

# MECANICA DE SUELOS

FOLIO: EMDS – 558

---

*INFORME DE ESTUDIO DE MECANICA DE SUELOS PARA EL PROYECTO  
“KIOSKO 61001\_La Rinconada” CON UBICACIÓN EN EL MUNICIPIO DE LA  
PAZ, BAJA CALIFORNIA SUR*



MARZO 2025

M.I. Jorge Mendoza Hernández

Cédula profesional 7996519

Jefe de Geotecnia

Ing. Luis Enrique Geraldo Reyes

Cédula profesional 13535929

Jefe de Laboratorio en Mecánica de suelos

## CONTENIDO

---

1	OBJETIVOS Y ALCANCES.....	1
2	ANTECEDENTES .....	2
2.1	UBICACIÓN DE SITIO DE ESTUDIO .....	2
2.1	VIENTOS .....	3
2.2	SISMOS .....	3
2.3	REGIONALIZACION SISMICA.....	4
3	TRABAJOS DE EXPLORACION Y DE LABORATORIO.....	5
3.1	MECANICA DE SUELOS MEDIANTE POZO CIELO ABIERTO .....	5
3.1	TRABAJOS MEDIANTE POZO A CIELO ABIERTO (PCA).....	6
3.1.1	CALCULO DE CARGA ULTIMA (QU) EN SUELOS .....	6
3.1.2	CALCULO DE ASENTAMIENTO .....	7
3.1.3	Módulo de reacción vertical .....	7
3.1	SONDEO A POZO CIELO ABIERTO(PCA) .....	8
3.1.1	ESTRATIGRAFIA PCA# 1 (0.00-2.00 m) .....	8
4	CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES .....	10
4.1	CONCLUSIONES.....	10
4.1.1	CLASIFICACION DEL SUELO MEDIANTE S.U.C.S. EN TRABAJOS DE POZO A CIELO ABIERTO(PCA).....	10
4.1.2	ANALISIS DE TERRENO NATURAL COMO SUBRASANTE .....	10
4.1.3	CAPACIDAD DE CARGA .....	11
4.1.4	TIPO DE TERRENO.....	14
4.1.5	ESPECTRO DE DISEÑO REGIONAL OBTENIDO POR MEDIO DEL PROGRAMA DE DISEÑO SISMICO “PRODISIS” .....	14
4.2	RECOMENDACIONES.....	16
4.2.1	CIMENTACION .....	17
5	REFERENCIAS BIBLIOGRAFICAS.....	18
6	ANEXOS DE GRAFICAS Y REPORTES FOTOGRAFICOS .....	19
6.1	ANALISIS DE MATERIAL COMO SUBRASANTE .....	19
6.1.1	PCA#1 .....	19
6.2	CLASIFICACION DE SUELOS.....	20
6.2.1	PCA#1 .....	20

6.3	REPORTE FOTOGRÁFICO DE CAMPO .....	22
6.4	REPORTE FOTOGRÁFICO DE LABORATORIO.....	23



## 1 OBJETIVOS Y ALCANCES

---

El presente estudio de Mecánica de suelos tiene como objetivo conocer las características y las propiedades mecánicas del suelo donde se llevará a cabo el proyecto “KIOSKO” ubicada en el municipio de La Paz, Baja California Sur.

Para cumplir con el objetivo, se realizó una visita del lugar. Posteriormente se realizó **1** sondeo mediante Pozo A Cielo Abierto (PCA).

En este informe se describen los trabajos, la exploración realizada y las recomendaciones para el proyecto además se agregan los anexos fotográficos y gráficas de resultados obtenidos en campo y de laboratorio hasta el final de documento.



## 2 ANTECEDENTES

### 2.1 UBICACIÓN DE SITIO DE ESTUDIO

El sitio de estudio se encuentra ubicada en municipio de La Paz, Baja California Sur.

TIPO DE SONDEO	PROFUNDIDAD	COORDENADAS UTM (GOOGLE EARTH)		OBSERVACIONES	
	Máxima	(m)	X(m)		
	(m)				
PCA #1	2.00	571638.84	2669995.79	NO	

PCA= Pozo A Cielo Abierto

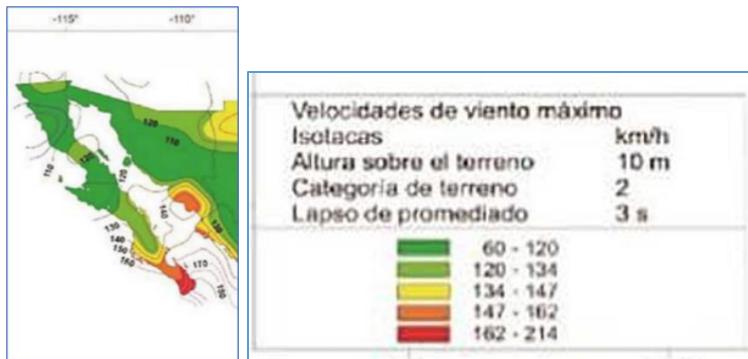
DEBIDO A LAS CARACTERISTICAS DEL SITIO SE DETUVO LA EXPLORACION A LOS 2.00M DE PROFUNDIDAD POR EL COLAPSO CONSTANTE DE LA EXCAVACION AL MOMENTO DE INTENTAR LLEGAR A LA PROFUNDIDAD DE EXPLORACION DESEADA.



Ilustración C:FUENTE (GOOGLE EARTH)

