Tarija, 15 de Agosto de 2019

Señor:

Ing. Dubravcic Alaiza Artura Juan Jesus

DOCENTE DE LA MATERIA DE PROYECTO DE GRADO I (CIV 501) G-1, DE LA UNIVERSIDAD AUTONOMA JUAN MISAEL SARACHO DE LA CARRERA DE ING. CIVIL

Presente:

REF. SOLICITUD DE ACEPTACION DEL PROYECTO EN FASE DE PRE-INVERSION (CONSTRUCCION UNIDAD EDUCATIVA REBECA AGUIRRE TIGUIPA) PARA EL DESARROLLO DE PROYECTO DE INGENIERIA CIVIL

Mediante el presente tengo el grato placer de saludar muy cordialmente y al mismo tiempo desearle éxito en la labor que desempeña como docente en bien del desarrollo de la Universidad Autónoma Juan Misael Saracho y del departamento de Tarija.

Mi persona, Ing. Miguel Gorena Ballester, DIRECTOR DE INFRAESTRUCTURA PUBLICAS DE LA CIUDAD DE VILLA MONTES, certificó mediante esta carta que se le entrega al estudiante, Univ. Daniel Eduardo Quentasi Avendaño con R.U. 82489, estudiante de la carrera de Ingeniería Civil de la Universidad Autónoma Juan Misael Saracho, que cursa la materia de Proyecto de Ingeniería Civil CIV-501, entregar los planos de diseño arquitectónico y toda información necesaria del proyecto CONSTRUCCION UNIDAD EDUCATIVA REBECA AGUIRRE TIGUIPA que se encuentra en fase de PRE INVERSIÓN en la ciudad de Villa Montes, información que será utilizada por el estudiante de Ingeniería Civil, en el desarrollo de su PROYECTO DE GRADO DE INGENIERIA CIVIL en el área de DISEÑO ESTRUCTURAL.

A la culminación del desarrollo del proyecto de Ingeniería Civil, el estudiante entregara un ejemplar del mismo a favor de la Secretaria de Obras Públicas.

Sin otro particular, le agradezco de antemano por su tiempo y consideración, muy atentamente:

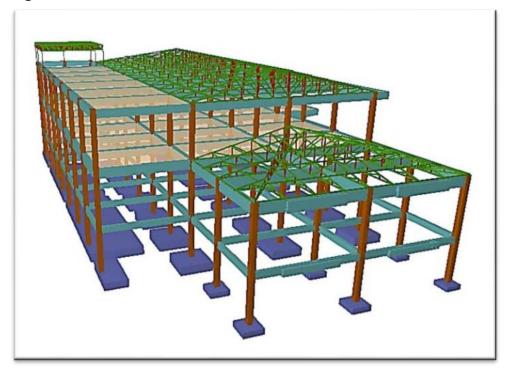
Univ. Quentasi Avendaño Daniel Eduardo C.I. 10648862 Tja. Ing. Miguel Gorena Ballester
Director De Infraestructura Publicas
SMOSP - GAMVM

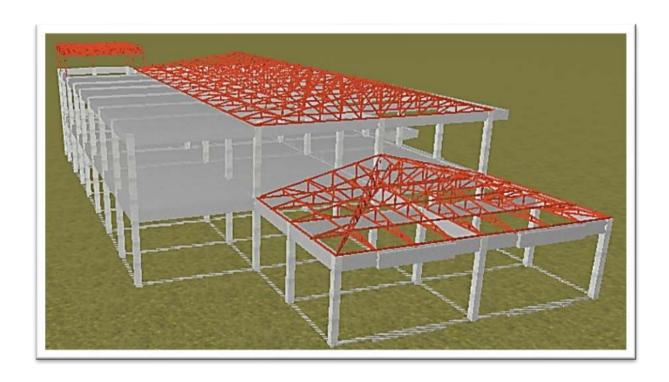
Ing. Miguel Gorena Ballester
DIRECTOR
DEINFRAESTRUCTURA PUBLICA
SMOSP-GAMVM

INFRAESTRUCTURA VISTA EN 3D

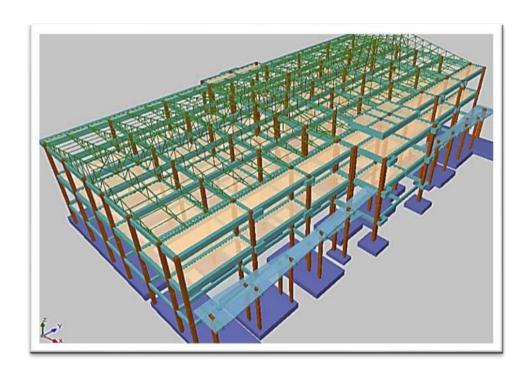


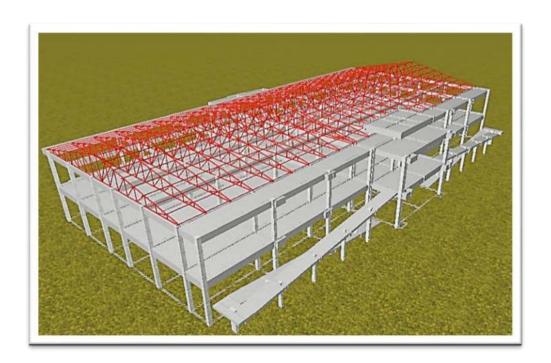
VISTA EN 3D DEL DISEÑO ESTRUCTURAL POR BLOQUES BLOQUE SUPERIOR

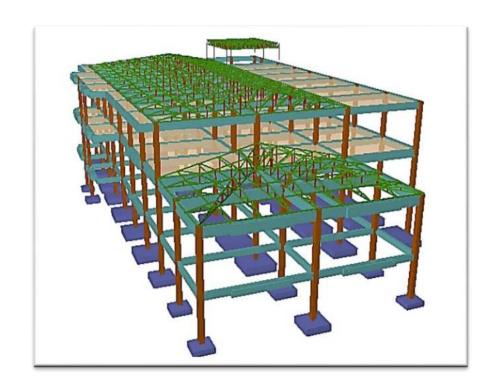


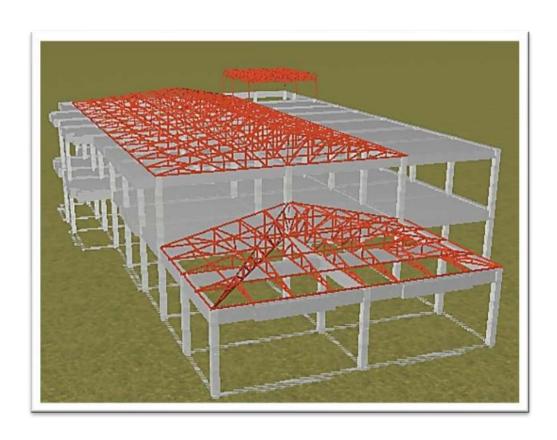


BLOQUE CENTRAL









JUNTA DE DILATACIÓN

Se denominan juntas de dilatación, a los cortes que se dan a una estructura, con el objeto de permitir los movimientos originados por las variaciones de temperatura, la retracción de fraguado, o los asientos de los apoyos. Su magnitud puede determinarse previamente, con exactitud, mediante el cálculo.

Las juntas de dilatación deben afectar a todos los elementos de la estructura, incluidos los secundarios, tales como muros medianeros o de fachada, por ejemplo: si por cualquier razón las juntas sólo son parciales, es decir, no afectan a algunos elementos secundarios, se deberán adoptar las precauciones necesarias para evitar que las juntas se continúen en dichos elementos, fisurándolos.

DIA	HORA	TEMPERATURA	HORA	TEMPERATURA	$\Delta \mathbf{T} (\mathbf{C}^{\circ})$
	INICIO	(C°)	FINAL	(C°)	
1	8:00	15	13:00	35	20
2	8:00	18	13:00	40	22
3	8:00	20	13:00	38	18
	1	'	DI	FERENCIA MEDIA	20

Tabla de Variación de temperatura en la zona de emplazamiento.

Cálculo del ancho de juntas de dilatacion.

Para tener en cuenta las tolerancias de construcción y las características de deformabilidad del material de sellado de la junta, se dispondrá un ancho de junta:

$$a = k_j * C_t$$

Donde Ct, es el máximo cierre teórico de junta en un edificio de entramado sometido a una variación de temperatura en grados centígrados (ΔT), por una longitud (L) entre juntas, el valor viene dado por:

$$Ct = \Delta T * L * 1.1x10^{-5}$$

Y k_t , son coeficientes según la presencia de calefacción y aire acondicionado, los cuales son:

 $k_i=2$ Para edificios sin calefacción.

 $k_i=1,7$ Para edificios con calefacción pero sin aire acondicionado.

 k_j =1,4 Para edificios con calefacción y aire acondicionado.

Fuente: "Proyecto y Cálculo de Estructuras Hormigón" Tomo I, J. Calavera (Pág. 476).

En donde $1,1x10-5/^{\circ}C$, es resultado de: el coeficiente de expansión lineal del hormigón aproximadamente $10x10-6/^{\circ}C$ y un 10% de seguridad.

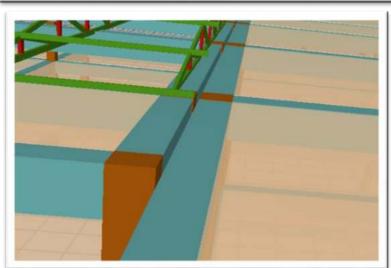
Fuente: Juntas en las construcciones de concreto AC I 224.3 R-95 (Pág. 22).

Siendo $\Delta T=20^{\circ}\text{C}$, L=86.96 m y $k_j=2$. Se tiene: $a=k_j*\Delta T*L*1,1x10-5=2*20*86.96*1,1x10-5=0,038m=4cm$

El ancho mínimo de junta debe ser, en cualquier caso de 4 cm. (Fuente: "Proyecto y Cálculo de Estructuras Hormigón" Tomo I, J. Calavera). Por lo tanto constructivamente se tendrá una junta de **5 cm** para el proyecto.

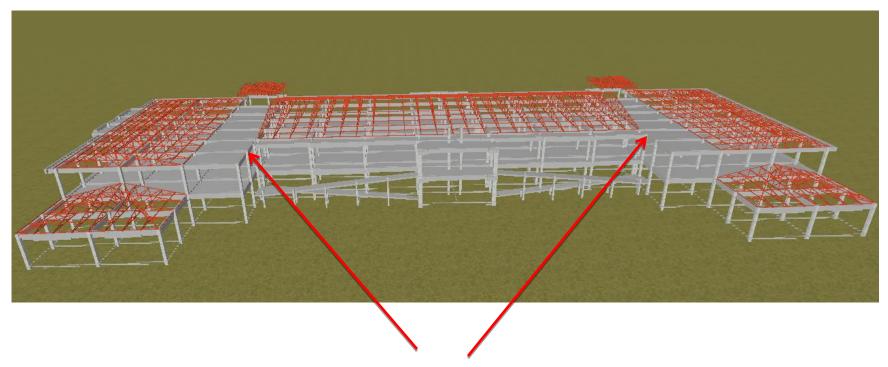


Figura de junta de dilatación



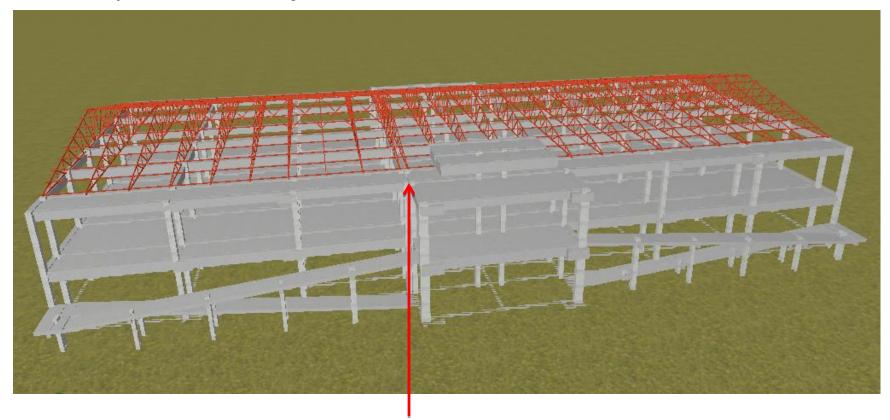
Fuente: cypecad

Ubicación de las juntas de dilatación



Junta de dilatación 5 cm

Ubicación de la junta de dilación en el bloque central



Junta de dilatación de 5 cm que sud divide el bloque central

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email; Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ENSAYO SPT



PROYECTO: DISEÑO ESTRUCTURAL CONSTRUCCION "UNIDAD EDUCATIVA PROF.
REBECA AGUIRRE"COMUNIDAD TIGUIPA-VILLA MONTES-GRAN CHACO

Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño

Carrera: Ingeniería Civil

Universidad Autónoma: Juan Misael Saracho

Laboratorio: COPAS

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

Yacuiba, 02 de Octubre de 2020

Sr:

Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño -

Presente:

Ref.: INFORME DE ESTUDIO GEOTECNICO.-

PROYECTO: DISEÑO ESTRUCTURAL CONSTRUCCION "UNIDAD EDUCATIVA PROF. REBECA
AGUIRRE" COMUNIDAD TIGUIPA-VILLA MONTES-GRAN CHACO.-

Mediante la presente, tengo a bien hacerle llegar el informe de referencia de Estudio Geotécnico para el Proyecto: "DISEÑO ESTRUCTURAL CONSTRUCCION "UNIDAD EDUCATIVA PROF. REBECA AGUIRRE" COMONIDAD TIGUIPA.VILLA MONTES-GRAN CHACO", ubicado en la Localidad de Tiguipa.

Sin otro particular me despido de UD. con las consideraciones mas distinguidas.

Atentamente.

Tec. David Copas P.
JEFE DE LABORATORIO
OSCAR DAVID COPAS I
Tec. Laboratorista
de Suelos y Hormigones



Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email; Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ESTUDIO GEOTECNICO

PROYECTO: DISEÑO ESTRUCTURAL CONSTRUCCION "UNIDAD EDUCATIVA PROF. REBECA AGUIRRE"COMUNIDAD TIGUIPA-VILLA MONTES-GRAN CHACO

- 1.- ANTECEDENTES Y OBJETIVOS
- 2.- UBICACIÓN
- 3.- ALCANCE DE TRABAJO Y METODOLOGIA EMPLEADA
- 3:1.- TRABAJO DE CAMPO
- 3.1:1.- PERFORACIONES
- 3.1:1A.- CARACTERISTICAS DEL SACAMUESTRAS
- 3.1:2.- TOMA DE MUESTRAS
- 3.1.3.- ENSAYOS DE PENETRACION NORMAL
- 3.1:4.- CARACTERISTICAS DEL EQUIPO S.P.T.
- 3.1:5.- PERFILES DE CAMPO
- 3.2.-TRABAJO DE LABORATORIO
- 3.3.- TRABAJO DE GABINETE
- 4.- SUPERVISION TECNICA
- 5.- DESCRIPCIÓN DE LOS SONDEOS
- 6.- CONCLUSIONES

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ESTUDIO GEOTECNICO

PROYECTO: DISEÑO ESTRUCTURAL CONSTRUCCION "UNIDAD EDUCATIVA PROF. REBECA AGUIRRE"COMUNIDAD TIGUIPA-VILLA MONTES-GRAN CHACO

1.- ANTECEDENTES Y OBJETIVOS.-

A solicitud del Estudiante de Ingeniería Civil: Señor Daniel Eduardo Quentasi Avendaño: Ejecutor del Proyecto: Diseño Estructural Construcción "Unidad Educativa Prof. Rebeca Aguirre" Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco, nos hicimos Presentes en la Comunidad de Tiguipa, para realizar el estudio de geotécnico mencionado, la misma está orientado a la determinación de los siguientes parámetros:

- Determinación de la humedad natural.
- Tipos de suelos
- Índice de penetración
- Angulo de fricción interna y cohesión
- Nivel freático
- Disposición estratigráfica

Y otros parámetros de importancia y necesarios que permitan la evaluación real de los suelos de fundación que permitan determinar el tipo de fundación y dimensiones.

2.- UBICACIÓN.-

El lugar objeto del presente estudio se encuentra ubicado en la Comunidad de Tiguipa Perteneciente al Municipio de Villa Montes.

3.- ALCANCE DE TRABAJO Y METODOLOGIA EMPLEADA.-

Los trabajos realizados han estado dirigidos para dar cumplimiento a los requerimientos mínimos de información que son imprescindible para la llevar a cabo este tipo obra.

Para tal efecto, la investigación geotécnica ha sido convencionalmente dividida en las siguientes tres etapas:

Fase 1.- Trabajo de campo.

Fase 2.- Trabajo de laboratorio

Fase 3.- Trabajo de gabinete.



Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

3.1.- TRABAJO DE CAMPO.-

Esta fase de campo determina la ejecución de las siguientes actividades:

- Reconocimiento preliminar del terreno
- Perforación mecánica de investigación geotécnica
- Ensayos de penetración dinámica
- Lectura e interpretación de los materiales extraídos, mediante la confección de perfiles estratigráficos y geotécnicos.
- Toma de muestras.

