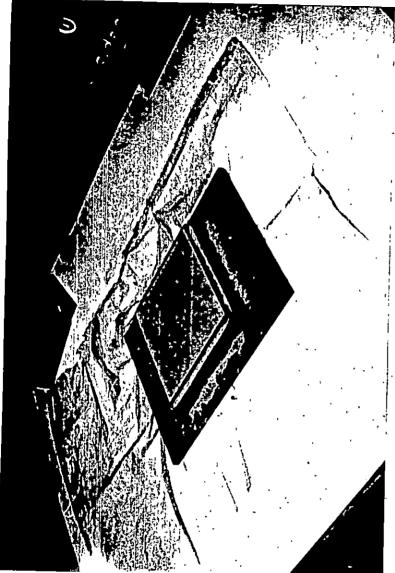
FALLAS DE CUARTEO Y AGRIETADO EN ESPECIMENES DE PRUEBA



ESPECIMENES QUE CONTIENEN FELDESPATO QUEMADO A 1000 °C



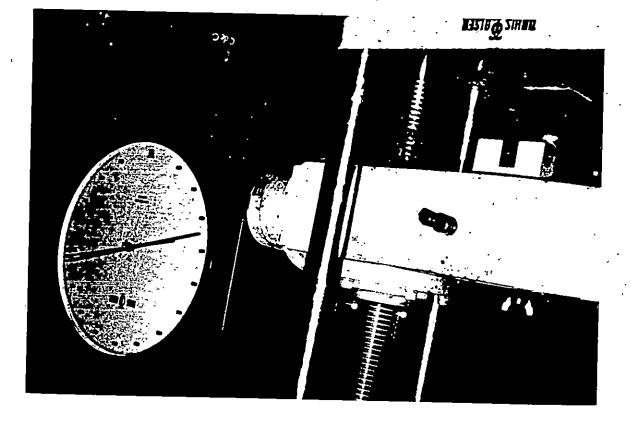
EMARASADO DEL MOLDE CON ARCILLA



MOLDE ENRRASAD



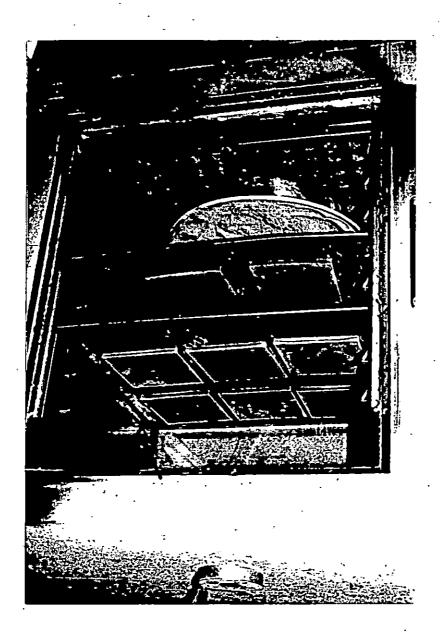
00000 NOTELE DEL



AJJIOSA AJ OGMAĐARO MBEJOH EVIMIT AMIUDAM



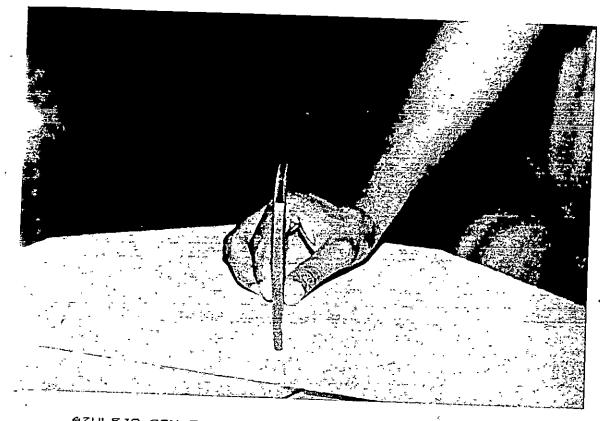
OCHUCION DEL AZULEGO



FOS AZULEJOS HORMO DILIZADO SARA EL SECADO DE LA ARCILLA Y DE



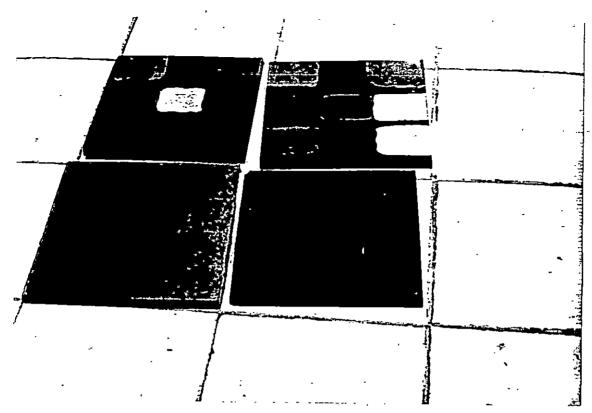
HORNO USADO PARA LA QUEMA DE LOS AZULEJOS