## 2.1 VIENTOS

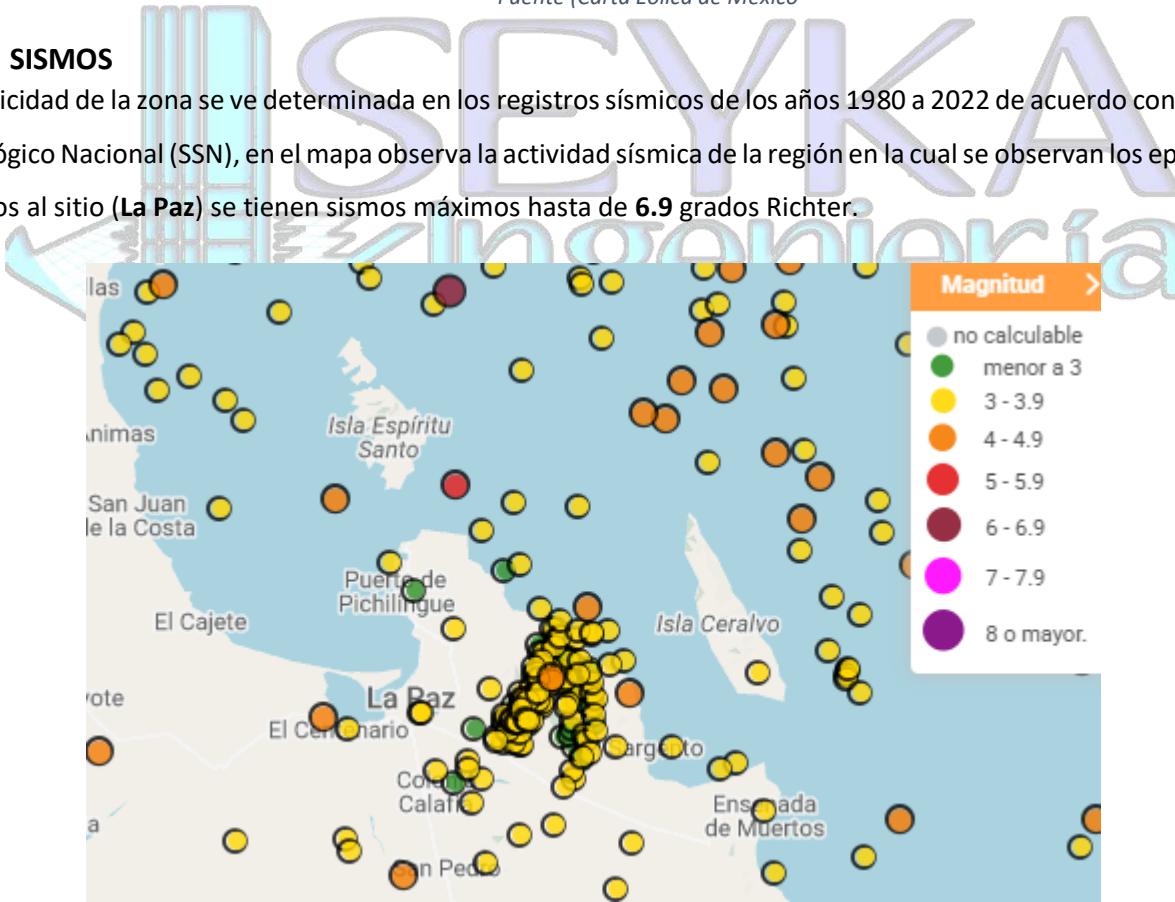
De acuerdo a los antecedentes de huracanes o ciclones, en el manual de obras civiles de Comisión Federal De Electricidad (CFE-2020) Diseño Por viento, en la carta eólica de la región y para un periodo de retorno de 50 años, se considera en las isotacas una velocidad de viento de **147-162 km/h**.



Fuente (Carta Eólica de México)

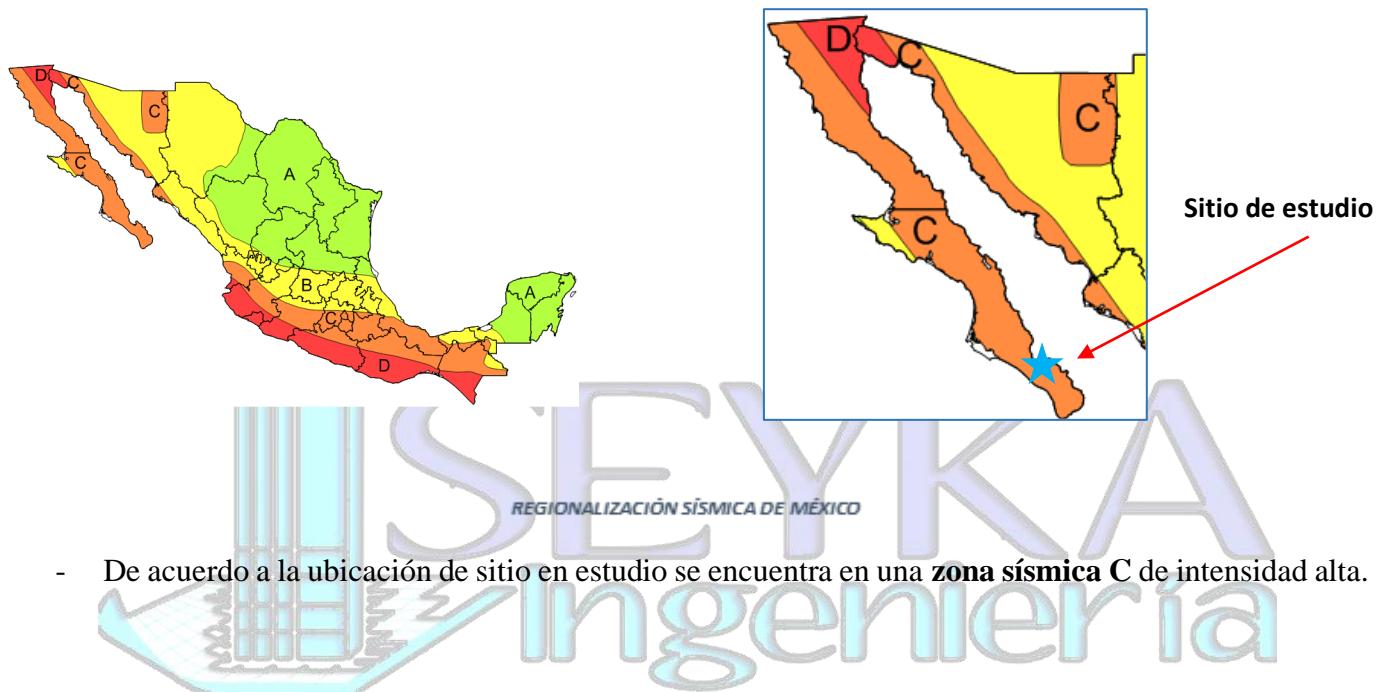
## 2.2 SISMOS

La sismicidad de la zona se ve determinada en los registros sísmicos de los años 1980 a 2022 de acuerdo con Servicio Sismológico Nacional (SSN), en el mapa observa la actividad sísmica de la región en la cual se observan los epicentros cercanos al sitio (**La Paz**) se tienen sismos máximos hasta de **6.9** grados Richter.



## 2.3 REGIONALIZACION SISMICA

Las intensidades del peligro sísmico varían en el territorio mexicano en forma continua, tanto los valores de referencia, como los asociados a períodos de retorno. En el manual de obras civiles diseño por sismos (CFE – 2015) propone una regionalización en que se consideran cuatro zonas: dos de baja y dos de alta sismicidad.



- De acuerdo a la ubicación de sitio en estudio se encuentra en una **zona sísmica C** de intensidad alta.

Aceleración máxima en roca, $a_0^r$ (cm/s <sup>2</sup> ), corresponde al nivel de referencia ER.	Zona	Intensidad Sísmica
$a_0^r \geq 200$	D	Muy alta
$100 \leq a_0^r < 200$	C	Alta
$50 \leq a_0^r < 100$	B	Moderada
$a_0^r < 50$	A	Baja



### 3 TRABAJOS DE EXPLORACION Y DE LABORATORIO

Para la exploración se realizó sondeos mediante Pozos a Cielo Abierto de acuerdo a la norma M-MMP-1-01/03 (SCT)-Método de Muestreo y Pruebas - [Muestro De Materiales Para Terracerías].

#### 3.1 MECANICA DE SUELOS MEDIANTE POZO CIELO ABIERTO

El método del Pozo a Cielo Abierto (PCA), es un método utilizado para Estudios de Mecánica de suelos que consiste en excavar un pozo de dimensiones suficientes para que un técnico pueda directamente bajar y examinar los diferentes estratos de suelo en su estado natural.