3.1:1.- PERFORACIONES.-

Para un correcto conocimiento, tanto en la configuración geológica, como en la distribución de los suelos y dispersión de los diferentes parámetros geotécnicos, se ha realizado tres (3) sondeos de exploración geotécnica.

Estos sondeos alcanzaron profundidades variables, ver cuadro siguiente:

FOSA	PROFUNDIDAD	COORDENADAS					
1	3.45m	E:465613,741 N:7677425,177					
2	3.45m.	E:465596,438 N:7677416,472					
3	3.45m.	E:465591,483 N:7677383,444					

La ubicación, el número de entrada, SPT, la profundidad de ensayo, profundidad de descape, ha sido de acuerdo a lo solicitado por el Estudiante Señor Daniel Eduardo Quentasi Avendaño.

3.1:1.A. CARACTERISTICAS TECNICAS DE LOS SONDEOS-

Las características técnicas del sondeo son:

- Método rotatorio y muestreador del tipo helicoidal e Iwan, ejecutado manualmente, con observación continua y permanente de las muestras.
- Diámetro del saca muestras helicoidal: 4 pulgadas.
- Diámetro de la tubería de sondeo: 3/4 de pulgada.
- Diámetro de la tubería de ademe: 4 pulgadas.



Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email; Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

3.1:5.- PERFILES DE CAMPO.-

Simultáneamente al proceso de perforación y extracción de las muestras se registro el correspondiente perfil geotécnico, que constituye la base para la confección de perfiles definitivo:

En este perfil puede observarse en detalle la profundidad de los sondeos, las distribuciones espaciales de los estratos que constituyen el perfil geológico, la descripción detallada del tipo de material extraído, un resumen de las principales características tantas granulométricas como los límites de Atterberg, la clasificación del suelo luego de los ensayos de laboratorio según Norma indicada en el numeral respectivo.

Por otra parte, estos perfiles geotécnicos muestran el tipo de material, el ángulo de fricción interna de los suelos, los valores de resistencia a la penetración (N), la fatiga o capacidad admisible del suelo, conjuntamente a la presencia del nivel freático.

Estos perfiles permitirán al ingeniero calculista determinar los parámetros de diseño, definir el tipo de fundación y la cota de desplante para la obra proyectada.

3.2.- TRABAJO DE LABORATORIO.-

A partir de las muestras extraídas se realizaron los diferentes ensayos de laboratorio, cuya relación nominal es la siguiente:

- Contenido de humedad natural según ASTM D-2216-71
- Análisis granulométrico según ASTM D-422-63
- Límites de consistencia:
- Límite Líquido según ASTM D-423-66
- Límite Plástico según ASTM D-424-59
- Índice de Plasticidad
- Angulo de fricción interna
- Clasificación de suelos según el método SUCS
- Resumen de cuadros de trabajo de laboratorio.

3.3.- TRABAJO DE GABINETE.-

En gabinete después de realizado el trabajo de campo, laboratorio y el análisis de toda la información obtenida se resume el presente trabajo a través de este informe final, con la formulación de las conclusiones técnicas más viables.

Las principales actividades fueron las siguientes:

Preparación del perfil individual definitivo de los sondeos, en el cual se puede apreciar las propiedades tanto físicas como mecánicas, es decir el color, la forma y el espesor de cada uno de los estratos, los

cel no copas hoth

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba - Bolivia

valores de tensión admisible a diferentes profundidades y la incidencia del nivel freático tanto en el tipo de suelos como en las fundaciones.

4.- SUPERVISION TECNICA.-

Por la importancia que reviste este estudio geotécnico, se destacó al lugar un Técnico en suelos, quien estuvo a cargo del estudio y del personal con el equipo respectivo.

5.- DESCRIPCION DE LOS SONDEOS.-

El lugar, ubicación, números de entradas, SPT, número de pozos, excavación para el ensayo han sido de acuerdo a lo solicitado por el Estudiante Señor Daniel Eduardo Quentasi Avendaño.

En el anexo (registro de campo) se registran las características de los perfiles, conjuntamente a los parámetros geotécnicos.

FOSA 1 COODENADAS: E: 465613,741 N: 7677425,177

El pozo exploratorio denominado como, Fosa Nº1, se realizó 4 (cuatro) puntos de ensayo de SPT, teniendo como resultado lo que muestra en el siguiente cuadro:

Fosa	Profundida d (m.)	Tipo de suelo (Unificada)	Angulo fricción interna	Tensión admisible (kg/cm2)
1	1.50	CL	15	0.72
	2.0	CL	15	0.72
	2.50	CL	15	1.08
	-3.0	CL	15	1.35

FOSA 2 COORDENADAS: E: 465596,438 N: 7677416,472

El pozo exploratorio denominado como, Fosa Nº2, se realizó 4 (cuatro) puntos de ensayo de SPT, teniendo como resultado lo que muestra en el siguiente cuadro:

Fosa	Profundida d (m.)	Tipo de suelo (Unificada)	Angulo fricción interna	Tensión admisible (kg/cm2)
2	1.50	CL	15	0.63
	2.0	CL	15	0.54
İ	2.50	CL	15	0.63
	3.0	CL	15	0.81

Chapter Assessing

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

FOSA 3 COORDENADAS: E: 465591,483 N: 7677383,444

El pozo exploratorio denominado como, Fosa Nº3, se realizó 4 (cuatro) puntos de ensayo de SPT, teniendo como resultado lo que muestra en el siguiente cuadro:

Fosa	Profundida d (m.)	Tipo de suelo (Unificada)	Angulo fricción interna	Tensión admisible (kg/cm2)
3	1.50	CL	15	0.90
	2.0	CL	15	0.90
	2.50	CL	15	1.17
	3.0	CL	15	1.35

EN LAS TRES FOSAS DE EXPLORACIONES NO SE ENCONTRO NIVEL FREATICO.

6.- CONCLUSIONES.-

De las perforaciones exploratorias realizadas en el lugar del emplazamiento del PROYECTO: **Diseño Estructural Construcción "Unidad Educativa Prof. Rebeca Aguirre" Comunidad Tiguipa- Villa Montes-Gran Chaco**, sobre observaciones oculares realizadas insitud, índices de penetraciones obtenidos con el penetrómetro estandarizado SPT, y el análisis en el laboratorio de mecánica de suelos, se evidencia que los suelos existentes son sedimentos aluviales, de la edad geológica Cuaternaria, correspondiente a la llanura Chaco – Tarijeño.

7.- RECOMENDACIONES.-

Sobre las bases de las conclusiones emitidas en el párrafo anterior y tomando en cuenta el tipo de estructura a construirse, se recomienda las siguientes alternativas de fundación.

- 1. El tipo de fundación a diseñar debe considerar el estudio geotécnico.
- Para la excavación se considerara el entibamiento o en su caso excavación con terracerías. Se debe considera el tipo de suelo y el derrumbamiento de este en las excavación a realizarse.
- 3. Realizada la excavación al nivel de desplante, se deberá Realizar el Mejoramiento de suelo de fundación de acuerdo al bulbo de presiones con material granular del tipo A-1-a, A-1-b y/o A-2-4, con capas de 0.20 m., con grado de compactación mayor a 95% del proctor T 180.
- 4. Antes de asentar las bases de las fundaciones, colocar una capa de hormigón del tipo H 15 en colocar una capa d

=mail: Laboratorio

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

un espesor mínimo de 0.10 metros.

 Se recomienda un mejoramiento a los suelos por los bajos resultados, el cual deberá ser calculado por el Estructurista.

Tec: David Copas Irahola
RESPONSABLE DE LABORATORIO
ESTUDIO GEOTECNICO

OSCAR DAVID COPAS I Tec. Leboratorista de Suelos y Hormigone LABORATORIO DE SUELOS
Y HORMIGONES
"COPAS"

Cel 73391940
Email.: Laboratorio_copas@coundin.com

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ESTUDIO GEOTECNICO

PROYECTO: DISEÑO ESTRUCTURAL CONSTRUCCION "UNIDAD EDUCATIVA PROF. REBECA AGUIRRE"COMUNIDAD TIGUIPA-VILLA MONTES-GRAN CHACO

INDICE DE ANEXOS

ANEXO 1	REGISTRO DE CAMPO
ANEXO 2	REGISTRO DE LABORATORIO
ANEXO 3	REGISTRO FOTOGRAFICO

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf. 73391940 Email; Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ESTUDIO GEOTECNICO

PROYECTO: DISEÑO ESTRUCTURAL CONSTRUCCION "UNIDAD EDUCATIVA PROF.
REBECA AGUIRRE"COMUNIDAD TIGUIPA-VILLA MONTES-GRAN CHACO

INDICE DE ANEXOS

ANEXO 1: REGISTRO DE CAMPO

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

DETERMINACION DE TENSION ADMISIBLE REGISTRO DE INVESTIGACION DE CAMPO Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof. Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño Fosa: 1 Carrera: Ingenieria Civil Escavacion: 1,50 m a 3,45m Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Coordenadas: E:465613,741 N:7677425,177 Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020 GRAFICA de Nº de Galpos com LL LP y % de Humedad Vr. Prof Na. de No. de Ten. Ada (m) goot material Tamiz Nº Indice SUCS nt. Sadm. golpes 10 200 Lioxido 0.00 DESCAPE 1,50 1,50 Arcillos inorganicas de mediana plasficidad, Color café claro 8,0 7,20 0,72 6.80 100.0 100,0 97,2 89,4 23,6 8,1 15 1.95 1.95 8,0 7,20 0,72 Escavacion Manual 2,00 2,00 Arcillas inorganicas de mediana plasticidad, Color café claro 8.0 7,20 0,72 7.20 100.0 100,0 97,8 69,2 24,4 15 2,45 2,45 8,0 7,20 0,72 Escavacion Manual 2,50 10,80 1,08 Arcillas inorganicas de modiana 12,0 6,00 100,0 plasticidad, Color café clara 100.0 98,0 68,3 23,5 7,9 CL 15 2.95 2,95 12.0 10.80 1,08 Escavacion Manual 3.00 3,00 15,0 13,50 Arcites inorganicas de mediana plasticidad, Color café claro 1,35 100,0 100,0 96.8 69,2 24,1 8,8 CL 3,45 3,45 15,0 13,50 1.35 Fin de sondeo NO SE ENCONTRO NIVEL FREATICO Maestreador Terzaghi Diametro Externo 2 pulg. Peso del martillo 140 libras Diámetro Interno 1 3/8 pulg. Altura de caida 30 pulgadas Sistema de ademe: Diametro externo 3.5 pulgadas. Diametro interno 3 pulgadas. Método de sondeo Rotatorio manual, con observación continua de muestras. REFERENCIA: % DE HUMEDAD N A INICIAL OBSERVACIONES. Nº DE GOLPES DE PENETRACION N.A. DESPUES DE 24 HRS.: traicio: 30-sep.-20

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES

30-sep.-20

TECNICO RESPONSABLE:

Tec. David Copas Irahota

"COPAS"

Cel 73391940

Fmail.: Laboratorio copas@hotmail.com

OSCAR DAVID COPAS
Tec. Laboratorista
de Suelos y Hormigones

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

DETERMINACION DE TENSION ADMISIBLE REGISTRO DE INVESTIGACION DE CAMPO Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof.Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño Carrera: Ingenieria Civil Escavacion: 1,50 m a 3,45m Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Coordenadas: E:465596,438 N:7677416,472 Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020 L. Atterberg GRAFICA de IP de Golpes sers Prof. Perfit ш frice. LP y % de Numodad Vr. Prof No. de No. de Ten Ad (m) material Tamz Nº Limite Indice SUCS et. Sadm golpes 10 40 200 Liquido Plastic 0,00 DESCAPE 1,50 1,50 DESCAPE 7,0 6,30 0,63 Arcitas inorganicas de mediana 7,40 100,0 100,0 96,6 68,0 24,1 6,0 CL 15 plasticidad, Color café clare 1,95 1,95 7,0 6,30 0,63 Escavacion Manual 200 2,00 0,54 6,0 5,40 Arcillas inorganicas de mediana 7.50 100,0 100.0 97,6 69,9 23,6 CL 15 plasficidad. Color café claro 2,45 2,45 6,0 5,40 0,54 Escavacion Manual 250 2,50 6,30 0,63 Arcillas inorganicas de mediana plasticidad, Color café claro 8,00 100.0 100,0 98,2 69,7 23,8 8,1 CL 15 2,95 2,95 6,30 0,63 Escavacion Manual 3,00 3,00 9,0 8,10 0,81 Arcillas inorganicas de mediana plasficidad, Celor café claro 8,60 100,0 100,0 96.7 67.6 23.8 6,7 CL 15 3,45 3,45 9,0 8,10 0,81 Fin de sondeo NO SE ENCONTRO NIVEL FREATICO Muestreador Terzaghi Diámetro Externo 2 pulg. Paso del martillo 140 librar Diámetro Interno 1 3/8 pulg. Altura de caida 30 pulgadas Diametro externo 3.5 pulgadas. Sistema de ademe: Diametro interno 3 pulgados. Mitodo de sondes: Rotatorio manual, con observación continua de muestras. REFERENCIA: % DE HUMEDAD ************** NA INICIAL: OBSERVACIONES: Nº DE GOLPES DE PENETRACION tricio 30-sep.-20 TECNICO RESPONSABLES LABORATO Trec/David Copasi Irahola UNIOS 30-sep.-20 Tármino:

Y HORMIGONES
"COPAS"

Cel 73391940

Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

Tec. Laboratorista
de Suelos y Hormisones

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba - Bolivia

DETERMINACION DE TENSION ADMISIBLE REGISTRO DE INVESTIGACION DE CAMPO Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof. Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño Carrera: Ingenieria Civil Escavacion: 1,50 m a 3,45m Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Coordenadas: E:465591,483 N:7677383,444 Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020 L. Atterborg GRAFICA de Nº de Gelpes cerr Prof. Perfi ш fries. LP y % do Humedad Vr. Prof (m) material Tamiz Nº 1 imile Indice SUCS int. golpes golpes Sadm 4 10 40 Liquido Shore COLL (Kg/om² 0.00 DESCAPE 1,50 1,50 DESCAPE 10,0 9,00 0.90 Arcillas inorganicas de mediana plasticidad, Color café claro 5.80 100 0 100 0 96,8 66,5 24,0 8,5 CL 15 1,95 10,0 9,00 0,90 Escavacion Manual 2,00 2,00 0,90 Arcillas inorganicas de mediana 6,00 100.0 97,1 100.0 69,7 24,0 8,4 CL 15 plasticidad. Color café claro-2,45 2,45 10,0 9,00 0,90 Escavacion Manual 2,50 2,50 11,70 1,17 Arcillas inorganicas de mediana 6,00 100.0 100.0 97.7 68,5 24,1 8,8 CL 15 plasticidad. Color café claro 2.95 2,95 11,70 1,17 Escavacion Marxal 3,00 3,00 15.0 13,50 1,35 Arcillas inorganicas de mediana plasticidad, Color café claro 6,30 100,0 100,0 96,7 69,7 23.5 8,9 CL 15 3,45 3,45 15,0 13,50 1,35 Fin de sondeo NO SE ENCONTRO NIVEL FREATICO Muestreador Terzaghi Diámetro Externo 2 pulg. Peso del martillo 140 libras Diámetro Interno 1 3/8 pulg. Altura de caida 30 pulgadas Sistema de ademe: Diametro externo 3.5 pulgadas. Diametro interno 3 putgadas. Midado de sendeo: Rotatorio manual, con observación continua de muestras. REFERENCIA: % DE HUMEDAD N.A. INICIAL: OBSERVACIONES: Nº DE GOLPES DE PENETRACION N.A. DESPUES DE 24 HRS.: Inicia: 30-sep.-20 TECNICO RESPONSABLE:

LABORATORIO DE SUELOS Jec. Laboratorista
Y HORMIGONES

de Suelos y Hormigoner

"COPAS"

Cel 73391940
Email: Laboratorio_copas@hotmail.com

30-sep.-20

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba - Bolivia

ESTUDIO GEOTECNICO

PROYECTO: DISEÑO ESTRUCTURAL CONSTRUCCION "UNIDAD EDUCATIVA PROF.
REBECA AGUIRRE"COMUNIDAD TIGUIPA-VILLA MONTES-GRAN CHACO

INDICE DE ANEXOS

ANEXO 2: REGISTRO DE LABORATORIO

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba - Bolivia

ENSAYO DE CLASIFICACIÓN DE SUELOS

Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof.Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño Fosa: 1 Muestra: 1 Carrera: Ingenieria Civil Coordenadas: E:465613,741 N:7677425,177 Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Excavacion: 1,50m. Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020

HUMEDAD HIGROSCOPICA, %Hh

Suelo Húmedo + cápsula, P1 100,0 grs. Suelo Seco + cápsula, P2 93,6 grs. Peso del Agua, Pa = P1-P2 6,4 grs. Peso de la cápsula, Pc. 0,0 grs. Peso de suelo seco, Ps = P2-Pc. 93,6 grs.