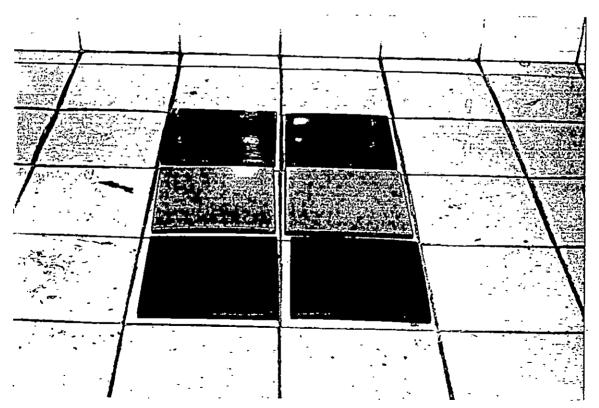
AZULEJO CON FALLA DE ENCONCHAMIENTO



APLICACION DEL BARNIZ MEDIANTE UN PINCEL PLANO



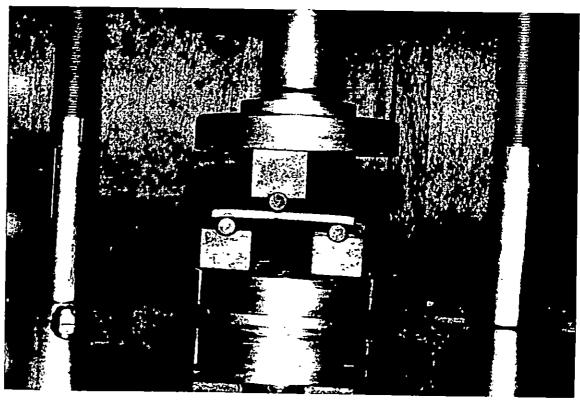
BARNICES ENSAYADOS



AZULEJOS ELABORADOS A BASE DE ARCILLA NEGRA DE PASAGUINA



AUTORES DE ESTE TRABAJO DE GRADUACION QUE MUESTRAN LOS AZULEJOS TERMINADOS



AZULEJO ENSAYADO POR EL METODO DE TRES APOYOS PARA DETERMINAR EL MODULO DE RUPTURA

GLOSARIO

GLOSARIO DE TERMINOS USADOS

AMASADO

: Trabajar una pasta plástica para hacerla homogénea y para eliminar el aqua.

ANFIBOLES

: Silicato de cadena tetraédrica doble.

AUTO-RETRACTIDAS : Suelos que se homogenizan por sí solos.

CARBONATO

: (Mineral) Formado por la combinación del ión complejo $(CO_{>>})^{\sim-}$ con un ión positivo. Ej. común la calcita $CaCO_{>>}$.

COLOIDE

: Cualquier material del sistema disperso.

formado de partículas cuyo diámetro es

inferior a una micra.

CONCRECIONES '

: Acumulación de material mineral que se forma alrededor de un centro o un eje después de que un deposito sedimentario se ha sedimentado.

DISECCION .

Efecto de erosión hidrica definida por la escorrentía superficial durante la lluvia sobre la superficie del suelo.

Carcavamiento.

DOLOMITA - .

: Carbonato cálcico magnésico.

ENCOGIMIENTO

: Contracción de la arcilla o basta al secarse o durante el proceso de cocción.

ENCONCHAMIENTO

: Perder la forma original al secar la pieza. o durante la cocción.

FELDESPATOS

: Silicatos minerales compuestos de tetraedros de silicio-oxideno y aluminio-oxideno
unidos en una red tridimensional con iones
positivos encajados en dos intersecciones
de red de tetraedros cardados positivamente.

FUNDENTE

: Agregado que ayuda a la fusión.

HORIZONTE A

: Capa superficial del suelo que ha adquirido rasgos distintivos por los procesos de
formación. Su color es de gris a negro
debido a las cantidades variables de
materia orgánica generalmente.

HORNBLENDA

: Silicato mineral ferromagnesiano que forma rocas. que tiene doble cadena de tetrae-dros de silicio-oxigeno. Una anfibola.

HUMUS

: Materia orgánica de máximo grado de descomposición quimica.

INTEMPERISMO.

Es el resultado de procesos mecánicos y quimicos en o cerca de la superficie terrestre, cuando los minerales originales (primarios) se descomponen y se forman otros (secundarios).

LAHARES - : Lodo de origen volcánico.

LIXIVIACION

: Remover material soluble por lavados.

MATERIAL PARENTAL: Material no alterado que da origen a otro.

MEDIOS ALCALINOS : Carácterística del suelo en el que PH es menor que 6.0.

MICRORELIEVE

: Resultado del proceso efusivo del aqua de escorrentia superficial que desarrolla el proceso mecánico erosión-transportesedimentación.

OXIDO DE SILICIO : Se encuentra abundantemente en la naturaleza. como cuarzo.

PERCOLACION.

: Separación de los sólidos en suspensión de una sustancia.

: Es un sulfuro minenal. Sulfuro de hierro. Fe S≘'.

PIROXENO,

Son silicatos. de estructuras cristalinas: los tetraedros de SiO4 estan unidos con otros formando cadenas sencillas.

: Material con un alto punto de fusión. em pleado en hornos y accesorios de éste.

ROCA IGNEA

: Agregado de silicato minerales entrelazados. formados por el enfriamiento y

ROCA METAMORFICA: "Roca que cambió de forma" cualquier roca que despues de su formación original sufrió cambios en su textura o composición por efecto del calor. la presión o fluidos quimicamente activos.

solidificación del magma.

SALINIZACION

: Proceso de lixiviación de contenidos de sal del ambiente salino a suelos advacentes.

SECAR

: Eliminar la humedad (bajo 110°C).

SEDIMENTACION

: Proceso mediante el cual se asienta la materia orgánica y la mineral.

SEDIMENTOS LACUSTRES

: Suelo transportado que descansa en el fondo de los lagos y lagunas.

TOBA

: Roca formada de fragmentos piroclásticos compactados de espesores mas o menos gruesos, de tonos blancos a gris claro. son ditinquibles a simple vista. El equivalente no compactado es la ceniza.

VITRIFICAR

: Cristalizar las particulas de arcillas.