Este método rinde una información correcta del suelo hasta donde se llega, pues permite la inspección visual de los estratos del suelo.

En los Pozos a Cielo Abierto se pueden tomar muestras alteradas o inalteradas de los diferentes estratos que se hayan encontrado a la profundidad deseada o hasta donde se encuentre el nivel freático.

#### Pruebas realizadas en el laboratorio

Las pruebas se basaron en las normas de Secretaría de Comunicaciones y Transportes (SCT) y normas mexicanas:

- Contenido de agua: M-MM-1-04/03(IMT)
- Granulometría: M-MM-1-06/03 (IMT)
- Límites de consistencia: M-MM-1-07/07 (IMT)
- Clasificación de suelos S.U.C.S: M-MM-1-05/18 (IMT)
- Industria de la Construcción - Geotecnia - Materiales para Terracerías - Métodos de Muestreo NMX-C-467-ONNCCE-2019
- Industria de la Construcción - Geotecnia - Cimentaciones - Ensaye de Compresión Triaxial - Método de Prueba NMX-C-432-ONNCCE-2002/18
- Industria de la Construcción - Geotecnia - Cimentaciones - Sondeos de Pozo a Cielo Abierto NMX-C-430-ONNCCE-2002/1

### 3.1 TRABAJOS MEDIANTE POZO A CIELO ABIERTO (PCA)

#### 3.1.1 CALCULO DE CARGA ULTIMA (QU) EN SUELOS

Para el cálculo de carga última del suelo se utilizan las fórmulas de Terzaghi para cimentaciones pocas profundas.

De las cuales son las siguientes:

- **Para cimentación corrida:**  $q_u = c'N_c + qN_q + 0.5\gamma BN_y$

Donde:

$c'$  = Cohesión del suelo

$\gamma$  = Peso unitario del suelo

$q = \gamma Df$

$N_c, N_q, N_y$

= Factores de capacidad de carga adimensionales y solo son funciones del ángulo de fricción del suelo,  $\theta'$

Para zapata cuadradas y circulares, Terzaghi sugirió las siguientes ecuaciones para la capacidad última de carga del suelo:

- **Zapatas Cuadradas:**  $q_u = 1.3c'N_c + qN_q + 0.4\gamma BN_y$
- **Zapatas circulares:**  $q_u = 1.3c'N_c + qN_q + 0.3\gamma BN_y$

Donde B = Diámetro de la zapata.

- Para Losa de Cimentación se usa la ecuación general de meyerhof

$$Qu = C'N_c F_{cs} F_{cd} F_{ci} + qN_q F_{qs} F_{qd} F_{qi} + 0.5\gamma BN_y F_{ys} F_{yd} F_{yi}$$

$C'$  = cohesion

$q$  = esfuerzo efectivo al nivel del fondo de la cimentación

$\gamma$  = peso específico del suelo

$B$  = ancho de cimentación

$F_{cs}, F_{qs}, F_{ys}$  = factores de forma

$F_{cd}, F_{qd}, F_{yd}$  = factores de profundidad

$N_c, N_q, N_y$  = factores de capacidad de carga

$F_{ci}, F_{qi}, F_{yi}$  = factores de inclinación de carga

### 3.1.2 CALCULO DE ASENTAMIENTO

Para el cálculo de asentamientos se aplica la fórmula propuesta por Schleircher (1926), expresa el asentamiento del suelo.

$$S = \frac{0.82(1 - \mu^2)}{E} * q * B$$

Donde:

S = Asentamiento del suelo (cm)

$\mu$  = Relación de Poisson

E = Módulo de Elasticidad del suelo ( $\text{kg}/\text{cm}^2$ )

q = Presión Aplicada ( $\text{kg}/\text{cm}^2$ )

B = Ancho de Zapata (cm)

### 3.1.3 Módulo de reacción vertical

El módulo de reacción vertical del suelo está definido por la relación entre el esfuerzo que transmitirá la cimentación debido a las cargas actuantes y el asentamiento del subsuelo, de acuerdo en la siguiente expresión:

$$kv = \sigma / \delta$$

Donde:

kv = Módulo de reacción vertical, en  $\text{kg}/\text{cm}^3$

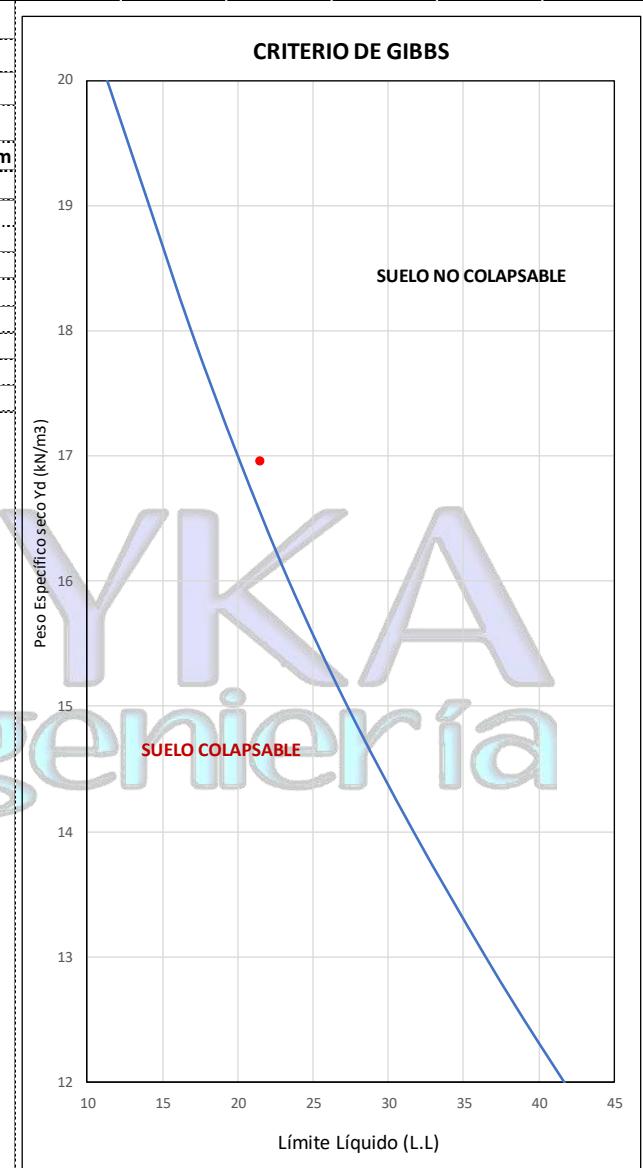
$\sigma$  = Carga actuante a nivel de cimentación, ( $\text{kg}/\text{cm}^2$ )

$\delta$  = Deformación esperada, (cm)