Porcentaje de Humedad %Hh :P1 - P2)*100 6.8 %

(P2 - Pc) %Hh : Pa*100 Ps

MUESTRA TOTAL SECA, Pst.

Muestra total humedad, Pht 200,0 grs. Agregado grueso, (Ret. Nº 4), A.G. 0,0 grs. Pasa tamiz N° 4 húmedo, Mh. 200,0 grs. Pasa tamiz Nº 4 seco, Ms.

> %Ms = Mh*100 100+%Hh

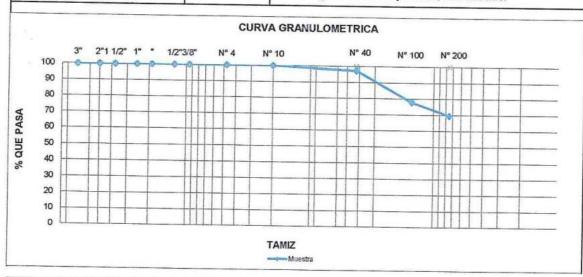
Muestra total seca, Pst.

Pst = A.G.+Ms

187,2 grs.

187,2 grs.

ANAL	ISIS GRANU	LOMETRIC	O AASTHO	7 11 Y	LIMITES LIQUIDO	YPLAST	ICO AA	STHO T 80	V T on	
Tamiz	Abertura	Peso Retenido	Peso Ret	. Acum.	% Que			MONTH PROPERTY.	No. and a super language Co. Co.	
SPECIAL PROPERTY.	mm.	grs.	grms.	96	Pasa	LIMITEL	LIMITE LÍQUIDO			ASTICO
3"	75,00	0,0	0,0	0.0		Cápsula o tara Nº	T-9	T-10	T-11	T-12
2"	50,00	0,0	0,0	0,0		Suelo húmedo + tara	55.15	53,60	34.99	36,11
1 1/2"	37,50	0,0	0,0	0,0		Suelo seco + tara	47.35	45,75	32,25	33,15
1"	25,00	0,0	0,0	0,0		Peso del agua	7.80	7.85	2,74	
3/4"	19,00	0,0	0.0	0,0		Peso de la tara	13.90	13,57	14.33	2,96
1/2"	12,50	0,0	0,0	0,0		Peso suelo seco	33,45	32.18	17,92	14,22
3/8"	9,50	0,0	0,0	0,0		% de humedad, %h	23,32	24,39	15,29	18,93
N°4	4,75	0,0	0,0	0.0		Numero de golpes	27.0	19,0	13,29	15,64
Nº10	2,000	0,0	0,0	0,0		LIMITE LIQUIDO, LL.	21,0	19,0	-	22.6
N°40	0,425	5,3	5,3	2.8	97.2	LIMITE PLÁSTICO, LP.				23,6
Nº100	0,150	36,2	41,5	22,2	77.8	ÍNDICE DE PLASTICIDAD, IP = LL - LP				15,5
N°200	0,075	15,7	57.2	30,6	69.4	HUMEDAD NATURAL	DAD, IF - L	L-LF		8,1
ASIFICAC	ION UNIFICA	DA:	CL		AT ALL SHAPE OF THE STATE OF TH	organicas de mediana plas		e café cla	-	6,8



:OBSERVACIONES

Tec. Laboratorista de Suelos y Hormigoner

Cel 73391940

Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ENSAYO DE CLASIFICACIÓN DE SUELOS

Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof. Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes Fosa: 1 Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño Fosa: 1 Muestra: 2 Carrera: Ingenieria Civil Coordenadas: E:465613,741 N:7677425,177 Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Excavacion: 2.0m.

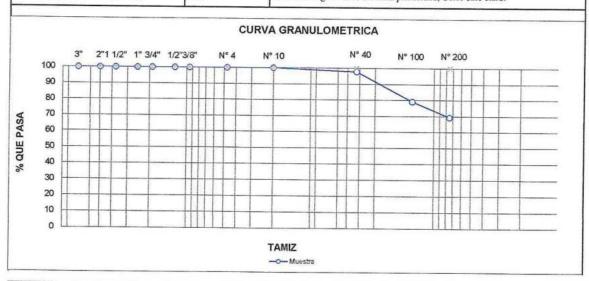
Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020

HUMEDAD HIGROSCOPICA, %Hh

MUESTRA TOTAL SECA, Pst. Suelo Húmedo + cápsula, P1 100,0 grs. Muestra total humedad, Pht 200,0 grs. Suelo Seco + cápsula, P2 93,3 grs. Agregado grueso, (Ret. Nº 4), A.G. 0,0 grs. Peso del Agua, Pa = P1-P2 Pasa tamiz Nº 4 húmedo, Mh. 6,7 grs. 200,0 grs. Peso de la cápsula, Pc. 0,0 grs. Pasa tamiz Nº 4 seco, Ms. Peso de suelo seco, Ps = P2-Pc. 93,3 grs. Porcentaje de Humedad %Ms = Mh*100 186,6 grs. %Hh:P1-P2)*100 7,2 % 100+%Hh

(P2 - Pc) Muestra total seca. Pst. %Hh : Pa*100 Pst = A.G.+Ms 186,6 grs.

ANAL	ISIS GRANU	LOMETRIC	O AASTHO	T 11 Y	LIMITES LIQUIDO Y PLASTICO AASTHO T						
Tamiz	Abertura	Peso Retenido	Peso Ret	Peso Ret. Acum.		,					
Assessed	mm.	grs.	grms.	%	Pasa	LIMITE LÍQUIDO LIM		LIMITE PL	LIMITE PLASTICO		
3"	75,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Cápsula o tara Nº	T-21	T-22	T-23	T-24	
2"	50,00	0,0	0,0	0,0		Suelo húmedo + tara	60.15	61.51	31,90	33,20	
1 1/2"	37,50	0,0	0,0	0,0		Suelo seco + tara	51,10	52,11	29,60	30,66	
1"	25,00	0,0	0,0	0,0		Peso del agua	9.05	9,40	2,30	2,54	
3/4"	19,00	0,0	0,0	0.0		Peso de la tara	14,30	15,00	15.10	14,55	
1/2"	12,50	0,0	0,0	0,0		Peso suelo seco	36,80	37.11	14,50	16,11	
3/8"	9,50	0,0	0,0	0,0		% de humedad, %h	24.59	25.33	15,86	15,77	
Nº4	4,75	0,0	0,0	0,0		Numero de golpes	24,0	18.0	15,00	15,11	
Nº10	2,000	0,0	0,0	0,0		LIMITE LIQUIDO, LL.		10,0		24,4	
N°40	0,425	4,1	4,1	2,2		LIMITE PLÁSTICO, LP.				15,8	
Nº100	0,150	34,7	38,8	20,8		ÍNDICE DE PLASTICIDAD, IP = LL - LP				8,6	
N°200	0,075	18,6	57.4	30,8		HUMEDAD NATURAL				7,2	
ASIFICAC	ION UNIFICA	DA:	CL		the state of the	organicas de mediana plas	The second second	or café cla	ro	7,4	



:OBSERVACIONES

OSCANOBINISTO COPAS I Tec. Laboratorista de Suelos y Hormisoner



Cel 73391940 Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email; Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba - Bolivia

ENSAYO DE CLASIFICACIÓN DE SUELOS

Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof. Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco

Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño Fosa: 1 Muestra: 3

Carrera: Ingenieria Civil Coordenadas: E:465613,741 N:7677425,177

Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Excavacion: 2,50m. Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020

HUMEDAD HIGROSCOPICA, %Hh

MUESTRA TOTAL SECA, Pst. Suelo Húmedo + cápsula, P1 100,0 grs. Muestra total humedad, Pht 200,0 grs. Suelo Seco + cápsula, P2 94,3 grs. Agregado grueso, (Ret. Nº 4), A.G. 0,0 grs. Peso del Agua, Pa = P1-P2 Pasa tamiz Nº 4 húmedo, Mh. 5,7 grs. 200,0 grs. Peso de la cápsula, Pc. Pasa tamiz Nº 4 seco, Ms.

0,0 grs. Peso de suelo seco, Ps = P2-Pc. 94,3 grs.

Porcentaje de Humedad

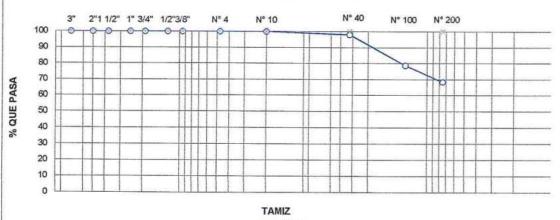
%Ms = Mh*100 %Hh :P1 - P2)*100 100+%Hh 6,0 %

(P2 - Pc) Muestra total seca, Pst.

%Hh: Pa*100 Pst = A.G.+Ms 188,6 grs.

Tamiz	Abertura	Peso Retenido	Peso Ret.	Acum.	% Que	I D OTO I	formo					
Tannz	mm.	grs.	grms.	%	Pasa	LIMITEL	LIMITE LÍQUIDO		LIMITE PLASTICO			
3"	75,00	75,00	75,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Cápsula o tara Nº	T-48	T-49	T-50	T-51
2"	50,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Suelo húmedo + tara	65,73	65,95	35,95	36,45		
1 1/2"	37,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Suelo seco + tara	55,85	55,67	33,00	33,45		
1"	25,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso del agua	9.88	10,28	2.95	3,00		
3/4"	19,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso de la tara	13,60	14,15	13,60	14,60		
1/2"	12,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso suelo seco	42,25	41,52	19,40	18,85		
3/8"	9,50	0,0	0,0	0,0	100,0	% de humedad, %h	23,38	24,76	15,21	15,92		
N°4	4,75	0,0	0,0	0,0	100,0	Numero de golpes	25,0	17.0				
N°10	2,000	0,0	0,0	0,0	100,0	LIMITE LIQUIDO, LL.				23,5		
N°40	0,425	3,7	3,7	2,0		LIMITE PLÁSTICO, LP.				15,6		
N°100	0,150	36,4	40,1	21,3	78,7	ÍNDICE DE PLASTICIDAD, IP = LL - LP				7,9		
N°200	0,075	19,7	59,8	31,7	68,3	HUMEDAD NATURAI				6,0		

CURVA GRANULOMETRICA



:OBSERVACIONES

OSCAR BOATHER OPAS Tec. Laboratorista de Suelos y Hormigones

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES

188,6 grs.

Cel 73391940

Email.: Laboratorio copas@hotmail.com

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email; Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ENSAYO DE CLASIFICACIÓN DE SUELOS

Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof.Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco

Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño

Carrera: Ingenieria Civil

Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho

Laboratorio: COPAS

Fosa: 1 Muestra: 4 Coordenadas: E:465613,741 N:7677425,177

MUESTRA TOTAL SECA, Pst.

Excavacion: 3,0m.

Muestra total humedad, Pht

Pasa tamiz Nº 4 húmedo, Mh.

Pasa tamiz Nº 4 seco, Ms.

Agregado grueso, (Ret. Nº 4), A.G.

Fecha: 30-09-2020

HUMEDAD HIGROSCÓPICA, %Hh

100,0 grs.
94,1 grs.
5,9 grs.
0,0 grs.
94,1 grs.

Porcentaje de Humedad %Hh : P1 - P2)*100

(P2 - Pc) %Hh: Pa*100

6,3 %

Muestra total seca, Pst. Pst = A.G.+Ms

%Ms = Mh*100100+%Hh

188,2 grs.

200,0 grs.

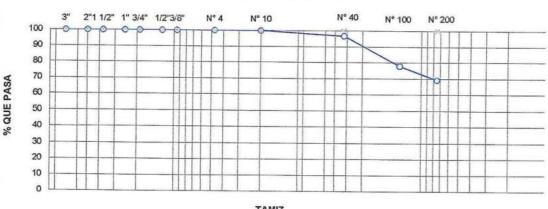
200,0 grs.

188,2 grs.

0,0 grs.

Peso Ret. Acum.		Abertura Peso Retenido		
%	grms.	grs.	mm.	Tamiz
mm. grs. grms. % Pasa 75,00 0,0 0,0 0,0 100,0 Cápsula o tara N°	75,00	3"		
0.0	0,0	0,0	50,00	2"
0,0	0,0	0,0	37,50	1 1/2"
0,0	0,0	0,0	25,00	1"
0,0	0,0	0,0	19,00	3/4"
0,0	0.0	0,0	12,50	1/2"
0,0	0,0	0,0	9,50	3/8"
0.0	0,0	0,0	4,75	N°4
0,0	0,0	0,0	2,000	N°10
3.2	6.1	6,1	0,425	N°40
22,1	41.5	35,4	0,150	Nº100
30,8	58,0	16,5	0,075	N°200
The same of the sa	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 3,2 22,1 30,8	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 6,1 3,2 41,5 22,1	0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0	25,00 0,0 0,0 0,0 0,0 19,00 19,00 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0 0,0

CURVA GRANULOMETRICA



TAMIZ

-O-Muestra

:OBSERVACIONES

OSCAROGRAMAN COPAS ! Tec. Laboratorista de Suelos y Hormipones

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES

Cel 73391940

Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf. 73391940 Email; Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ENSAYO DE CLASIFICACIÓN DE SUELOS

Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof.Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño Fosa: 2 Muestra: 1 Carrera: Ingenieria Civil Coordenadas: E:465596,438 N:7677416,472 Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Excavacion: 1,50m. Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020

HUMEDAD HIGROSCÓPICA, %Hh

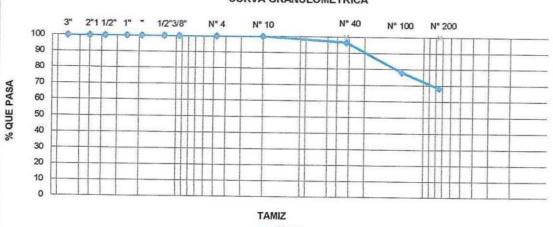
MUESTRA TOTAL SECA, Pst. Suelo Húmedo + cápsula, P1 100,0 grs. Muestra total humedad, Pht Suelo Seco + cápsula, P2 93,1 grs. Agregado grueso, (Ret. Nº 4), A.G. Peso del Agua, Pa = P1-P2 Pasa tamiz Nº 4 húmedo, Mh. 6,9 grs. Peso de la cápsula, Pc. Pasa tamiz Nº 4 seco, Ms. 0,0 grs. Peso de suelo seco, Ps = P2-Pc. 93,1 grs. Porcentaje de Humedad %Ms = Mh*100

%Hh : P1 - P2)*100 7.4 % 100+%Hh (P2 - Pc) Muestra total seca, Pst. %Hh :_

Pa*100 Pst = A.G.+Ms Ps

ANÁLISIS GRANULOMETRICO AASTHO T 11 Y T 27 LIMITES LIQUIDO Y PLASTICO AASTHO T 89 Y T 90 Peso Ret. Acum. Abertura Peso Retenido Tamiz % Que LIMITE LÍQUIDO LIMITE PLASTICO grms. Pasa 3" 75.00 0,0 0,0 0.0 100,0 Cápsula o tara Nº T-13 T-14 T-15 T-16 2" 50,00 0.0 00 0,0 100,0 Suelo húmedo + tara 62,30 60.11 35.00 34,65 1 1/2" 37,50 0.0 100,0 Suelo seco + tara 0,0 0,0 53.00 50,85 32,15 31,95 25,00 0,0 0.0 0,0 100,0 Peso del agua 9.30 9.26 2.85 2,70 3/4" 19,00 0,0 0.0 0,0 100,0 Peso de la tara 14,29 14,14 15,15 15,10 1/2" 12,50 0.0 0.0 0.0 100,0 Peso suelo seco 38,71 36.71 17,00 16.85 3/8" 9.50 0,0 0.0 100,0 % de humedad, %h 0.0 24.02 25.22 16,76 16,02 Nº4 4.75 0.0 0,0 0.0 100,0 Numero de golpes 28,0 19,0 Nº10 2,000 0.0 0.0 0,0 100,0 LIMITE LIQUIDO, LL. 24,4 Nº40 0,425 6,3 6.3 96,6 LIMITE PLÁSTICO, LP 3.4 16.4 Nº100 0,150 34.6 40,9 22,0 78,0 ÎNDICE DE PLASTICIDAD, IP = LL - LP 8,0 Nº200 0.075 18,6 59.5 32,0 68,0 HUMEDAD NATURAL 7,4 CLASIFICACION UNIFICADA: CL Arcillas inorganicas de mediana plasticidad, Color café claro.

CURVA GRANULOMETRICA



:OBSERVACIONES

OSCAR DAVISTO OPAS I Tec. Laboratorista de Suelos y Hormigones

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES

200,0 grs.

200,0 grs.

186,2 grs.

186,2 grs.

0,0 grs.

Cel 73391940

Email:: Laboratorio copasia hotmail.com

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ENSAYO DE CLASIFICACIÓN DE SUELOS

Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof.Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño Fosa: 2 Muestra: 2 Carrera: Ingenieria Civil Coordenadas: E:465596,438 N:7677416,472 Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Excavacion: 2,0m. Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020

HUMEDAD HIGROSCÓPICA, %Hh

MUESTRA TOTAL SECA, Pst. Suelo Húmedo + cápsula, P1 100,0 grs. Muestra total humedad, Pht 200,0 grs. Suelo Seco + cápsula, P2 93,0 grs. Agregado grueso, (Ret. Nº 4), A.G. 0,0 grs. Peso del Agua, Pa = P1-P2 Pasa tamiz N° 4 húmedo, Mh. 7,0 grs. 200,0 grs. Peso de la cápsula, Pc. 0,0 grs. Pasa tamiz Nº 4 seco, Ms. Peso de suelo seco, Ps = P2-Pc. 93,0 grs.

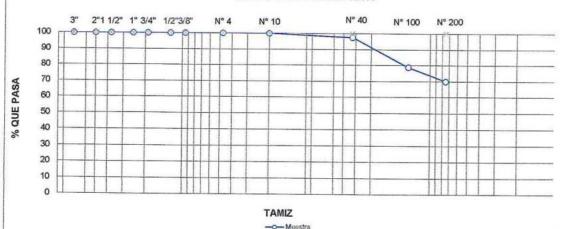
Porcentaje de Humedad %Ms = Mh*100 %Hh:P1-P2)*100 7,5 % 100+%Hh

(P2 - Pc) Muestra total seca, Pst.

%Hh: Pa*100 Pst = A.G.+Ms 186,0 grs.

Tamiz	Abertura	Abertura	Peso Retenido	Peso Ret	Acum.	% Que	LIMITES LIQUIDO				
Tanna	mm.	grs.	grms.	%	Pasa	LIMITEL	IQUIDO	- 1	LIMITE PLA	ASTICO	
3"	3" 75,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Cápsula o tara Nº	T-5	T-6	T-7	T-8	
2"	50,00	0,0	0,0	0,0		Suelo húmedo + tara	84,35	86,95	63,41	64,51	
1 1/2"	37,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Suelo seco + tara	79,00	80.51	62,30	63,24	
1"	25,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso del agua	5,35	6,44	1.11	1.27	
3/4"	19,00	0,0	0,0	0,0		Peso de la tara	56,43	54.34	55,07	55,15	
1/2"	12,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso suelo seco	22,57	26.17	7,23	8.09	
3/8"	9,50	0,0	0,0	0,0	100,0	% de humedad, %h	23,70	24.61	15,35	15,70	
Nº4	4,75	0,0	0,0	0.0		Numero de golpes	25.0	17,0		10,10	
Nº10	2,000	0,0	0,0	0,0		LIMITE LIQUIDO, LL.		17,0		23,6	
N°40	0,425	4,4	4,4	2,4		LIMITE PLÁSTICO, LP.				15,5	
N°100	0,150	34,9	39,3	21,1		ÎNDICE DE PLASTICIDAD, IP = LL - LP				8,1	
N°200	0,075	16,7	56.0	30,1		HUMEDAD NATURAL				7,5	

CURVA GRANULOMETRICA



:OBSERVACIONES

OSCAROBINED COPAS Tec. Laboratorista de Suelos y Hormigones

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES "COPAS"

186,0 grs.

Cel 73391940 Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ENSAYO DE CLASIFICACIÓN DE SUELOS

Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof.Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco

Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño

Fosa: 2 Muestra: 3 Carrera: Ingenieria Civil Coordenadas: E:465596,438 N:7677416,472

Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Excavacion: 2,50m. Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020

HUMEDAD HIGROSCÓPICA, %Hh

MUESTRA TOTAL SECA, Pst. Suelo Húmedo + cápsula, P1 100,0 grs. Muestra total humedad, Pht 200,0 grs. Suelo Seco + cápsula, P2 92,6 grs. Agregado grueso, (Ret. Nº 4), A.G. 0,0 grs. Peso del Agua, Pa = P1-P2 7,4 grs. Pasa tamiz N° 4 húmedo, Mh. 200,0 grs. Pasa tamiz N° 4 seco, Ms. Peso de la cápsula, Pc.

0,0 grs. Peso de suelo seco, Ps = P2-Pc.

92,6 grs. Porcentaje de Humedad

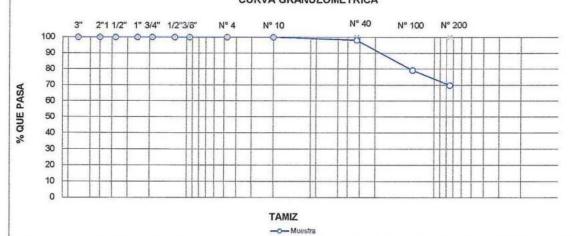
%Ms = Mh*100 %Hh :P1 - P2)*100 100+%Hh 8,0 %

(P2 - Pc) Muestra total seca, Pst.

%Hh: Pa*100 Pst = A.G.+Ms 185,2 grs.

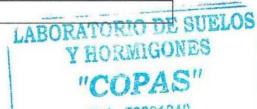
Tamiz	Abertura	Peso Retenido	Peso Ret. Acum.		% Que	LIMITE LÍQUIDO LIM			I D CEEE DI	IMITE PLASTICO	
	mm.	grs.	grms.	%	Pasa	LIMITEL	IQUIDO	- 1	LIMITE PLA	ASTICO	
3"	75,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Cápsula o tara Nº	T-37	T-38	T-39	T-40	
2"	50,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Suelo húmedo + tara	64,79	65,33	36,54	35,15	
1 1/2"	37,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Suelo seco + tara	55,15	55,30	33,45	32,30	
1"	25,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso del agua	9,64	10,03	3,09	2,85	
3/4"	19,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso de la tara	14,05	14,05	13,55	14,25	
1/2"	12,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso suelo seco	41,10	41,25	19,90	18,05	
3/8"	9,50	0,0	0,0	0,0	100,0	% de humedad, %h	23,45	24,32	15,53	15,79	
Nº4	4,75	0,0	0,0	0,0	100,0	Numero de golpes	29,0	20,0			
Nº10	2,000	0,0	0,0	0,0	100,0	LIMITE LIQUIDO, LL.				23,8	
N°40	0,425	3,3	3,3	1,8	98,2	LIMITE PLÁSTICO, LP.					
N°100	0,150	35,2	38,5	20,8	79,2	ÍNDICE DE PLASTICIDAD, IP = LL - LP				8,1	
N°200	0,075	17,6	56,1	30,3	69,7	HUMEDAD NATURAI				8,0	

CURVA GRANULOMETRICA



:OBSERVACIONES

OSCAR BAGINGOPAS ! Tec. Laboratorista de Suelos y Hormigones



185,2 grs.

Cel 73391940 Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ENSAYO DE CLASIFICACIÓN DE SUELOS

Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof. Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño Fosa: 2 Muestra: 4 Carrera: Ingenieria Civil Coordenadas: E:465596,438 N:7677416,472 Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Excavacion: 3.0m. Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020

HUMEDAD HIGROSCO	PICA, %Hh	MUESTRA TOTAL SEC	CA, Pst.
Suelo Húmedo + cápsula, P1	100,0 grs.	Muestra total humedad, Pht	200,0 grs.
Suelo Seco + cápsula, P2	92,1 grs.	Agregado grueso, (Ret. Nº 4), A.G.	0,0 grs.
Peso del Agua, Pa = P1-P2	7,9 grs.	Pasa tamiz N° 4 húmedo, Mh.	200,0 grs.
Peso de la cápsula, Pc.	0,0 grs.	Pasa tamiz Nº 4 seco, Ms.	
Peso de suelo seco, Ps = P2-Pc.	92,1 grs.	1.00	
Porcentaje de Humedad	N/ 107	%Ms = Mh*100	184,2 grs.
%Hh :P1 - P2)*100	8,6 %	100+%Hh	
(P2 - Pc)		Muestra total seca, Pst.	
%Hh: Pa*100		Pst = A.G.+Ms	184,2 grs.

Ps ANÁLISIS GRANULOMETRICO AASTHO T 11 Y T 27 LIMITES LIQUIDO Y PLASTICO AASTHO T 89 Y T 90 Abertura Peso Retenido Peso Ret. Acum. % Que Tamiz LIMITE LÍQUIDO LIMITE PLASTICO grms. 3" 75,00 0,0 0.0 0.0 100,0 Cápsula o tara Nº T-29 T-30 T-31 T-32 2" 50.00 0,0 0,0 0,0 100,0 Suelo húmedo + tara 60,22 59,60 23,05 23,15 1 1/2" 100,0 Suelo seco + tara 37,50 0,0 0,0 0.0 51,45 50.75 21,89 21,99 1" 25.00 0,0 0,0 0,0 100,0 Peso del agua 8,77 8,85 1.16 1.16 3/4" 19,00 0,0 0,0 0.0 100,0 Peso de la tara 14,09 14,15 14,22 14,28 1/2" 12.50 0.0 0.0 0,0 100,0 Peso suelo seco 37.36 36,60 7,67 7,71 3/8" 9.50 0,0 0,0 0,0 100,0 % de humedad, %h 23.47 15,05 24 18 15.12 Nº4 4.75 0.0 0.0 0.0 100,0 Numero de golpes 29,0 21,0 Nº10 2.000 0,0 0,0 0,0 LIMITE LIQUIDO, LL 23,8 Nº40 96.7 LIMITE PLÁSTICO, LP. 0,425 6.1 6.1 3.3 15,1 0,150 Nº100 37,1 43,2 23,5 76,5 INDICE DE PLASTICIDAD, IP = LL - LP 8,7 N°200 0,075 16,5 59,7 32,4 67,6 HUMEDAD NATURAL 8,6 CLASIFICACION UNIFICADA: CL Arcillas inorganicas de mediana plasticidad, Color café claro.

CURVA GRANULOMETRICA N° 40 N° 100 2"1 1/2" 1" 3/4" 1/2"3/8" Nº 4 N° 200 100 90 80 70 % QUE PASA 60 50 40 30 20 10 0 TAMIZ -C- Muestra

:OBSERVACIONES

OSCARDAVIB COPAS Tec. Laboratorista de Suelos y Hormigones

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES

"COPAS"

Cel 73391940

Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba - Bolivia

ENSAYO DE CLASIFICACIÓN DE SUELOS

Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof.Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco

Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño

Fosa: 3 Muestra: 1 Carrera: Ingenieria Civil Coordenadas: E:465591,483 N:7677383,444

Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Excavacion: 1,50m. Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020

HUMEDAD HIGROSCÓPICA, %Hh

MUESTRA TOTAL SECA, Pst. Suelo Húmedo + cápsula, P1 100,0 grs. Muestra total humedad, Pht 200,0 grs. Suelo Seco + cápsula, P2 94,5 grs. Agregado grueso, (Ret. Nº 4), A.G. 0,0 grs. Peso del Agua, Pa = P1-P2 Pasa tamiz Nº 4 húmedo, Mh. 5,5 grs. 200,0 grs. Peso de la cápsula, Pc. 0,0 grs. Pasa tamiz Nº 4 seco, Ms.

Peso de suelo seco, Ps = P2-Pc. 94,5 grs.

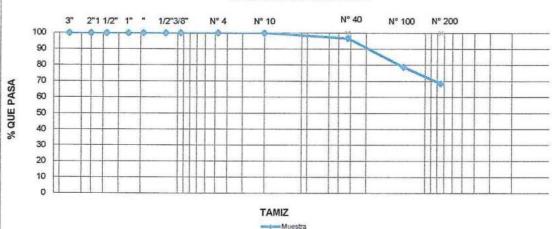
Porcentaje de Humedad

%Ms = Mh*100 %Hh : P1 - P2)*100 5,8 % 100+%Hh (P2 - Pc) Muestra total seca, Pst.

%Hh: Pa*100 Pst = A.G.+Ms 189,0 grs.

Tamiz	Abertura	Peso Retenido	Peso Ret. Acum.		% Que	LIMITE LÍQUIDO LIMITE P				
	mm.	grs.	grms.	%	% Pasa	LIMITEL	IQUIDO		LIMITE PLA	ASTICO
3"	75,00	0,0	0 0,0 0,0 100,0 Cáps	Cápsula o tara Nº	T-1	T-2	T-3	T-4		
2"	50,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Suelo húmedo + tara	61,36	64,59	34,22	33,95
1 1/2"	37,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Suelo seco + tara	52,30	54,65	31,35	31,30
1"	25,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso del agua	9,06	9,94	2,87	2,65
3/4"	19,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso de la tara	14,00	14,02	13,09	14,04
1/2"	12,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso suelo seco	38,30	40,63	18,26	17.26
3/8"	9,50	0,0	0,0	0,0	100,0	% de humedad, %h	23,66	24,46	15,72	15,35
N°4	4,75	0,0	0,0	0,0	100,0	Numero de golpes	30,0	20,0		
Nº10	2,000	0,0	0,0	0,0	100,0	LIMITE LIQUIDO, LL.				24,0
N°40	0,425	6,1	6,1	3,2	96,8	LIMITE PLÁSTICO, LP.				
N°100	0,150	33,9	40,0	21,2	78,8	ÍNDICE DE PLASTICIDAD, IP = LL - LP				
N°200	0,075	19,5	59,5	31,5	68,5	HUMEDAD NATURAI				8,5 5,8

CURVA GRANULOMETRICA



:OBSERVACIONES

OSCAR PRANTE COPAS Tec. Laboratorista de Suelos y Hormigones



189,0 grs.

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ENSAYO DE CLASIFICACIÓN DE SUELOS

Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof.Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco

Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño Fosa: 3 Muestra: 2

Carrera: Ingenieria Civil Coordenadas: E:465591,483 N:7677383,444

Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Excavacion: 2,0m. Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020

HUMEDAD HIGROSCOPICA, %Hh

MUESTRA TOTAL SECA, Pst. Suelo Húmedo + cápsula, P1 Muestra total humedad, Pht 100,0 grs. 200,0 grs.

Suelo Seco + cápsula, P2 Agregado grueso, (Ret. Nº 4), A.G. 94,3 grs. 0,0 grs. Peso del Agua, Pa = P1-P2 5,7 grs. Pasa tamiz N° 4 húmedo, Mh. 200,0 grs. Peso de la cápsula, Pc. Pasa tamiz Nº 4 seco, Ms.

0,0 grs. Peso de suelo seco, Ps = P2-Pc. 94,3 grs.

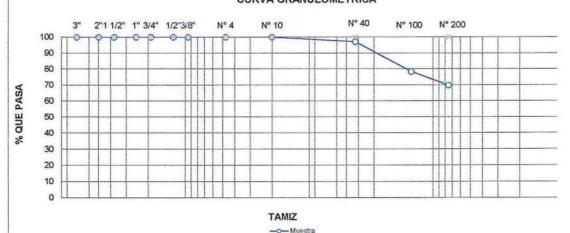
%Ms = Mh*100 Porcentaje de Humedad 188,6 grs.

100+%Hh %Hh :P1 - P2)*100 6,0 %

(P2 - Pc) Muestra total seca, Pst. %Hh: Pa*100 Pst = A.G.+Ms 188,6 grs.

Tamiz	Abertura	Peso Retenido grs.	Peso Ret. Acum.		% Que	LIMITE LÍQUIDO			LIMITE PLA	erico
	mm.		grms.	%	Pasa	LIMITEL	Odiopi	-	LIMITE PLA	istico
3"	75,00	0,0	0,0	0,0	0,0 100,0	Cápsula o tara Nº	T-21	T-22	T-23	T-24
2"	50,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Suelo húmedo + tara	61,00	61,66	31,15	32,33
1 1/2"	37,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Suelo seco + tara	52,10	52,41	28,95	29,95
1"	25,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso del agua	8,90	9,25	2,20	2,38
3/4"	19,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso de la tara	14,30	15,00	15,10	14,55
1/2"	12,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso suelo seco	37,80	37,41	13,85	15,40
3/8"	9,50	0,0	0,0	0,0	100,0	% de humedad, %h	23,54	24,73	15,88	15,45
N°4	4,75	0,0	0,0	0,0	100,0	Numero de golpes	29,0	20,0		
N°10	2,000	0,0	0,0	0,0	100,0	LIMITE LIQUIDO, LL.				24,0
N°40	0,425	5,5	5,5	2,9	97,1	LIMITE PLÂSTICO, LP.				
N°100	0,150	35,2	40,7	21,6	78,4	ÍNDICE DE PLASTICIDAD, IP = LL - LP				8,4
N°200	0,075	16,4	57,1	30,3	69,7	HUMEDAD NATURAL				6,0

CURVA GRANULOMETRICA



:OBSERVACIONES

OSCAR DAYUR COPAS Tec. Laboratorista de Suelos y Hormipones

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES

Cel 73391940 Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email; Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ENSAYO DE CLASIFICACIÓN DE SUELOS

Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof.Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco

Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño Fosa: 3 Muestra: 3

Carrera: Ingenieria Civil Coordenadas: E:465591,483 N:7677383,444

Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Excavacion: 2,50m. Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020

HUWIEDAD HIGROSCO	PICA, %Hh	MUESTRA TOTAL SEC	CA. Pst.
Suelo Húmedo + cápsula, P1	100,0 grs.	Muestra total humedad, Pht	200,0 grs.
Suelo Seco + cápsula, P2	94,3 grs.	Agregado grueso, (Ret. Nº 4), A.G.	0,0 grs.
Peso del Agua, Pa = P1-P2	5,7 grs.	Pasa tamiz N° 4 húmedo, Mh.	200,0 grs.
Peso de la cápsula, Pc.	0,0 grs.	Pasa tamiz N° 4 seco, Ms.	200,0 9.0.