### 3.1 SONDEO A POZO CIELO ABIERTO(PCA)

#### 3.1.1 ESTRATIGRAFIA PCA# 1 (0.00-2.00 m)

KIOSKO		
PERFIL ESTRATIGRÁFICO		
LA PAZ		
PCA #	1	
ESTRATO	0.00	-2.00 m
SUCS	SP	
HUMEDAD DE CAMPO % =	1.42	
ROCA (%)=	0	
GRAVA (%)=	4	4
ARENA (%)=	93	93
FINOS (%)=	3	3
SUMA(%)=	100	100
LÍMITE LÍQUIDO (%)=	22	
LÍMITE PLÁSTICO (%)=	INAP	
ÍNDICE PLÁSTICO (%) =	INAP	
CORRELACION DEL LIMITE LIQUIDO(L.L) E INDICE DE COMPRESIBILIDAD (Cc) EN ARCILLAS [Bentley, Stephen P._ Carter, Michael - Soil properties and their correlations-John Wiley & Sons (2016)]		
MATERIAL QUE PASA MALLA #40=	LIMO	
GRADO DE EXPANSIÓN =	-	
GRADO DE EXPANSION(%) =	-	
ÍNDICE DE COMPRESIBILIDAD=	-	
ÍNDICE DE COMPRESIBILIDAD (Cc)=	-	
LÍMITE DE CONTRACCIÓN (L.C)(%) =	0.0	
DENSIDAD DE SÓLIDOS =	2.67	
RELACIÓN DE VACIOS (e)=	0.56	
GRADO DE SATURACIÓN (S)%=	6.7	
POROSIDAD (n)=	0.36	
Peso Volumetrico Seco Suelto. (kg/m <sup>3</sup> )=	1600.2	
Peso Volumetrico Seco Varillado. (kg/m <sup>3</sup> )=	1730.8	
ÁNGULO DE FRICCIÓN (Ø)=	30.0	
COHESIÓN(kg/cm <sup>2</sup> )=	0.00	
Nq =	22.46	
Nc=	37.16	
Ny=	19.13	
COEFICIENTE DE UNIFORMIDAD =	5.00	
COEFICIENTE DE CURVATURA =	0.72	
VRS - P.E.S. MÁXIMO (kg/m <sup>3</sup> ) =	2035.94	
VRS - HUMEDAD ÓPTIMA (%) =	2.40	
VRS (%) =	50.59	
EXPANSIÓN (%) =	0.29	



**NOTA:** El ángulo de fricción se obtuvo de la fracción de arena (material que pasa por la malla #4 (4.76 mm)



ID 01190009: ACI CONCRETE  
CONCRETE STRENGTH TESTNG  
TECHNICIAN, ACI AGGREGATE TESTING  
TECHNICIAN - LEVEL 1 AND ACI  
CONCRETE LABORATORY TESTING  
TECHNICIAN LEVEL 1

### 3.1.1.1 DESCRIPCION SEDIMENTOLOGICA

		Control y Aseguramiento de la Calidad de obras de Construcción, Vías Terrestres, Topografía, Mecánica de suelos, Supervisión de Calidad en Obra.	
CLASIFICACIÓN DE SEDIMENTOS			
Folio: MDS-734	Prof: 0.00-2.00 M	OBRA: KIOSKO	Fecha: 08/02/2025
CLASIFICACIÓN DEL TAMAÑO DE GRANO		ARENA MEDIA A GRAVA	
Selección		MAL SELECCIONADO	
Madurez textural		INMADURO	
Cantidad de sedimento vs clastos		90% -10%	
Tipo de sedimento según el ambiente de depósito		TECTÓNICO	
Color de la muestra		CAFÉ CLARO	
Color de los minerales		INCOLORO, BLANCO, NEGRO	
Tamaño aproximado de las partículas	MÍNIMO	MÁXIMO	
	< 0.1 MM	3.2 CM	
Componentes (MINERALES Y ROCAS)	Minerales	Rocas	
	CUARZO	TONALITA	
	PLAGIOCLASA		
	BIOTITA		
OBSERVACIONES		OTROS COMPONENTES NO OBSERVADOS	
Procentaje aproximado de los minerales	CUARZO	85%	
	PLAGIOCLASA	15%	
	BIOTITA	10%	
	SUMATORIA	110%	
Dureza de los minerales	CUARZO	7	
	PLAGIOCLASA	6	
	BIOTITA	2.5-3	
Foto de la muestra			

## 4 CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

### 4.1 CONCLUSIONES

- De acuerdo a los trabajos de campo y de laboratorio, las características del suelo es la siguiente:

#### 4.1.1 CLASIFICACION DEL SUELO MEDIANTE S.U.C.S. EN TRABAJOS DE POZO A CIELO ABIERTO(PCA)

- El suelo en el lugar está compuesto por Arena de acuerdo al Sistema Unificado de Clasificación de Suelos (S.U.C.S). como se muestra en la siguiente tabla.

Sondeo #	Estrato	S.U.C.S.	Descripción	Nivel freático
PCA#1	0.00-2.00	SP	ARENA MAL GRADUADA	NO

#### 4.1.2 ANALISIS DE TERRENO NATURAL COMO SUBRASANTE

PCA #	1	0	-2.00 m
<i>Análisis como subrasante (N-CMT-1-03-21)</i>			
Tamaño partículas (mm)	12.7	76 mm	CUMPLE
Límite Líquido (%)	21.5	40 % máximo	CUMPLE
Límite plástico (%)	INAP	-	
Índice plástico (%)	INAP	12 % máximo	CUMPLE
VRS (%)	50.59	20 % mínimo	CUMPLE
Expansión (%)	0.29	2 % máximo	CUMPLE

El suelo existente **CUMPLE** con la calidad para subrasante de según la norma N-CMT-1-03/21-IMT (Normativa para la Infraestructura de Transporte - SCT).

Debido a las características del terreno no se recomienda su uso para la elaboración de una plataforma con el fin de realizar el desplante de una cimentación debido a lo siguiente:

- Lograr una compactación uniforme y adecuada puede ser un desafío debido a la mal graduación. Se requiere un control de calidad estricto durante la construcción.
- La falta de cohesión de las arenas las hace muy susceptibles a la erosión por agua y viento. Esto es un problema importante en subrasantes, donde la pérdida de material puede causar asentamientos y deformaciones.

Soluciones:

- Considera la posibilidad de estabilizar la arena con cemento, cal o aditivos químicos.
- La implementación de geotextiles puede mejorar el comportamiento de la subrasante, al ayudar a contener el material, y evitar que este se mezcle con las capas adyacentes.

TABLA 1.- Requisitos de calidad de materiales para capa subrasante

Característica	Valor
Tamaño máximo; mm	76
Límite líquido; %, máximo	40
Índice plástico; %, máximo	12
Valor Soporte de California (CBR) <sup>[1]</sup> ; %, mínimo	20
Expansión máxima; %	2
Grado de compactación <sup>[2]</sup> ; %	100 ± 2



#### 4.1.3 CAPACIDAD DE CARGA

Posterior al análisis de las muestras en la siguiente tabla se muestra la limitación de carga admisible del suelo con respecto a la profundidad del desplante.

LIMITACION DE CARGA ADMISIBLE EN SUELO	
Df (m)	Qadm (ton/m <sup>2</sup> )
0.5	6.5
1	11.4
1.5	16.2
2	21.1
2.5	26.0
3	30.8

CÁLCULO DE CARGA ÚLTIMA										
PROYECTO:		KIOSKO		PCA#		1				
DATOS DEL SUELO Y CONDICIONES DE CARGA										
Yd =	1.731	g/cm <sup>3</sup>	Prof. N.F		m	D1=	0	im		
φ =	30.00	°	Ysat =		g/cm <sup>3</sup>					
c =	0.00	ton/m <sup>2</sup>	Yw =		g/cm <sup>3</sup>					
CÁLCULO DE CAPACIDAD DE CARGA										
FACTORES DE CARGA TERZAGHI										
FS =	4.00	Nq =	22.46	Nc =	37.16	Ny =	19.13	Kp =	1.323347	
DESPLANTE (Df) m		ZAPATA CORRIDA			ZAPATA CUADRADA			CIRCULAR		
Df (m)	d (m)	B	Qu	Qadm	B	Qu	Qadm	B	Qu	Qadm
		m	ton/m <sup>2</sup>	ton/m <sup>2</sup>	m	ton/m <sup>2</sup>	ton/m <sup>2</sup>	m	ton/m <sup>2</sup>	ton/m <sup>2</sup>
0.5	0.5	0.5	27.7	6.9	0.5	26.1	6.5	0.5	24.4	6.1
0.5	1	1	36.0	9.0	1	32.7	8.2	1	29.4	7.3
0.5	1.5	1.5	44.3	11.1	1.5	39.3	9.8	1.5	34.3	8.6
0.5	2	2	52.5	13.1	2	45.9	11.5	2	39.3	9.8
0.5	2.5	2.5	60.8	15.2	2.5	52.5	13.1	2.5	44.3	11.1
0.5	3	3	69.1	17.3	3	59.2	14.8	3	49.2	12.3
0.5	3.5	3.5	77.4	19.3	3.5	65.8	16.4	3.5	54.2	13.6
0.5	4	4	85.7	21.4	4	72.4	18.1	4	59.2	14.8
1.0	0.5	47.2	11.8	0.5	45.5	11.4	0.5	43.8	11.0	
1.0	1	1	55.4	13.9	1	52.1	13.0	1	48.8	12.2
1.0	1.5	1.5	63.7	15.9	1.5	58.7	14.7	1.5	53.8	13.4
1.0	2	2	72.0	18.0	2	65.4	16.3	2	58.7	14.7
1.0	2.5	2.5	80.3	20.1	2.5	72.0	18.0	2.5	63.7	15.9
1.0	3	3	88.5	22.1	3	78.6	19.7	3	68.7	17.2
1.0	3.5	3.5	96.8	24.2	3.5	85.2	21.3	3.5	73.6	18.4
1.0	4	4	105.1	26.3	4	91.9	23.0	4	78.6	19.7
1.5	0.5	66.6	16.6	0.5	64.9	16.2	0.5	63.3	15.8	
1.5	1	1	74.9	18.7	1	71.6	17.9	1	68.2	17.1
1.5	1.5	1.5	83.1	20.8	1.5	78.2	19.5	1.5	73.2	18.3
1.5	2	2	91.4	22.9	2	84.8	21.2	2	78.2	19.5
1.5	2.5	2.5	99.7	24.9	2.5	91.4	22.9	2.5	83.1	20.8
1.5	3	3	108.0	27.0	3	98.0	24.5	3	88.1	22.0
1.5	3.5	3.5	116.3	29.1	3.5	104.7	26.2	3.5	93.1	23.3
1.5	4	4	124.5	31.1	4	111.3	27.8	4	98.0	24.5

DESPLENTE (Df) m		ZAPATA CORRIDA			ZAPATA CUADRADA			CIRCULAR		
Df (m)	d (m)	B m	Qu ton/m2	Qadm ton/m2	B m	Qu ton/m2	Qadm ton/m2	B m	Qu ton/m2	Qadm ton/m2
2.0		0.5	86.0	21.5	0.5	84.4	21.1	0.5	82.7	20.7
2.0		1	94.3	23.6	1	91.0	22.7	1	87.7	21.9
2.0		1.5	102.6	25.6	1.5	97.6	24.4	1.5	92.6	23.2
2.0		2	110.9	27.7	2	104.2	26.1	2	97.6	24.4
2.0		2.5	119.1	29.8	2.5	110.9	27.7	2.5	102.6	25.6
2.0		3	127.4	31.9	3	117.5	29.4	3	107.5	26.9
2.0		3.5	135.7	33.9	3.5	124.1	31.0	3.5	112.5	28.1
2.0		4	144.0	36.0	4	130.7	32.7	4	117.5	29.4
2.5		0.5	105.5	26.4	0.5	103.8	26.0	0.5	102.2	25.5
2.5		1	113.7	28.4	1	110.4	27.6	1	107.1	26.8
2.5		1.5	122.0	30.5	1.5	117.1	29.3	1.5	112.1	28.0
2.5		2	130.3	32.6	2	123.7	30.9	2	117.1	29.3
2.5		2.5	138.6	34.6	2.5	130.3	32.6	2.5	122.0	30.5
2.5		3	146.9	36.7	3	136.9	34.2	3	127.0	31.7
2.5		3.5	155.1	38.8	3.5	143.5	35.9	3.5	132.0	33.0
2.5		4	163.4	40.9	4	150.2	37.5	4	136.9	34.2
3.0		0.5	124.9	31.2	0.5	123.2	30.8	0.5	121.6	30.4
3.0		1	133.2	33.3	1	129.9	32.5	1	126.6	31.6
3.0		1.5	141.5	35.4	1.5	136.5	34.1	1.5	131.5	32.9
3.0		2	149.7	37.4	2	143.1	35.8	2	136.5	34.1
3.0		2.5	158.0	39.5	2.5	149.7	37.4	2.5	141.5	35.4
3.0		3	166.3	41.6	3	156.4	39.1	3	146.4	36.6
3.0		3.5	174.6	43.6	3.5	163.0	40.7	3.5	151.4	37.8
3.0		4	182.8	45.7	4	169.6	42.4	4	156.4	39.1