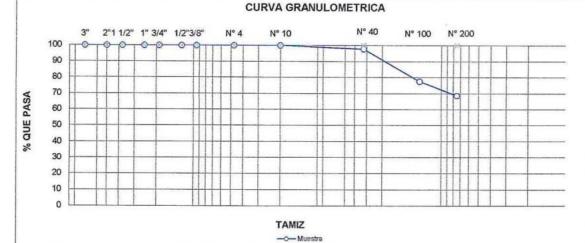
Peso de suelo seco, Ps = P2-Pc. 9,0 grs.

Porcentaje de Humedad %Ms = Mh*100 188,6 grs. %Hh : P1 - P2)*100 6,0 % 100+%Hh

(P2 - Pc) Muestra total seca, Pst.

%Hh: Pa*100 Pst = A.G.+Ms 188,6 grs.

Tamiz	Abertura	Peso Retenido	Peso Ret. Acum.		% Que	LIMITES LIQUIDO Y PLASTICO AASTHO T 8				
	mm.	grs.	grms.	%	Pasa	LIMITE L	IQUIDO	- 1	LIMITE PLA	ASTICO
3"	75,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Cápsula o tara Nº	T-41	T-42	T-43	T-44
2"	50,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Suelo húmedo + tara	65,11	64,57	35,19	34,95
1 1/2"	37,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Suelo seco + tara	55,41	54,65	32,35	32,10
1"	25,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso del agua	9,70	9,92	2,84	2,85
3/4"	19,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso de la tara	14,50	14,40	13.60	13,70
1/2"	12,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso suelo seco	40,91	40,25	18,75	18,40
3/8"	9,50	0,0	0,0	0,0	100,0	% de humedad, %h	23,71	24,65	15.15	15,49
N°4	4,75	0,0	0,0	0,0	100,0	Numero de golpes	30,0	20,0		
Nº10	2,000	0,0	0,0	0,0	100,0	LIMITE LIQUIDO, LL.				24,1
N°40	0,425	4,3	4,3	2,3		LIMITE PLÁSTICO, LP.				
Nº100	0,150	38,1	42,4	22,5	77,5	ÎNDICE DE PLASTICIDAD, IP = LL - LP				15,3 8,8
N°200	0,075	17,0	59,4	31.5		HUMEDAD NATURAL				6,0



:OBSERVACIONES

OSCHROBAND COPAS Tec. Laboratorista de Suelos y Hormigones



Cel 73391940 Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ENSAYO DE CLASIFICACIÓN DE SUELOS

Proyecto: Diseño Estructural Construccion Unidad Educativa Prof.Rebeca Aguirre Comunidad Tiguipa-Villa Montes-Gran Chaco

Estudiante: Daniel Eduardo Quentasi Avendaño

Fosa: 3 Muestra: 4 Carrera: Ingenieria Civil

Coordenadas: E:465591,483 N:7677383,444 Universidad Autonoma: Juan Misael Saracho Excavacion: 3,0m.

Laboratorio: COPAS Fecha: 30-09-2020

HUMEDAD HIGROSCÓPICA, %Hh

Suelo Húmedo + cápsula, P1 100,0 grs. Suelo Seco + cápsula, P2 94,1 grs. Peso del Agua, Pa = P1-P2 5,9 grs. Peso de la cápsula, Pc. 0,0 grs.

Peso de suelo seco, Ps = P2-Pc. 9,0 grs.

Porcentaje de Humedad 6,3 %

%Hh :P1 - P2)*100 (P2 - Pc)

Ps

%Hh: Pa*100

MUESTRA TOTAL SECA, Pst.

Muestra total humedad, Pht 200,0 grs. Agregado grueso, (Ret. Nº 4), A.G. 0,0 grs. Pasa tamiz Nº 4 húmedo, Mh. 200,0 grs.

Pasa tamiz Nº 4 seco, Ms.

%Ms = Mh*100 100+%Hh 188,2 grs.

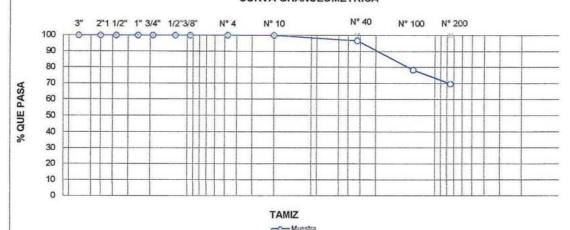
Muestra total seca, Pst.

Pst = A.G.+Ms

188,2 grs.

ANÁLI	SIS GRANU	LOMETRIC	DAASTHO	T 11 Y	T 27	LIMITES LIQUIDO Y PLASTICO AASTHO T 89				9 Y T 90
Tamiz	Abertura	Peso Retenido	Peso Ret	Peso Ret. Acum.		LIMITE L	t Darrer Dr	LIMITE PLASTICO		
Tamic	mm.	grs.	grms.	%	Pasa	LIMITEL	IQUIDO		LIMITE PLA	ASTICO
3"	75,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Cápsula o tara Nº	T-21	T-22	T-23	T-24
2"	50,00	0,0	0,0	0,0		Suelo húmedo + tara	69,15	65,75	36,95	34,55
1 1/2"	37,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Suelo seco + tara	58,75	55,85	34,15	32,00
1"	25,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso del agua	10,40	9,90	2,80	2,55
3/4"	19,00	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso de la tara	14.30	15,00	15,10	14,55
1/2"	12,50	0,0	0,0	0,0	100,0	Peso suelo seco	44,45	40,85	19,05	17.45
3/8"	9,50	0,0	0,0	0,0	100,0	% de humedad, %h	23,40	24.24	14.70	14.61
N°4	4,75	0,0	0,0	0,0	100,0	Numero de golpes	27.0	19,0		
N=10	2,000	0,0	0,0	0,0	100,0	LIMITE LIQUIDO, LL.				23,5
Nº40	0,425	6,3	6,3	3,3	96,7	LIMITE PLASTICO, L	Ρ.			14,7
Nº100	0,150	34,5	40,8	21,7	78,3	ÍNDICE DE PLASTICI		8,9		
N°200	0,075	16,3	57,1	30,3	69,7	HUMEDAD NATURAL				6,3
LASIFICAC	ION UNIFICA	DA:	CL		Arcillas inc	organicas de mediana plas	sticidad, Col	or café cla	ro.	

CURVA GRANULOMETRICA



:OBSERVACIONES

OSCAR BATTO COPAS ! Tec. Laboratorista de Suelos y Hormigones

ABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES

Cel 73391940

Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES "COPAS"

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email; Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

ESTUDIO GEOTECNICO

PROYECTO: DISEÑO ESTRUCTURAL CONSTRUCCION "UNIDAD EDUCATIVA PROF. REBECA AGUIRRE"COMUNIDAD TIGUIPA-VILLA MONTES-GRAN CHACO

INDICE DE ANEXOS

ANEXO 3: REGISTRO FOTOGRAFICO

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES "COPAS"

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia

FOSA-1





PIO DE SUELOS Y HORMIGONES

Cel 73391940

Email.: Laboratorio ecun an netrali com

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES "COPAS"

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba - Bolivia





Cel 73391940
Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES "COPAS"

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba - Bolivia

FOSA-2





LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES

"COPAS"

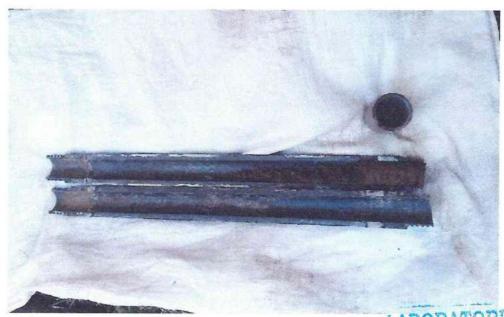
Cel 73391940
Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES "COPAS"

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email:Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia





LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES

Cel 73391940
Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES "COPAS"

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email; Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba - Bolivia

FOSA-3





EABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES

"COPAS"

Cel 73391940

Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES "COPAS"

Ubicación: Calle Argentina E/ 13 y 14 Telf.73391940 Email;Laboratorio_copas@hotmail.com.

Yacuiba · Bolivia





LABORATORIO DE SUELOS Y HORMIGONES

"COPAS"

Cel 73391940

Email.: Laboratorio_copas@hotmail.com

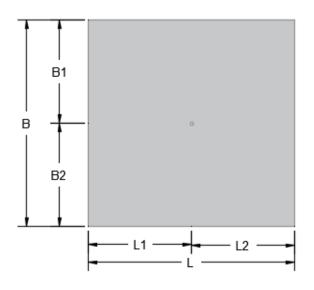
VERIFICACIÓN DE ASENTAMIENTO POR BLOQUE

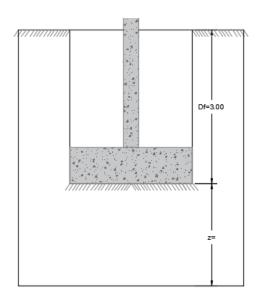
Asentamiento elástico. - tiene lugar durante o después de la construcción de la estructura.

a) Cálculo del Asentamiento En El Bloque Inferior

Seccion de Zapata = $2,4m \times 2,4m$

Figura: Zapata de H°A°





Fuente: Elaboración propia

carga = 640,7KN

$$q_o = \frac{640.7}{2.4 * 2.4} = 111.23 \frac{KN}{m^2}$$

Datos:

Z=5 m

$$B_1 = B_2 = \frac{B}{2} = \frac{2.4}{2} = 1.2m$$
 $L_1 = L_2 = \frac{L}{2} = \frac{2.4}{2} = 1.2 m$
$$m = \frac{B_1}{2} = \frac{B_2}{2} = \frac{1.2}{2} = 0.6$$

$$n = \frac{L_1}{2} = \frac{L_2}{2} = \frac{1,2}{2} = 0,6$$

De la tabla 5,2 para m=0,6 y n= 0,6 el valor de I=0,10688

$$\Delta \sigma = q * (4 * 0.10688) = 47.55 \frac{KN}{m^2}$$

Incremento de esfuerzo

$$\Delta \sigma = 47,55 \, \frac{\rm KN}{\rm m^2}$$

$$q_{\rm T} = q_{\rm o} + \Delta \sigma = 111,23 + 47,55$$

$$q_{\rm o} = 158,72 \, \frac{\rm KN}{\rm m^2}$$

Coeficiente de poisson μ_s para arena limosa

$$\mu_{S} = 0, 3$$

$$E_S = 20000 \frac{KN}{m^2}$$

$$I_S = F_1 + \frac{1 - 2u}{1 - u} F_2$$
 Factor de forma

Para el cálculo de asentamiento en el centro de la alimentación

$$\propto = 4$$

$$m = \frac{B}{L} = \frac{2.4}{2.4} = 1$$

$$n = \frac{Z}{\left(\frac{L}{2}\right)} = \frac{5}{\left(\frac{2,4}{2}\right)} = 4,167$$

de tabla 5,8 se obtiene valor de F_1

n	F1
4	0,408
4,167	X
4,25	0,417

$$\frac{x - 0,408}{4,167 - 4} = \frac{0,408 - 0,417}{4 - 4,25}$$

$$x = 0.414$$
 $\Rightarrow F_1 = 0.414$

De Tabla 5,9 se obtiene el valor de F₂

n	F2
4	0,037
4,167	X
4,25	0,036

$$\frac{x - 0,037}{4,167 - 4} = \frac{0,037 - 0,036}{4 - 4,25}$$

$$x = 0.0363$$

$$F_2 = 0.0363$$

$$I_S = 0.414 + \frac{1 - 2(0.3)}{1 - 0.3} * 0.0363 = 0.435$$

de tabla $5,\!10$ se obtiene el factor de profundidad If

$$\frac{L}{B} = \frac{2.4}{2.4} = 1$$

$$\frac{D_f}{L} = \frac{3}{2,4} = 1,25$$

$$I_f = 0.65$$

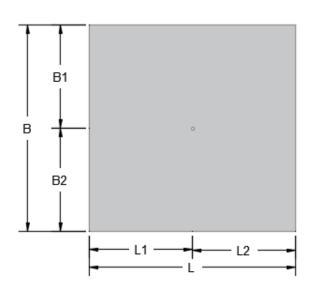
$$\delta_c = 158,78 (4*1,2) * \frac{1-0,3^2}{20000 \frac{KN}{m^2}} * 0,435 * 0,65$$

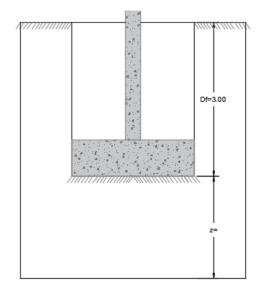
$$\delta_c = 0.0098 \quad m = 0.98 \ cm = 9.8 \ mm$$

El asentamiento en el centro de la zapata para el bloque inferior es de 9.8 mm

b) Calculo de asentamiento en el Bloque Central

Figura: Zapata de H°





Fuente: Elaboración propia

Incremento de esfuerzo vertical

Datos:

N= 474,65 KN

L= 2,80 m

B = 2,80 m

$$q_0 = \frac{N}{BxL} = \frac{474,65 \, KN}{2.8 \, m * 2.8 \, m}$$

$$q_0 = 60,54 \frac{KN}{m^2}$$

z = 5 m

$$B_1 = B_2 = \frac{B}{2} = \frac{2,8m}{2} = 1,4 m$$

$$L_1 = L_2 = \frac{L}{2} = \frac{2,8m}{2} = 1,4 m$$

$$m = \frac{B_1}{2} = \frac{B_2}{2} \frac{1.4}{5} = 0.28$$

$$n = \frac{L_1}{2} = \frac{L_2}{2} = \frac{1.4}{5} = 0.28$$

De la tabla 5,2 para m = 0.28 y n = 0.28 el valor de I = 0.03735

$$\Delta \sigma = q_o \ 4 I = 60,54(4)(0,03735)$$

$$\Delta\sigma=9,044~\frac{KN}{m^2}$$

$$q_T = 60,54 \frac{KN}{m^2} + 9,044 \frac{KN}{m^2} = 69,584 \frac{KN}{m^2}$$

$$\mu = 0.3$$

$$Es = 20000 \, \frac{KN}{m^2}$$

Para el cálculo del asentamiento en el centro de la zapata

 $\propto = 4$

$$m = \frac{L}{B} = \frac{2,8 \ m}{2,8 \ m} = 1$$

$$n = \frac{z}{\left(\frac{L}{2}\right)} = \frac{5}{\left(\frac{2.8}{2}\right)} = 3.57$$

De la tabla 5,8 se obtiene el valor de F₁

n F_1

$$\frac{x - 0,388}{3,57 - 3,50} = \frac{0,388 - 0,399}{3,50 - 3,75}$$

$$F_1 = 0.391$$

De tabla 5,9 se obtiene el valor de F2

 $n F_1$

3,50 0,042
$$\frac{x - 0,042}{3,57 - 3,50} = \frac{0,042 - 0,040}{3,50 - 3,75}$$

$$F_1 = 0.04144$$

$$I_s = 0.391 + \frac{1 - 2(0.3)}{1 - 0.3} * 0.04144 = 0.415$$

De la tabla 5,10 se obtiene el $I_f = factor de profundidad$

$$\frac{D_f}{L} = \frac{3}{2.8} = 1.07$$
 $\frac{L}{B} = \frac{2.8 \text{ m}}{2.8 \text{ m}} = 1$

If=0.65

$$\delta_c = q \; (\alpha * \beta) \frac{1 - \mu_s^2}{\varepsilon_S} I_S I_f$$

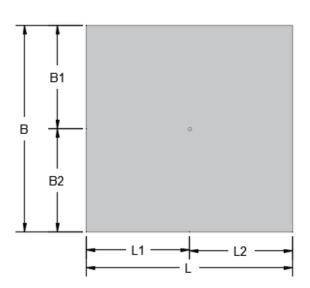
$$\delta_c = 69,584 (4 * 1,4) \frac{1 - 0,3^2}{20000} 0,415 * 0,65$$

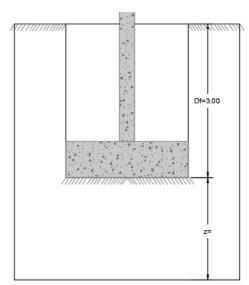
$$\delta_c = 0.00478 \; m = 0.478 cm = 4.78 \; mm$$

El asentamiento en el bloque central es de 4,78 mm

c) Cálculo de asentamiento en el Bloque Inferior

Figura: Zapata de H°A°





Fuente: Elaboración propia Incremento de esfuerzo vertical

$$N = 556,74 \text{ KN}$$

$$B = 2,40 \text{ m}$$

$$L= 2,40 \text{ m}$$

$$q = \frac{556,74 \text{ KN}}{2,4 \text{ m x } 2,4 \text{ m}} = 96,66 \frac{\text{KN}}{\text{m}^2}$$

$$B_1 = B_2 = \frac{B}{2} = \frac{2,9m}{2} = 1,2 m$$

$$L_1 = L_2 = \frac{L}{2} = \frac{2,4m}{2} = 1,2 m$$

$$m = \frac{1,2}{5} = 0,24$$

$$n = \frac{1,2}{5} = 0,24$$

De tabla 5,2 para m = 0.24 y n = 0.24 el valor de I = 0.018

$$\Delta \sigma = q4I = 96,66 * (4) * (0,018) = 6,959 \frac{KN}{m^2}$$

$$q_T = 96,66 \frac{KN}{m^2} + 6,959 \frac{KN}{m^2}$$

$$q_T = 103,62 \ \frac{KN}{m^2}$$

$$\mu = 3$$

$$E_s = 20000 \frac{KN}{m^2}$$

Para el cálculo del asentamiento en el centro de la zapata

$$\propto = 4$$

$$m = \frac{a}{b} = \frac{2.4 \ m}{2.4 \ m} = 1$$

$$n = \frac{z}{\left(\frac{a}{2}\right)} = \frac{5}{\left(\frac{2,4}{2}\right)} = 4,167$$

De la tabla 5,8 se obtiene el valor de F₁

n
$$F_1$$

$$\frac{x - 0,408}{4,167 - 4} = \frac{0,048 - 0,417}{4 - 4,25}$$

$$F_1 = 0.414$$

De la tabla 5,9 se obtiene el valor de F₂

n F₂
4 0,037
$$\frac{x - 0,37}{4,167 - 4} = \frac{0,037 - 0,036}{4 - 4,25}$$
4,167 x
$$F_2 = 0,03633$$

$$I_s = 0.414 + \frac{1 - 2(0.3)}{1 - 0.3} * 0.03633 = 0.435$$

De la tabla 5,10 se obtiene el $I_f = factor de profundidad$

$$\frac{D_f}{a} = \frac{3}{2.4} = 1.25$$
 $\frac{B}{L} = \frac{2.4 \text{ m}}{2.4 \text{ m}} = 1$

$$I_f = 0.65$$

$$\delta_c = q (\alpha * \beta) \frac{1 - \mu_s^2}{\varepsilon_S} I_S I_f$$

$$\delta_c = 103,62 \ (4*1,4) \frac{1-0,3^2}{20000} \ 0,435*0,65$$

$$\delta_c = 0.0064 \ m = 6.4 \ mm$$

El asentamiento del bloque superior es de 6,4 mm

Tabla de resultado de asentamiento por bloque

Bloque superior	Bloque central	Bloque inferior
9,8 mm	4,78 mm	6,4 mm

Fuente: Elaboración propia

TABLAS PARA VERIFICACIÓN DE ESTÚDIO DE SUELO

Tabla de Factores de capacidad de carga de Terzaghi — ecuaciones (3.4), (3.5) y (3.6). De Kumbhojkar (1993).

Tabla 3.1 Factores de capacidad de carga de Terzaghi — ecuaciones (3.4), (3.5) y (3.6). De Kumbhojkar (1993).

φ'	N _c	N _q	Nγª	φ′	N _c	N _q	Nγª
0	5.70	1.00	0.00	26	27.09	14.21	9.84
1	6.00	1.10	0.01	27	29.24	15.90	11.60
2	6.30	1.22	0.04	28	31.61	17.81	13.70
3	6.62	1.35	0.06	29	34.24	19.98	16.18
4	6.97	1.49	0.10	30	37.16	22.46	19.13
5	7.34	1.64	0.14	31	40.41	25.28	22.65
6	7.73	1.81	0.20	32	44.04	28.52	26.87
7	8.15	2.00	0.27	33	48.09	32.23	31.94
8	8.60	2.21	0.35	34	52.64	36.50	38.04
9	9.09	2.44	0.44	35	57.75	41.44	45.41
10	9.61	2.69	0.56	36	63.53	47.16	54.36
11	10.16	2.98	0.69	37	70.01	53.80	65.27
12	10.76	3.29	0.85	38	77.50	61.55	78.61
13	11.41	3.63	1.04	39	85.97	70.61	95.03
14	12.11	4.02	1.26	40	95.66	81.27	115.31
15	12.86	4.45	1.52	41	106.81	93.85	140.51
16	13.68	4.92	1.82	42	119.67	108.75	171.99
17	14.60	5.45	2.18	43	134.58	126.50	211.56
18	15.12	6.04	2.59	44	151.95	147.74	261.60
19	16.56	6.70	3.07	45	172.28	173.28	325.34
20	17.69	7.44	3.64	46	196.22	204.19	407.11
21	18.92	8.26	4.31	47	224.55	241.80	512.84
22	20.27	9.19	5.09	48	258.28	287.85	650.67
23	21.75	10.23	6.00	49	298.71	344.63	831.99
24	23.36	11.40	7.08	50	347.50	415.14	1072.80
25	25.13	12.72	8.34				

^aDe Kumbhojkar (1993).

Tablas de Factores de capacidad de carga para Meyerhof y Hansen

φ'	N.	N _q	N _T	φ'	Ne	Nq	N,
0	5.14	1.00	0.00	23	18.05	8.66	8.20
1	5.38	1.09	0.07	24	19.32	9.60	9.44
2	5.63	1.20	0.15	25	20.72	10.66	10.88
3	5.90	1.31	0.24	26	22.25	11.85	12.54
4	6.19	1.43	0.34	27	23.94	13.20	14.47
5	6.49	1.57	0.45	28	25.80	14.72	16.72
6	6.81	1.72	0.57	29	27.86	16.44	19.34
7	7.16	1.88	0.71	30	30.14	18.40	22.40
8	7.53	2.06	0.86	31	32.67	20.63	25.99
9	7.92	2.25	1.03	32	35.49	23.18	30.22
0	8.35	2.47	1.22	33	38.64	26.09	35.19
1	8.80	2.71	1.44	34	42.16	29.44	41.06
2	9.28	2.97	1.69	35	46.12	33.30	48.03
3	9.81	3.26	1.97	36	50.59	37.75	56.31
4	10.37	3.59	2.29	37	55.63	42.92	66.19
5	10.98	3.94	2.65	38	61.35	48.93	78.03
6	11.63	4.34	3.06	39	67.87	55.96	92.25
7	12.34	4.77	3.53	40	75.31	64.20	109.41
8	13.10	5.26	4.07	41	83.86	73.90	130.22
9	13.93	5.80	4.68	42	93.71	85.38	155.5
ó	14.83	6.40	5.39	43	105.11	99.02	186.5
ı	15.82	7.07	6.20	44	118.37	115.31	224.6
2	16.88	7.82	7.13	45	133.88	134.88	271.7

Fuente: ing-cimentaciones-braja-das

TABLA PARA CÁLCULO DE ASENTAMIENTOS

Tabla variación del valor de influencia I

						ı	1					
m	0.1	0.2	0.3	0.4	0.5	0.6	0.7	0.8	0.9	1.0	1.2	1.4
0.1	0.00470	0.00917	0.01323	0.01678	0.01978	0.02223	0.02420	0.02576	0.02698	0.02794	0.02926	0.0300
0.2	0.00917	0.01790	0.02585	0.03280	0.03866	0.04348	0.04735	0.05042	0.05283	0.05471	0.05733	0.0589
0.3	0.01323	0.02585	0.03735	0.04742	0.05593	0.06294	0.06858	0.07308	0.07661	0.07938	0.08323	0.0856
0.4	0.01678	0.03280	0.04742	0.06024	0.07111	0.08009	0.08734	0.09314	0.09770	0.10129	0.10631	0.109
0.5	0.01978	0.03866	0.05593	0.07111	0.08403	0.09473	0.10340	0.11035	0.11584	0.12018	0.12626	0.1300
0.6	0.02223	0.04348	0.06294	0.08009	0.09473	0.10688	0.11679	0.12474	0.13105	0.13605	0.14309	0.1474
0.7	0.02420	0.04735	0.06858	0.08734	0.10340	0.11679	0.12772	0.13653	0.14356	0.14914	0.15703	0.1619
0.8	0.02576	0.05042	0.07308	0.09314	0.11035	0.12474	0.13653	0.14607	0.15371	0.15978	0.16843	0.1738
0.9	0.02698	0.05283	0.07661	0.09770	0.11584	0.13105	0.14356	0.15371	0.16185	0.16835	0.17766	0.1835
1.0	0.02794	0.05471	0.07938	0.10129	0.12018	0.13605	0.14914	0.15978	0.16835	0.17522	0.18508	0.1913
1.2	0.02926	0.05733	0.08323	0.10631	0.12626	0.14309	0.15703	0.16843	0.17766	0.18508	0.19584	0.202
1.4	0.03007	0.05894	0.08561	0.10941	0.13003	0.14749	0.16199	0.17389	0.18357	0.19139	0.20278	0.2102
1.6	0.03058	0.05994	0.08709	0.11135	0.13241	0.15028	0.16515	0.17739	0.18737	0.19546	0.20731	0.215
1.8	0.03090	0.06058	0.08804	0.11260	0.13395	0.15207	0.16720	0.17967	0.18986	0.19814	0.21032	0.2183
2.0	0.03111	0.06100	0.08867	0.11342	0.13496	0.15326	0.16856	0.18119	0.19152	0.19994	0.21235	0.2205
2.5	0.03138	0.06155	0.08948	0.11450	0.13628	0.15483	0.17036	0.18321	0.19375	0.20236	0.21512	0.2236
3.0	0.03150	0.06178	0.08982	0.11495	0.13684	0.15550	0.17113	0.18407	0.19470	0.20341	0.21633	0.2249
4.0	0.03158	0.06194	0.09007	0.11527	0.13724	0.15598	0.17168	0.18469	0.19540	0.20417	0.21722	0.2260
5.0	0.03160	0.06199	0.09014	0.11537	0.13737	0.15612	0.17185	0.18488	0.19561	0.20440	0.21749	0.2263
6.0	0.03161	0.06201	0.09017	0.11541	0.13741	0.15617	0.17191	0.18496	0.19569	0.20449	0.21760	0.2264
8.0	0.03162	0.06202	0.09018	0.11543	0.13744	0.15621	0.17195	0.18500	0.19574	0.20455	0.21767	0.226
0.0	0.03162	0.06202	0.09019	0.11544	0.13745	0.15622	0.17196	0.18502	0.19576	0.20457	0.21769	0.2265
00	0.03162	0.06202	0.09019	0.11544	0.13745	0.15623	0.17197	0.18502	0.19577	0.20458	0.21770	0.2265

Tabla 5.2 (Continuación)

		<u>n</u>									
m	1.6	1.8	2.0	2.5	3.0	4.0	5.0	6.0	8.0	10.0	96
0.1	0.03058	0.03090	0.03111	0.03138	0.03150	0.03158	0.03160	0.03161	0.03162	0.03162	0.03162
0.2	0.05994	0.06058	0.06100	0.06155	0.06178	0.06194	0.06199	0.06201	0.06202	0.06202	0.06202
0.3	0.08709	0.08804	0.08867	0.08948	0.08982	0.09007	0.09014	0.09017	0.09018	0.09019	0.09019
0.4	0.11135	0.11260	0.11342	0.11450	0.11495	0.11527	0.11537	0.11541	0.11543	0.11544	0.11544
0.5	0.13241	0.13395	0.13496	0.13628	0.13684	0.13724	0.13737	0.13741	0.13744	0.13745	0.13745
0.6	0.15028	0.15207	0.15326	0.15483	0.15550	0.15598	0.15612	0.15617	0.15621	0.15622	0.15623
0.7	0.16515	0.16720	0.16856	0.17036	0.17113	0.17168	0.17185	0.17191	0.17195	0.17196	0.17197
0.8	0.17739	0.17967	0.18119	0.18321	0.18407	0.18469	0.18488	0.18496	0.18500	0.18502	0.18502
0.9	0.18737	0.18986	0.19152	0.19375	0.19470	0.19540	0.19561	0.19569	0.19574	0.19576	0.19577
1.0	0.19546	0.19814	0.19994	0.20236	0.20341	0.20417	0.20440	0.20449	0.20455	0.20457	0.20458
1.2	0.20731	0.21032	0.21235	0.21512	0.21633	0.21722	0.21749	0.21760	0.21767	0.21769	0.21770
1.4	0.21510	0.21836	0.22058	0.22364	0.22499	0.22600	0.22632	0.22644	0.22652	0.22654	0.22656
1.6	0.22025	0.22372	0.22610	0.22940	0.23088	0.23200	0.23236	0.23249	0.23258	0.23261	0.23263
1.8	0.22372	0.22736	0.22986	0.23334	0.23495	0.23617	0.23656	0.23671	0.23681	0.23684	0.23686
2.0	0.22610	0.22986	0.23247	0.23614	0.23782	0.23912	0.23954	0.23970	0.23981	0.23985	0.23987
2.5	0.22940	0.23334	0.23614	0.24010	0.24196	0.24344	0.24392	0.24412	0.24425	0.24429	0.24432
3.0	0.23088	0.23495	0.23782	0.24196	0.24394	0.24554	0.24608	0.24630	0.24646	0.24650	0.24654
4.0	0.23200	0.23617	0.23912	0.24344	0.24554	0.24729	0.24791	0.24817	0.24836	0.24842	0.24846
5.0	0.23236	0.23656	0.23954	0.24392	0.24608	0.24791	0.24857	0.24885	0.24907	0.24914	0.24919
6.0	0.23249	0.23671	0.23970	0.24412	0.24630	0.24817	0.24885	0.24916	0.24939	0.24946	0.24952
8.0	0.23258	0.23681	0.23981	0.24425	0.24646	0.24836	0.24907	0.24939	0.24964	0.24973	0.24980
10.0	0.23261	0.23684	0.23985	0.24429	0.24650	0.24842	0.24914	0.24946	0.24973	0.24981	0.24989
00	0.23263	0.23686	0.23987	0.24432	0.24654	0.24846	0.24919	0.24952	0.24980	0.24989	0.25000

^{*}Según Newmark, 1935.

Fuente: ing-cimentaciones-braja-das

Tabla coeficiente de poisson

17.5 Asentamiento de suelo arenoso: uso del factor de influencia de la deformación unitaria 523

Tipo de suelo	Módulo de elasticidad, E _s (MN/m ₂)	Doeficiente de Poisson, μs
Arena suelta	10-25	0.20-0.40
Arena semi-densa	15-30	0.25-0.40
Arena densa	35-55	0.30-0.45
Arena limosa	10-20	0.20-0.40
Arena y grava	70-170	0.15-0.35
Arcilla blanda	4-20	
Arcilla media	20-40	0.20-0.50
Arcilla dura	40-100	