Asentamientos en Zapatas Cuadradas y continuas						
DESPLENTE Df (m)	Ancho de Zapata B (cm)	Carga Admisible Qadm (kg/cm2)	Relación de Poisson U	Módulo de Elasticidad Es	Asentamiento S (cm)	Módulo de reacción k (kg/cm3)
	B (cm)	Qadm (kg/cm2)	U			
0.5	50.00	0.69	0.27	1264.58	0.02	33.25
	100.00	0.90	0.27		0.05	16.63
	150.00	1.11	0.27		0.10	11.08
	200.00	1.31	0.27		0.16	8.31
	250.00	1.52	0.27		0.23	6.65
	300.00	1.73	0.27		0.31	5.54
1	50.00	1.18	0.27	1264.58	0.04	33.25
	100.00	1.39	0.27		0.08	16.63
	150.00	1.59	0.27		0.14	11.08
	200.00	1.80	0.27		0.22	8.31
	250.00	2.01	0.27		0.30	6.65
	300.00	2.21	0.27		0.40	5.54
1.5	50.00	1.66	0.27	1264.58	0.05	33.25
	100.00	1.87	0.27		0.11	16.63
	150.00	2.08	0.27		0.19	11.08
	200.00	2.29	0.27		0.27	8.31
	250.00	2.49	0.27		0.37	6.65
	300.00	2.70	0.27		0.49	5.54
2	50.00	2.15	0.27	1264.58	0.06	33.25
	100.00	2.36	0.27		0.14	16.63
	150.00	2.56	0.27		0.23	11.08
	200.00	2.77	0.27		0.33	8.31
	250.00	2.98	0.27		0.45	6.65
	300.00	3.19	0.27		0.57	5.54
3	50.00	2.64	0.27	1264.58	0.08	33.25
	100.00	2.84	0.27		0.17	16.63
	150.00	3.05	0.27		0.28	11.08
	200.00	3.26	0.27		0.39	8.31
	250.00	3.46	0.27		0.52	6.65
	300.00	3.67	0.27		0.66	5.54

CÁLCULO DE CAPACIDAD DE CARGA ÚLTIMA Y ADMISIBLE									
PROYECTO:		KIOSKO		PCA#					
DATOS DEL SUELO Y CONDICIONES DE CARGA									
$Y_d = 1.731$	g/cm³		Prof. N.F		m	D1=	0	m	
$\phi = 30.00$	°		$Y_{sat} =$		g/cm³				
$c = 0.00$	ton/m²		$Y_w =$		g/cm³				
CÁLCULO DE CAPACIDAD DE CARGA DEL SUELO - POR LA ECUACIÓN GENERAL DE MEYERHOF									
FACTORES DE CARGA (MEYERHOF 1963)		Fs = 4.00		Nq = 18.401	Nc = 30.140	Ny = 22.402	Kp = 1.32334747		
DESPLANTE (Df) m		LOSA / RECTANGULAR				DESPLANTE (Df) m	LOSA / RECTANGULAR		
		L	B	q (u)	q (adm)	Df (m)	L	B	q (u)
Df (m)		m	m	ton/m²	ton/m²	Df (m)	m	m	ton/m²
0.5		0.5	0.5	38.2	9.5	2.0		0.5	73.4
0.5		1.0	1.0	40.4	10.1	2.0		1	83.1
0.5		1.5	1.5	45.0	11.2	2.0		1.5	92.8
0.5		2.0	2.0	50.2	12.5	2.0		2	102.5
0.5		2.5	2.5	55.6	13.9	2.0		2.5	112.2
0.5		3.0	3.0	61.2	15.3	2.0		3	121.9
0.5		3.5	3.5	66.9	16.7	2.0		3.5	131.6
0.5		4.0	4.0	72.6	18.1	2.0		4	141.2
1.0		0.5	0.5	41.5	10.4	3.0		0.5	105.2
1.0		1.0	1	51.2	12.8	3.0		1	114.9
1.0		1.5	1.5	60.9	15.2	3.0		1.5	124.6
1.0		2.0	2	70.6	17.7	3.0		2	134.3
1.0		2.5	2.5	80.3	20.1	3.0		2.5	144.0
1.0		3.0	3	90.0	22.5	3.0		3	153.7
1.0		3.5	3.5	99.7	24.9	3.0		3.5	163.4
1.0		4.0	4	109.4	27.3	3.0		4	173.1
1.5		0.5	0.5	57.5	14.4	4.0		0.5	137.1
1.5		1.0	1	67.2	16.8	4.0		1	146.8
1.5		1.5	1.5	76.9	19.2	4.0		1.5	156.5
1.5		2.0	2	86.5	21.6	4.0		2	166.2
1.5		2.5	2.5	96.2	24.1	4.0		2.5	175.9
1.5		3.0	3	105.9	26.5	4.0		3	185.6
1.5		3.5	3.5	115.6	28.9	4.0		3.5	195.3
1.5		4.0	4	125.3	31.3	4.0		4	204.9

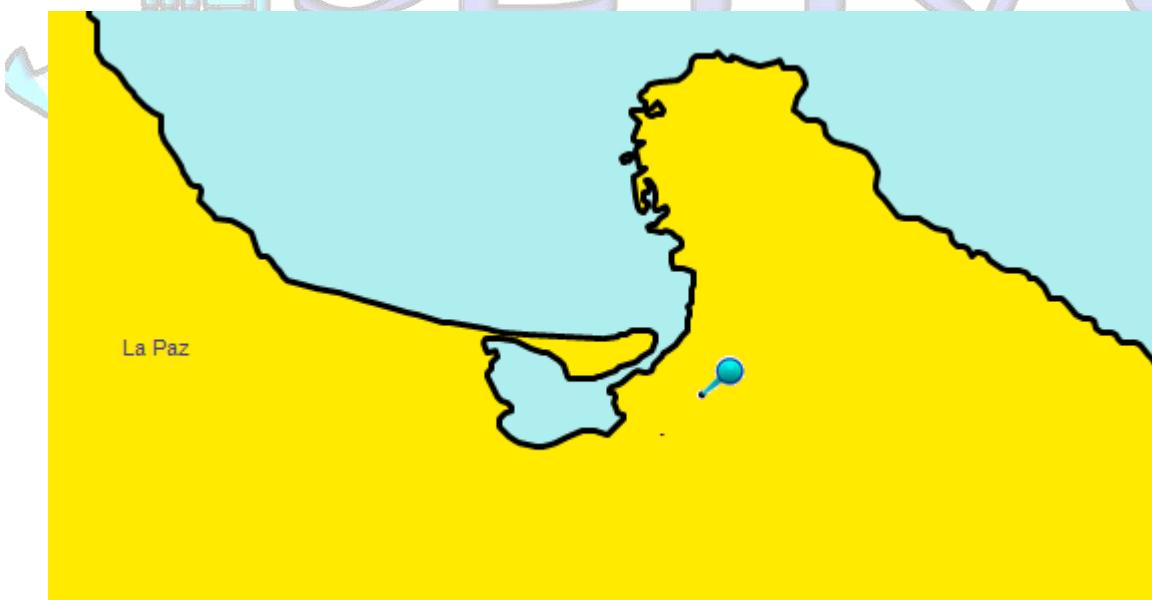
LOSA Y RECTANGULAR							
DESPLANTE Df (m)	Ancho de Zapata B (cm)	Carga Admisible Qadm (kg/cm²)	Relación de Poisson U	Módulo de Elasticidad Es	Asentamiento S (cm)	Módulo de reacción k (kg/cm²)	
0.5	50.00	0.95	0.27	1264.58	0.03	33.25	
	100.00	1.01	0.27		0.06	16.63	
	150.00	1.12	0.27		0.10	11.08	
	200.00	1.25	0.27		0.15	8.31	
	250.00	1.39	0.27		0.21	6.65	
	300.00	1.53	0.27		0.28	5.54	
1	50.00	1.67	0.27	1264.58	0.05	33.25	
	100.00	1.81	0.27		0.11	16.63	
	150.00	1.04	0.27		0.09	11.08	
	200.00	1.28	0.27		0.15	8.31	
	250.00	1.52	0.27		0.23	6.65	
	300.00	1.77	0.27		0.32	5.54	
1.5	50.00	2.01	0.27	1264.58	0.06	33.25	
	100.00	2.25	0.27		0.14	16.63	
	150.00	2.49	0.27		0.22	11.08	
	200.00	2.73	0.27		0.33	8.31	
	250.00	1.44	0.27		0.22	6.65	
	300.00	1.68	0.27		0.30	5.54	
2	50.00	1.92	0.27	1264.58	0.06	33.25	
	100.00	2.16	0.27		0.13	16.63	
	150.00	2.41	0.27		0.22	11.08	
	200.00	2.65	0.27		0.32	8.31	
	250.00	2.89	0.27		0.43	6.65	
	300.00	3.13	0.27		0.57	5.54	
3	50.00	1.83	0.27	1264.58	0.06	33.25	
	100.00	2.08	0.27		0.12	16.63	
	150.00	2.32	0.27		0.21	11.08	
	200.00	2.56	0.27		0.31	8.31	
	250.00	2.80	0.27		0.42	6.65	
	300.00	3.05	0.27		0.55	5.54	

#### 4.1.4 TIPO DE TERRENO

Para términos de diseño se considerará una **Zona II** y de acuerdo a las Normas Técnicas de Baja California Sur, el coeficiente sísmico a utilizar para el cálculo de los espectros de aceleraciones es **C=0.30**

TABLA 3.1		Valores de los parámetros para calcular los espectros de aceleraciones					
Municipio	Zona	c	a <sub>0</sub>	T <sub>a</sub>	T <sub>b</sub>	r	
LA PAZ, COMONDÚ Y MULEGÉ	I	0.14	0.04	0.2	0.6	1/2	
	II	0.30	0.08	0.3	1.5	2/3	
	III	0.36	0.10	0.6	2.9	1	
LORETO Y LOS CABOS	I	0.36	0.36	0.0	0.6	1/2	
	II	0.64	0.64	0.0	1.4	2/3	
	III	0.64	0.64	0.0	1.9	1	

#### 4.1.5 ESPECTRO DE DISEÑO REGIONAL OBTENIDO POR MEDIO DEL PROGRAMA DE DISEÑO SISMICO "PRODISIS"



### Espectros Regionales

$$a_0^r = 148.24 \text{ cm/s}^2 \quad c^r = 363.7 \text{ cm/s}^2$$

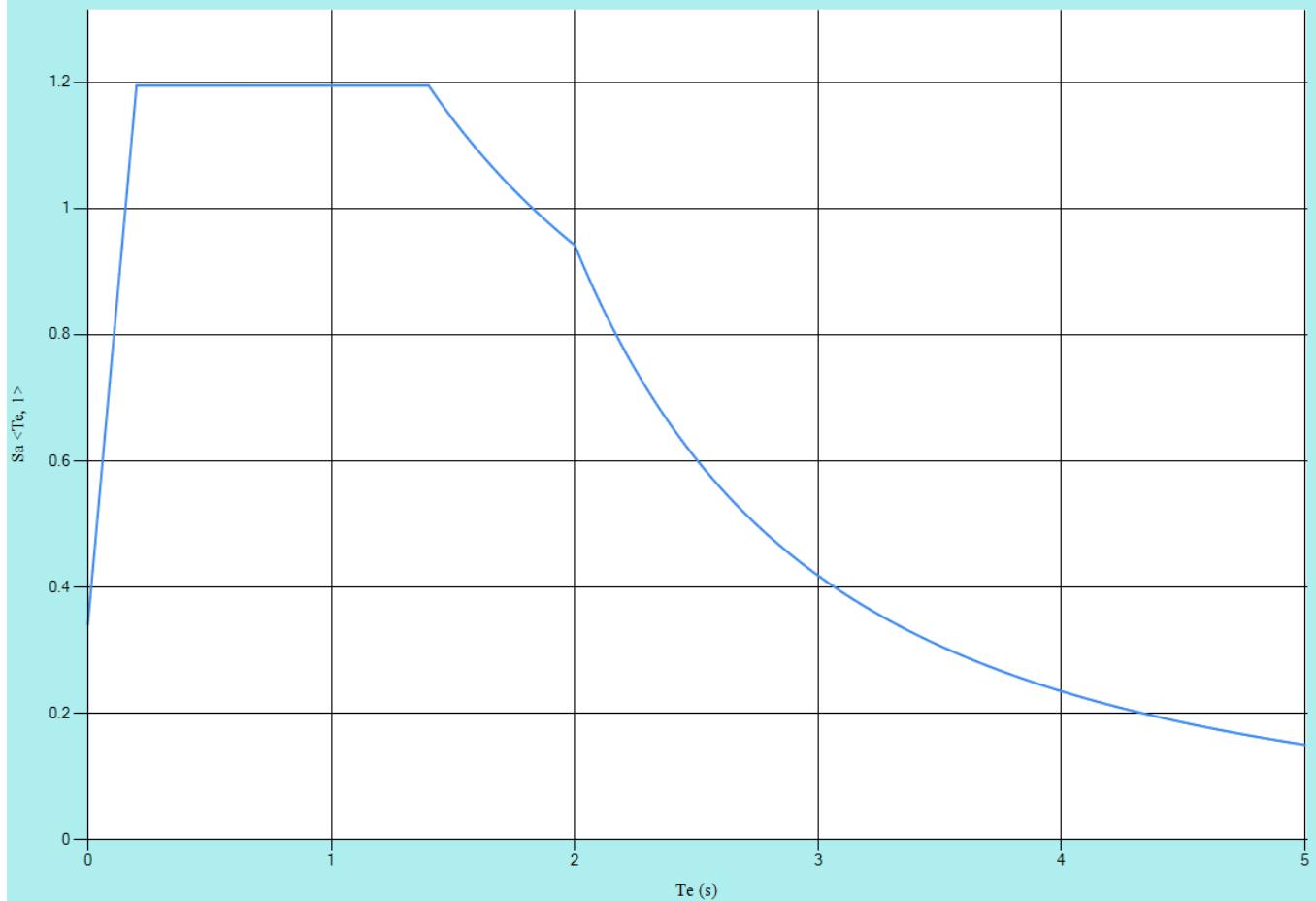
Zona sísmica : C Importancia estructural

### Caracterización del terreno de cimentación

$$v_s = 380 \text{ m/s} \quad H_s = 3 \text{ m} \quad T_s = 0.03 \text{ s}$$

Estratigrafia      Tipo de suelo II

Espectro de Diseño Transparente Regional



ID 01190009: ACI CONCRETE  
CONCRETE STRENGTH TESTNG  
TECHNICIAN, ACI AGGREGATE TESTING  
TECHNICIAN - LEVEL 1 AND ACI  
CONCRETE LABORATORY TESTING  
TECHNICIAN LEVEL 1

Página 15 de 23

Bvd San Carlos, Isla Santa María,  
Cp. 23085, Fraccionamiento  
Virreyes, La Paz, Baja California Sur.