Tabla de variación de F1 con m´y n´

Tabla 5.8 Variación de F_1 con m' y n'

					n	n'				
n'	1.0	1.2	1.4	1.6	1.8	2.0	2.5	3.0	3.5	4.0
0.25	0.014	0.013	0.012	0.011	0.011	0.011	0.010	0.010	0.010	0.010
0.50	0.049	0.046	0.044	0.042	0.041	0.040	0.038	0.038	0.037	0.037
0.75	0.095	0.090	0.087	0.084	0.082	0.080	0.077	0.076	0.074	0.074
1.00	0.142	0.138	0.134	0.130	0.127	0.125	0.121	0.118	0.116	0.115
1.25	0.186	0.183	0.179	0.176	0.173	0.170	0.165	0.161	0.158	0.157
1.50	0.224	0.224	0.222	0.219	0.216	0.213	0.207	0.203	0.199	0.197
1.75	0.257	0.259	0.259	0.258	0.255	0.253	0.247	0.242	0.238	0.235
2.00	0.285	0.290	0.292	0.292	0.291	0.289	0.284	0.279	0.275	0.271
2.25	0.309	0.317	0.321	0.323	0.323	0.322	0.317	0.313	0.308	0.305
2.50	0.330	0.341	0.347	0.350	0.351	0.351	0.348	0.344	0.340	0.336
2.75	0.348	0.361	0.369	0.374	0.377	0.378	0.377	0.373	0.369	0.365
3.00	0.363	0.379	0.389	0.396	0.400	0.402	0.402	0.400	0.396	0.392
3.25	0.376	0.394	0.406	0.415	0.420	0.423	0.426	0.424	0.421	0.418
3.50	0.388	0.408	0.422	0.431	0.438	0.442	0.447	0.447	0.444	0.441
3.75	0.399	0.420	0.436	0.447	0.454	0.460	0.467	0.458	0.466	0.464
4.00	0.408	0.431	0.448	0.460	0.469	0.476	0.484	0.487	0.486	0.484
4.25	0.417	0.440	0.458	0.472	0.481	0.484	0.495	0.514	0.515	0.515
4.50	0.424	0.450	0.469	0.484	0.495	0.503	0.516	0.521	0.522	0.522
4.75	0.431	0.458	0.478	0.494	0.506	0.515	0.530	0.536	0.539	0.539
5.00	0.437	0.465	0.487	0.503	0.516	0.526	0.543	0.551	0.554	0.554
5.25	0.443	0.472	0.494	0.512	0.526	0.537	0.555	0.564	0.568	0.569
5.50	0.448	0.478	0.501	0.520	0.534	0.546	0.566	0.576	0.581	0.584
5.75	0.453	0.483	0.508	0.527	0.542	0.555	0.576	0.588	0.594	0.597
6.00	0.457	0.489	0.514	0.534	0.550	0.563	0.585	0.598	0.606	0.609
6.25	0.461	0.493	0.519	0.540	0.557	0.570	0.594	0.609	0.617	0.621
6.50	0.465	0.498	0.524	0.546	0.563	0.577	0.603	0.618	0.627	0.632
6.75	0.468	0.502	0.529	0.551	0.569	0.584	0.610	0.627	0.637	0.643
7.00	0.471	0.506	0.533	0.556	0.575	0.590	0.618	0.635	0.646	0.653
7.25	0.474	0.509	0.538	0.561	0.580	0.596	0.625	0.643	0.655	0.662
7.50	0.477	0.513	0.541	0.565	0.585	0.601	0.631	0.650	0.663	0.671
7.75	0.480	0.516	0.545	0.569	0.589	0.606	0.637	0.658	0.671	0.680
8.00	0.482	0.519	0.549	0.573	0.594	0.611	0.643	0.664	0.678	0.688
8.25	0.485	0.522	0.552	0.577	0.598	0.615	0.648	0.670	0.685	0.695
8.50	0.487	0.524	0.555	0.580	0.601	0.619	0.653	0.676	0.692	0.703
8.75	0.489	0.527	0.558	0.583	0.605	0.623	0.658	0.682	0.698	0.710
9.00	0.491	0.529	0.560	0.587	0.609	0.627	0.663	0.687	0.705	0.716
9.25	0.493	0.531	0.563	0.589	0.612	0.631	0.667	0.693	0.710	0.723
9.50	0.495	0.533	0.565	0.592	0.615	0.634	0.671	0.697	0.716	0.719
9.75	0.496	0.536	0.568	0.595	0.618	0.638	0.675	0.702	0.721	0.735
10.00	0.498	0.537	0.570	0.597	0.621	0.641	0.679	0.707	0.726	0.740
20.00	0.529	0.575	0.614	0.647	0.677	0.702	0.756	0.797	0.830	0.858
50.00	0.548	0.598	0.640	0.678	0.711	0.740	0.803	0.853	0.895	0.931
100.00	0.555	0.605	0.649	0.688	0.722	0.753	0.819	0.872	0.918	0.956

Tabla 5.8 (Continuación)

					n	r'				
n'	4.5	5.0	6.0	7.0	8.0	9.0	10.0	25.0	50.0	100.0
0.25	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010	0.010
0.50	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036	0.036
0.75	0.073	0.073	0.072	0.072	0.072	0.072	0.071	0.071	0.071	0.071
1.00	0.114	0.113	0.112	0.112	0.112	0.111	0.111	0.110	0.110	0.110
1.25	0.155	0.154	0.153	0.152	0.152	0.151	0.151	0.150	0.150	0.150
1.50	0.195	0.194	0.192	0.191	0.190	0.190	0.189	0.188	0.188	0.188
1.75	0.233	0.232	0.229	0.228	0.227	0.226	0.225	0.223	0.223	0.223
2.00	0.269	0.267	0.264	0.262	0.261	0.260	0.259	0.257	0.256	0.256
2.25	0.302	0.300	0.296	0.294	0.293	0.291	0.291	0.287	0.287	0.287
2.50	0.333	0.331	0.327	0.324	0.322	0.321	0.320	0.316	0.315	0.315
2.75	0.362	0.359	0.355	0.352	0.350	0.348	0.347	0.343	0.342	0.342
3.00	0.389	0.386	0.382	0.378	0.376	0.374	0.373	0.368	0.367	0.367
3.25	0.415	0.412	0.407	0.403	0.401	0.399	0.397	0.391	0.390	0.390
3.50	0.438	0.435	0.430	0.427	0.424	0.421	0.420	0.413	0.412	0.411
3.75	0.461	0.458	0.453	0.449	0.446	0.443	0.441	0.433	0.432	0.432
4.00	0.482	0.479	0.474	0.470	0.466	0.464	0.462	0.453	0.451	0.451
4.25	0.516	0.496	0.484	0.473	0.471	0.471	0.470	0.468	0.462	0.460
4.50	0.520	0.517	0.513	0.508	0.505	0.502	0.499	0.489	0.487	0.487
4.75	0.537	0.535	0.530	0.526	0.523	0.519	0.517	0.506	0.504	0.503
5.00	0.554	0.552	0.548	0.543	0.540	0.536	0.534	0.522	0.519	0.519
5.25	0.569	0.568	0.564	0.560	0.556	0.553	0.550	0.537	0.534	0.534
5.50	0.584	0.583	0.579	0.575	0.571	0.568	0.585	0.551	0.549	0.548
5.75	0.597	0.597	0.594	0.590	0.586	0.583	0.580	0.565	0.583	0.562
6.00	0.611	0.610	0.608	0.604	0.601	0.598	0.595	0.579	0.576	0.575
6.25	0.623	0.623	0.621	0.618	0.615	0.611	0.608	0.592	0.589	0.588
6.50	0.635	0.635	0.634	0.631	0.628	0.625	0.622	0.605	0.601	0.600
6.75	0.646	0.647	0.646	0.644	0.641	0.637	0.634	0.617	0.613	0.612
7.00	0.656	0.658	0.658	0.656	0.653	0.650	0.647	0.628	0.624	0.623
7.25	0.666	0.669	0.669	0.668	0.665	0.662	0.659	0.640	0.635	0.634
7.50	0.676	0.679	0.680	0.679	0.676	0.673	0.670	0.651	0.646	0.645
7.75	0.685	0.688	0.690	0.689	0.687	0.684	0.681	0.661	0.656	0.655
8.00	0.694	0.697	0.700	0.700	0.698	0.695	0.692	0.672	0.666	0.665
8.25	0.702	0.706	0.710	0.710	0.708	0.705	0.703	0.682	0.676	0.675
8.50	0.710	0.714	0.719	0.719	0.718	0.715	0.713	0.692	0.686	0.684
8.75	0.717	0.722	0.727	0.728	0.727	0.725	0.723	0.701	0.695	0.693
9.00	0.725	0.730	0.736	0.737	0.736	0.735	0.732	0.710	0.704	0.702
9.25	0.731	0.737	0.744	0.746	0.745	0.744	0.742	0.719	0.713	0.711
9.50	0.738	0.744	0.752	0.754	0.754	0.753	0.751	0.728	0.721	0.719
9.75	0.744	0.751	0.759	0.762	0.762	0.761	0.759	0.737	0.729	0.727
10.00	0.750	0.758	0.766	0.770	0.770	0.770	0.768	0.745	0.738	0.735
20.00	0.878	0.896	0.925	0.945	0.959	0.969	0.977	0.982	0.965	0.957
50.00	0.962	0.989	1.034	1.070	1.100	1.125	1.146	1.265	1.279	1.261
100.00	0.990	1.020	1.072	1.114	1.150	1.182	1.209	1.408	1.489	1.499

Tabla: variación de F2 con ${\bf m}~{\bf y}~{\bf n}$

Tabla 5.9 Variación de F_2 con m' y n'

						m'				
n'	1.0	1.2	1.4	1.6	1.8	2.0	2.5	3.0	3.5	4.0
0.25	0.049	0.050	0.051	0.051	0.051	0.052	0.052	0.052	0.052	0.052
0.50	0.074	0.077	0.080	0.081	0.083	0.084	0.086	0.086	0.0878	0.087
0.75	0.083	0.089	0.093	0.097	0.099	0.101	0.104	0.106	0.107	0.108
1.00	0.083	0.091	0.098	0.102	0.106	0.109	0.114	0.117	0.119	0.120
1.25	0.080	0.089	0.096	0.102	0.107	0.111	0.118	0.122	0.125	0.127
1.50	0.075	0.084	0.093	0.099	0.105	0.110	0.118	0.124	0.128	0.130
1.75	0.069	0.079	0.088	0.095	0.101	0.107	0.117	0.123	0.128	0.131
2.00	0.064	0.074	0.083	0.090	0.097	0.102	0.114	0.121	0.127	0.131
2.25	0.059	0.069	0.077	0.085	0.092	0.098	0.110	0.119	0.125	0.130
2.50	0.055	0.064	0.073	0.080	0.087	0.093	0.106	0.115	0.122	0.127
2.75	0.051	0.060	0.068	0.076	0.082	0.089	0.102	0.111	0.119	0.125
3.00	0.048	0.056	0.064	0.071	0.078	0.084	0.097	0.108	0.116	0.122
3.25	0.045	0.053	0.060	0.067	0.074	0.080	0.093	0.104	0.112	0.119
3.50	0.042	0.050	0.057	0.064	0.070	0.076	0.089	0.100	0.109	0.116
3.75	0.040	0.047	0.054	0.060	0.067	0.073	0.086	0.096	0.105	0.113
4.00	0.037	0.044	0.051	0.057	0.063	0.069	0.082	0.093	0.102	0.110
4.25	0.036	0.042	0.049	0.055	0.061	0.066	0.079	0.090	0.099	0.107
4.50	0.034	0.040	0.046	0.052	0.058	0.063	0.076	0.086	0.096	0.104
4.75	0.032	0.038	0.044	0.050	0.055	0.061	0.073	0.083	0.093	0.101
5.00	0.031	0.036	0.042	0.048	0.053	0.058	0.070	0.080	0.090	0.098
5.25	0.029	0.035	0.040	0.046	0.051	0.056	0.067	0.078	0.087	0.095
5.50	0.028	0.033	0.039	0.044	0.049	0.054	0.065	0.075	0.084	0.092
5.75	0.027	0.032	0.037	0.042	0.047	0.052	0.063	0.073	0.082	0.090
6.00	0.026	0.031	0.036	0.040	0.045	0.050	0.060	0.070	0.079	0.087
6.25	0.025	0.030	0.034	0.039	0.044	0.048	0.058	0.068	0.077	0.085
6.50	0.024	0.029	0.033	0.038	0.042	0.046	0.056	0.066	0.075	0.083
6.75	0.023	0.028	0.032	0.036	0.041	0.045	0.055	0.064	0.073	0.080
7.00	0.022	0.027	0.031	0.035	0.039	0.043	0.053	0.062	0.071	0.078
7.25	0.022	0.026	0.030	0.034	0.038	0.042	0.051	0.060	0.069	0.076
7.50	0.021	0.025	0.029	0.033	0.037	0.041	0.050	0.059	0.067	0.074
7.75	0.020	0.024	0.028	0.032	0.036	0.039	0.048	0.057	0.065	0.072
8.00	0.020	0.023	0.027	0.031	0.035	0.038	0.047	0.055	0.063	0.071
8.25	0.019	0.023	0.026	0.030	0.034	0.037	0.046	0.054	0.062	0.069
8.50	0.018	0.022	0.026	0.029	0.033	0.036	0.045	0.053	0.060	0.067
8.75	0.018	0.021	0.025	0.028	0.032	0.035	0.043	0.051	0.059	0.066
9.00	0.017	0.021	0.024	0.028	0.031	0.034	0.042	0.050	0.057	0.064
9.25	0.017	0.020	0.024	0.027	0.030	0.033	0.041	0.049	0.056	0.063
9.50	0.017	0.020	0.023	0.026	0.029	0.033	0.040	0.048	0.055	0.061
9.75	0.016	0.019	0.023	0.026	0.029	0.032	0.039	0.047	0.054	0.060
10.00	0.016	0.019	0.022	0.025	0.028	0.031	0.038	0.046	0.052	0.059
20.00	0.008	0.010	0.011	0.013	0.014	0.016	0.020	0.024	0.027	0.031
50.00	0.003	0.004	0.004	0.005	0.006	0.006	0.008	0.010	0.011	0.013
100.00	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.005	0.006	0.006
100.00	0.002	0.002	0.002	0.003	0.003	0.003	0.004	0.003	0.000	0.000

Tabla: de variacion de if

Tabla 5.10 Variación de I_f con D_f/B , B/L y μ_z ,

μ_{S}	D_f/B	0.2	0.5	1.0
0.3	0.2	0.95	0.93	0.90
	0.4	0.90	0.86	0.81
	0.6	0.85	0.80	0.74
	1.0	0.78	0.71	0.65
0.4	0.2	0.97	0.96	0.93
	0.4	0.93	0.89	0.85
	0.6	0.89	0.84	0.78
	1.0	0.82	0.75	0.69
0.5	0.2	0.99	0.98	0.96
	0.4	0.95	0.93	0.89
	0.6	0.92	0.87	0.82
	1.0	0.85	0.79	0.72

ANÁLISIS DE ALTERNATIVA DE MEJORAMIENTO DE SUELO

Se hizo un recalculo del bloque central fundando a -2 m con una resistencia de 0,12 MPa, realizando un mejoramiento de suelo de 1 m de altura, se excavaría 3m y se rellenaría con suelo mejorado hasta nivel de -2m del nivel de la cota + 0.00 asi poder analizar y observar cuanto varia las dimensiones de la zapata con relación si se fundara a - 3m.

Se obtiene las siguientes tablas comparativas fundando a -2 m y -3 m

PROYECTO CON MEJORAMIENTO DE SUELO FUNDANDO A -2m



Presupuesto general

Proyecto: DISEÑO ESTRUCTURAL "UNIDAD EDUCATIVA PROF. REBECA

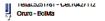
Lugar: TARIJA Fecha: 20/jun/2022 Tipo de cambio: 6.96

Cliente: U.A.J.M.S

Ν°	Descripción	Und.	Cantidad	Unitario	Parcial (Bs)
1	EXCAVACION CON MAQUINARIA	m ³	2,689.94	34.41	92,560.84
2	Relleno y compactado c/tierra selec.	m³	896.65	536.66	481,196.19
3	HORMIGON POBRE P/BASE DE ZAPATAS	m³	23.97	714.60	17,128.96
4	ZAPATA DE H°A°	m³	291.49	3,369.68	982,228.02
5	COLUMNAS DE HºAº	m³	68.35	3,828.43	261,673.19
6	SOBRECIMIENTO DE HºAº	m³	46.13	3,485.96	160,807.33
7	RELLENO Y COMPACTADO CON SALTARIN	m³	1,466.60	155.67	228,305.62
	Total presupuesto:				2,223,900.15

Son: Dos Millon(es) Doscientos Veintitres Mil Novecientos con 15/100 Bolivianos

PROYECTO SIN MEJORAMIENTO DE SUELO FUNDADO A -3 M



Cliente: U.A.J.M.S

Presupuesto general

Proyecto: DISEÑO ESTRUCTURAL "UNIDAD EDUCATIVA PROF. REBECA

Lugar: TARIJA Fecha: 20/jun/2022 Tipo de cambio: 6.96

N°	Descripción	Und.	Cantidad	Unitario	Parcial (Bs)
1 EXCAVACIO	IN CON MAQUINARIA	m ³	1,934.20	34.41	66,555.82
2 HORMIGON	POBRE P/BASE DE ZAPATAS	m₂	32.25	714.60	23,045.85
3 ZAPATA DE	H°A°	m²	390.04	3,369.68	1,314,309.99
4 COLUMNAS	DE H°A°	m₂	68.35	3,828.43	261,673.19
5 SOBRECIMIE	ENTO DE H°A°	m²	46.13	3,485.96	160,807.33
6 RELLENO Y	COMPACTADO CON SALTARIN	m ²	1,492.84	155.67	232,390.40
Total presup	ouesto:				2,058,782.58

Son: Dos Millon(es) Cincuenta y Ocho Mil Setecientos Ochenta y Dos con 58/100 Bolivianos

Se analiza que si se quiere hacer mejoramiento de suelo se va elevar un poco más el costo del proyecto ya que se tendría que crear otro ítem de "relleno y compactado con tierra seleccionada" y en este ítem nuevo se tendría que comprar la tierra, agregados y lo componentes para hacer una mezcla idónea para poder conseguir aumentar la resistencia del suelo.

Se elevaría el costo, porque el proyecto se encuentra alejado de la ciudad y se tendría que aumentar al precio del ítem el acarreo de materia la realización de laboratorios, etc.

En cambio como se puede apreciar si se fundara a -3 m el costo sería menor aunque el volumen de la zapatas sean mayores si se hiciera la fundación a -2m

Por estas situaciones y otras se concluye que se fundara a - 3m la estructura del bloque central con su resistencia obtenida del estudio de suelo.

4.3.1 Sobrecargas especificadas NB 1225002

Las sobrecaras mínimas se establecerán de acuerdo a los valores mínimos de la Tabla 4.1.

1. Tabla 4.1 - Sobrecarga de servicio

	SOBR	ECARGAS
TIPO SE SERVICIO	UNIFORME kN/m ²	CONCENTRADA kN
Archivos (5)	7,0	
Azoteas y terrazas (Donde pueden congregarse personas)	5,0	
Azoteas accesibles privadamente	3,0	
Azoteas inaccesibles	1,0	
Balcones	5,0	
Viviendas en general	3,0	
Casas de 1 y 2 familias, no excediendo 10	Artículo 4.12	
Otros casos		
Baños		
Viviendas	2,0	
Otros destinos	3,0	
Bibliotecas		
Salas de lectura	3,0	4,5
Salas de almacenamiento de libros (5)	7,0	4,5
Corredores en pisos superiores a planta baja	4,0	4,5
Corredores en planta baja	5,0	4,5
Bowling, billar y áreas recreacionales similares	4,0	

	SOBR	ECARGAS
TIPO SE SERVICIO	UNIFORME kN/m²	CONCENTRADA kN
Cielorrasos con posibilidad de almacenamiento		
Areas de almacenamiento liviano	1,0	
Areas de almacenamiento ocasional	0,5	
Accesibles con fines de mantenimiento		1,0
Cocinas (5)		
Viviendas	2,0	
Otros destinos	4,0	
Comedores, restaurantes y confiterías	5,0	
Corredores (Circulación)		
Planta baja	5,0	
Otros pisos, lo mismo que el destino al que sirve, excepto otra indicación en esta		
Cuartos de máquinas y calderas (5)	7,5	
Cubiertas inaccesibles	Art. 4.9	
Comercio (Negocios)Venta		
al menudeo Planta baja		
Pisos superiores	5,0	4,5
Comercio alpor mayor, todos los pisos	4,0	4,5
	6,0	4,5
Defensas para vehículos	Art. 4.3.2 C	
Depósitos (serán diseñados para cargas más pesadas si		
el almecenamiento previsto lo requiere LivianoPesado	6,0	
Livianoresado	12,0	
	Art. 4.13	
Entrepiso liviano, sobre un áre de 650 mm ²		1,0
Escuelas		
Aulas	7,0	4,5
Corredores en pusos superiores a planta baja	4,0	4,5
Corredores en planta baja	5,0	4,5
Estrados y tribunas	5,0	
Listingos y titounus	Art. 4.6.2	
Estadios	Artículo 4.6.2	
Sin asientos fijos	5,0	
Con asientos fijos (ajustados al piso)	4,0	

	SOBR	ECARGAS
TIPO SE SERVICIO	UNIFORME kN/m ²	CONCENTRADA kN
Escaleras y caminos de salida (2) Viviendas		
y hoteles en áreas privadas Todos los	4,0	
demás destinos	5,0	
Escotillas y claraboyas		1,0
Fábricas	Artículo 4.13	
Manufactura liviana	6,0	9,0
Manufactura pesada	12,0	14,0
Garajes para automóviles solamente camiones y ómnibus	2,5 Art. 4.10.3	Artículo 4.10
Gimnasios, áreas principales y balcones (3)	5,0	
Hospitales Salas de operciones, laboratorios Habitaciones privadas Salas Corredores en piso superiores a planta baja.	3,0 2,0 2,0 4,0	4,5 4,5 4,5 4,5
Hoteles (ver usos reridenciales)	,-	,-
Instituciones carcelarias		
Celdas	2,0	
Corredores	5,0	
Lavaderos (5) viviendas otros destinos	2,0 3,0	
Marquesinas y estructuras de entrada a edificios	3,5	
Edificios para Oficinas Salas de computación y archivo se diseñaránpara cargas mayoradas basadas en el destinoprevisto salones de entrada y corredores Oficinas Corredores en pisos superiores a planta baja	5,0 2,5 4,0	9,0 9,0 9,0
Pasarelas y plataformas elevadas (que no	4,0	
corresponden a vías de escape) Patios y lugares de paseo	5,0	
	3,0	
Piso enrejado en sala de máquinas de ascensores(sobre un área de 2.500 mm²)		1,5

	SOBR	ECARGAS
TIPO SE SERVICIO	UNIFORME kN/m ²	CONCENTRADA kN
Salones de reunión, teatros y cines		
Asientos fijos, sujetos al piso Salones	3,0	
Asientos móviles	5,0	
Plataformas (reunión)Pisos	5,0	
de escenarios	5,0	
Salas de proyección	7,0	
	5,0	
Salones de baile y fiesta	5,0	
Salidas de Incendio		
En general	5,0	
En viviendas unifamiliares únicamente	2,0	
Sistemas de piso flotante		
Uso para oficina	2,5	9,0
Uso para computación	5,0	9,0
Templos	5,0	
Usos Residenciales(casa habitación, departamento		
Viviendas para 1 y 2 familias		
Todas las áreas excepto balcones (4)	2,0	
escaleras	2,0	
Hoteles, casa multiformes y departamentos		
habitaciones privadas y corredores que las sirven	2,0	
Habitaciones de reunión y corredores que	5,0	
Veredas, entradas vehiculares y patios suhetos a entradas de camiones	12,0	36,0
Vestuarios	2,5	

- NOTA 1. Los cielorrasos accesibles normalmente no están diseñados para soportar personas. El valor en esta Tabla propone tener en cuenta almacenamiento liviano, elementos colgados ocasionales o una persona para mantenimiento ocasional, si fuera necesario soportar el peso de mayor cantidad de personas, éste se deberá tener en cuenta.
- NOTA 2. La carga concentrada mínima sobre los escalones de una escalera es 1,35 kN
- NOTA 3. También se deben tener en cuenta las fuerzas de balanceo horizontales paralelas y normales a la longitud de los asientos
- NOTA 3. En "todas las áreas" se incluyen baños, cocinas, lavaderos, comedores, salas de estar y dormitorios.
- NOTA 4. Se recomienda efectuar el cálculo con cargas y equipos reales. En ningún caso la sobrecarga a utilizarserá menor que la fijada en esta Tabla.

ANEXO D.- CARGA LINEAL

PESO MURO	CERAMICO SOGUILLO									
Espesor de Mu	iro	E=	18.00 cm							
Dimensiones d	de Ladrillo								•	
1	Ancho	a =	18.00 cm		sv					la
1	Alto	h =	12.00 cm				Sh			h
	Largo	l =	24.00 cm		1					
		-	2 1100 0111							
Dimensiones d	le mortero					-			_	•
	Sep. Horizontal	sh=	2.00 cm							
	Sep. Vertical	sv=	2.00 cm		18					
Dimensiones d	de Revoques muro exterio	r								
J	Revoque cemento 2 caras	erg=	3.00 cm			24		12		
J	Revoque yeso 1 caras	erf=	0.50 cm							
Cantidad de la	drillos por metro cuadrac	lo								
f	filas	f=	7.143		 				_	
(columnas	c=	3.846							
	Lad/m2		27.47							
(cantidad de ladrillo +5%		29							
Cantidad de m	ortero por metro cuadrad	do								
	Area ladrillos	al=	0.79 m2							
	Area Mortero	am=	0.21 m2							
	Volumen ladrillo	Vl=	0.142 m3							
	Volumen Mortero	Vm=	0.038 m3							
	Volumen Rev. grueso	Vrg=	0.030 m3							
	Volumen Rev. Fino	Vrf=	0.005 m3							
Calculo de Pes		11	7 0 I/N / 2	1						
	P. Especif. Ladrillo	g _{lad} =	7.0 KN/m3							
	P. Especif. Mortero	g _{lad} =	22.0 KN/m3							
	P. Especif. Rev. Cemento	g _{rg} =	22.0 KN/m3							
	P. Especif. Rev. Yeso	g _{rf} =	12.0 KN/m3							
1	D I - J-:!! -	DI	1.00 1731 /							
	Peso Ladrillo	PL =	1.00 KN/m							
	Peso Mortero	PM =	0.83 KN/m 0.66 KN/m							
	Peso Rev. grueso Peso Rev. Fino	Prg= Prf=	0.06 KN/m							
	Peso Total	PT =	2.54 KN/m							
1	1 000 10 001		LANTA BAJA							
Altura de Muro		H =	3.00 m							
Peso de Muro p		P =	7.63 KN/m							
Í			, 							
Altura de Muro		H =	0.50 m							
Peso de Muro p	or metro lineal	P =	1.27 KN/m							
<u> </u>										
			MERA PLANTA							
Altura de Muro		H =	3.00 m							
Peso de Muro p	or metro lineal	P =	7.63 KN/m							
Altura de Muro		H =	0.90 m							
Peso de Muro p	or metro lineal	P =	2.29 KN/m							

Altura de Muro	H =	1.80 m	
Peso de Muro por metro lineal	P =	4.58 KN/m	
1 coo de Maro por metro inica	 	1.00 1111/111	
Altura de Muro	H =	0.50 m	
Peso de Muro por metro lineal	P =	1.27 KN/m	
1 000 40 11410 001 111041	1 1	2.27 11.17 11.	
Altura de Muro	H =	0.20 m	
Peso de Muro por metro lineal	P =	0.51 KN/m	
	† - †	0.0 =,	
<u>'</u>	F	PARAPETOS	
Altura de Muro	H =	1.00 m	
Peso de Muro por metro lineal	P =	2.54 KN/m	
	<u> </u>		
Altura de Muro	H =	0.50 m	
Peso de Muro por metro lineal	P =	1.27 KN/m	
Ì		,	
Altura de Muro	H =	2.00 m	
Peso de Muro por metro lineal	P =	5.09 KN/m	
		·	
Altura de Muro	H =	2.40 m	
Peso de Muro por metro lineal	P =	6.10 KN/m	
	PESO PI	ISOS + CIELO RA	SO SO
Espesor de Cielo raso	E=	2.00 cm	
Espesor de Mortero de nivelacion	E=	5.00 cm	
Espesor de pegamento ceramico	E=	0.50 cm	
Espesor de ceramico	E=	0.50 cm	
			Nombre Atura C
P. Especif. Ceramica	g _{lad} =	7.0 KN/m3	tanque 1.50 8
P. Especif. Mortero de Niv.	g _{lad} =	22.0 KN/m3	piso 2 3.50 7. piso 1 1.80 3.
P. Especif. Cielo Raso	g _{rg} =	12.0 KN/m3	nivel medio de rampa 1.80 1.
P. Especif. Pegamento	g _{rf} =	22.0 KN/m3	fundacion
1 0	1 3.1	,	
Peso Ceramica	PL =	0.04 KN/m2	
		,	00
Peso Mortero de Niv.	PM =	1.10 KN/m2	
		,	
Peso Pegamento	Prg=	0.11 KN/m2	
<u> </u>		,	
Peso Cielo raso	Prf=	0.24 KN/m2	
Peso Total	PT =	1.5 KN/m2	

PESO DEL TANQUE ELEVADO



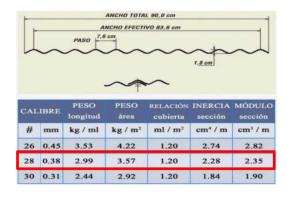
Area libre donde se apoyara el tanque de 13.20 m2 agua tanque CL 7500.00 lt 220.00 cm diametro del tanque 2.20 m 3.80 m2 area de la base del tanque peso del tanque vacio 190.00 kg peso del tanque + 7690.00 kg lleno de agua peso por m2 583 Kg/m2 5.8 KN/m2

CARGAS VIVAS

Baños	3.00 KN/m2
Salas de Archivo	5.00 KN/m2
Aulas	4.50 KN/m2
Corredores en Planta Baja	5.00 KN/m2
Corredores en Pisos Superiores a Planta Baja	4.50 KN/m2
Talleres	3.50 KN/m2
Laboratorios	3.00 KN/m2
Escaleras	4.00 KN/m2
Salas para Uso de Oficinas	3.00 KN/m2
Sala de computacion	5.00 KN/m2

CARGAS SOBRE LA CUBIERTA

carga de granizo 0.60 KN/m2 sobre carga de uso 0.60 KN/m2 carga muerta (calamina) 0.04 KN/m2 carga muerta (vidrio) 0.11 KN/m2 carga muerta plaqueta de yeso 0.20 KN/m2



fuente: structural steel solutions - Bolivia

	PESO	MUR	O CERAMICO PA	ARAI	00						
East 1 35			12.00								
Espesor de M		E=	12.00 cm								\dashv
Dimensiones			12.00				_				_
	Ancho	a =	12.00 cm			sv		Cl.		a	
	Alto	h =	18.00 cm					Sh		ŀ	1
	Largo	1=	24.00 cm			1					\dashv
Di	J										-
Dimensiones	Sep. Horizontal	sh=	2.00 cm								
	Sep. Horizontal Sep. Vertical		2.00 cm			18					
	Sep. verticai	sv=	2.00 CIII			10					
Dimensiones	de Revoques interior	<u> </u>									
Difficusiones	Revoque cemento 2 caras	org-	2.50 cm	l			24				
	Revoque yeso 2 caras	erg= erf=	1.00 cm				24		12		
	Revoque yeso z caras	CII-	1.00 cm								
Cantidad do l	ı adrillos por metro cuadra	do do									\dashv
Cantinau ne i	filas	uo f=	5.00								\dashv
	columnas	c=	3.85								
	Lad/m2		19.23								
	cantidad de ladrillo +5%		21								
Cantidad de 1	nortero por metro cuadra	do									_
Cantidad de I	Area ladrillos	al=	0.83 m2								_
	Area Mortero	am=	0.03 m2								
	THE CULTIFICATION		0.17 1112								
	Volumen ladrillo	Vl=	0.100 m3								
	Volumen Mortero	Vm=	0.020 m3								
	Volumen Rev. Cemento	Vrg=	0.025 m3								
	Volumen Rev. Yeso	Vrf=	0.010 m3								
Calculo de Pe	sos										
	P. Especif. Ladrillo	g _{lad} =	7.00 KN/m3								
	P. Especif. Mortero	g _{lad} =	22.00 KN/m3								
	P. Especif. Rev. Cemento	g _{rg} =	22.00 KN/m3								
	P. Especif. Rev. Yeso	g _{rf} =	12.00 KN/m3								
		911									
	Peso Ladrillo	PL =	0.70 KN/m								
	Peso Mortero	PM =	0.45 KN/m								
	Peso Rev. Cemento	Prg=	0.55 KN/m								
	Peso Rev. Yeso	Prf=	0.12 KN/m								
	Peso Total	PT =	1.81 KN/m								
			A BAJA INTERIO)R							
Altura de Mur		H =	3.00 m								
Peso de Muro	por metro lineal	P =	5.44 KN/m								
A1, 1 3,		,,	1.00								
Altura de Mur		H =	1.00 m								
reso de Muro	por metro lineal	P =	1.81 KN/m								
<u> </u>	ļ	Щ.		l							ı

PR	IMER/	A PLANTA INTEI
Altura de Muro	H =	3.00 m
Peso de Muro por metro lineal	P =	5.4 KN/m
Altura de Muro	H =	3.30 m
Peso de Muro por metro lineal	P =	6.0 Kg/m
Altura de Muro	H =	3.30 m
Peso de Muro por metro lineal	P =	6.0 KN/m
Altura da Mura	11 _	2 20
Altura de Muro Peso de Muro por metro lineal	H = P =	3.30 m 6.0 KN/m
l l l l l l l l l l l l l l l l l l l	P =	0.0 KN/III
VIDR	IO TRA	NSPARENTE Y (
	e=	4.20 mm
Altura vidrio	H=	1.00 m
Peso de vidrio por metro lineal	P=	0.105 KN/m
	-	0.100 1,
Altura vidrio	H =	3.60 m
Peso de vidrio por metro lineal	P =	0.38 KN/m
ĺ		,
Altura vidrio	H =	3.00 m
Peso de vidrio por metro lineal	P =	0.32 KN/m
Altura vidrio	H =	2.00 m
Peso de vidrio por metro lineal	P =	0.21 KN/m
F	PESO P	ISOS + CIELO RA
		2.22
Espesor de Cielo raso	E=	2.00 cm
Espesor de Mortero de nivelacion	E=	5.00 cm
Espesor de pegamento ceramico	E=	0.50 cm
Espesor de ceramico	E=	0.50 cm
D. Fanacif Caramias	~ -	7.00 KN /m 2
P. Especif. Ceramica	g _{lad} =	7.00 KN/m3
P. Especif. Mortero de Niv.	g _{lad} =	22.00 KN/m3
P. Especif. Cielo Raso	g _{rg} =	12.00 KN/m3
P. Especif. Pegamento	g _{rf} =	22.00 KN/m3
Peso Ceramica	PL =	0.04 KN/m2
D 15 1 111	DNS	4.40 1731 / 3
Peso Mortero de Niv.	PM =	1.10 KN/m2
Peso Pegamento	Dra-	0 11 VM /m 2
reso regamento	Prg=	0.11 KN/m2
Peso Cielo raso	Prf=	0.24 KN/m2
1 630 61610 1 430	111-	0.47 KIN/III2
Peso Total	PT =	1.5 KN/m2
r cso rotar		1.5 KiV/ III2