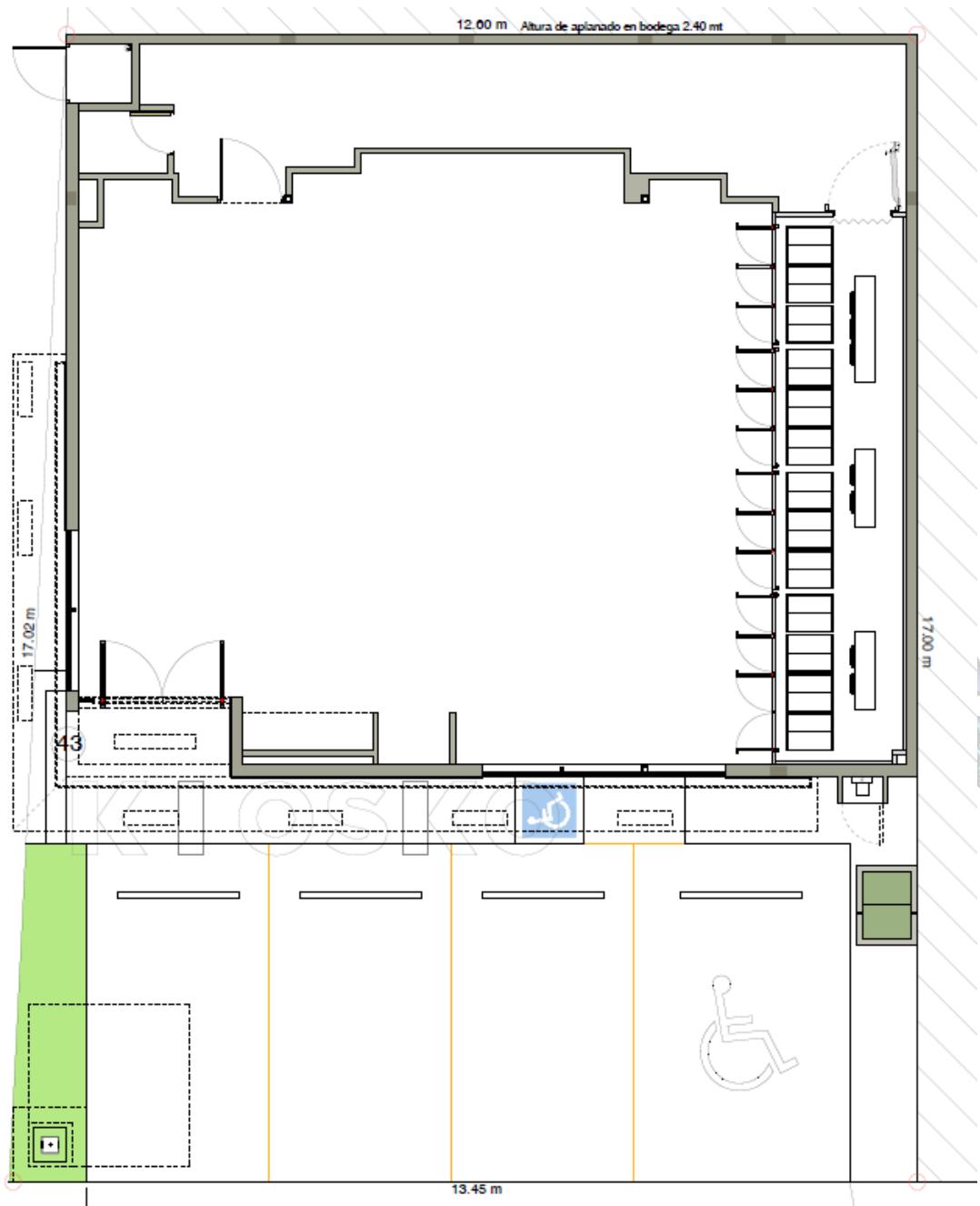


612 14 6 44 06



seyka\_ingenieria@hotmail.com

## 4.2 RECOMENDACIONES

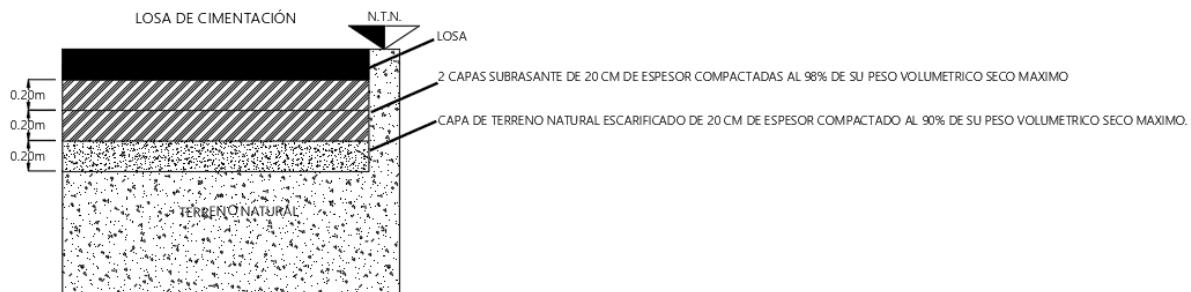


## 4.2.1 CIMENTACION

- Se recomienda utilizar losa de concreto reforzado como método constructivo para la cimentación del proyecto.
- Se recomienda realizar despalme y retiro de raíces a 50 cm de profundidad abajo del nivel de terreno tratado.
- Es recomendable realizar obras de protección como banquetas para evitar infiltraciones de humedad en la plataforma de cimentación.

### 4.2.1.1 LOSA DE CIMENTACION

- Para la colocación o desplante de la cimentación, se sugiere escarificar y compactar el terreno natural 1 capa de 20 cm, la cual deberá estar compactada al 95% de su peso volumétrico seco máximo; El material natural deberá cribarse retirando los agregados con diámetro mayor a 3" antes de ser usado para la capa compactada.
- Posteriormente colocar 2 capas de subrasante de 20 cm de espesor compactada al 98% de su peso volumétrico seco máximo y que además deberá cumplir con las características de calidad como lo indica en la norma N·CMT-1·03/21-IMT. Este material se recomienda que sea de banco.
- El desplante de cimentación será de acuerdo con las necesidades y bajadas de cargas del proyecto, además las dimensiones o la geometría de esta será propuesta por el estructurista. Para ello se presentan las tablas de limitación de capacidad de carga.
- Ya habiendo establecido la profundidad de desplante por el estructurista se deberá respetar las capas de mejoramiento establecidas anteriormente.



Croquis representativo

## 5 REFERENCIAS BIBLIOGRAFICAS

- NMX-C-430-ONNCCE-2018 (Industria de la construcción-Geotecnia-Cimentaciones Sondeos de pozos a cielo abierto)
- NMX-C-431-ONNCCE-2021 (Industria de la construcción-Geotecnia-Cimentaciones toma de muestras alteradas e inalteradas-método de prueba).
- Fundamentos de Ingeniería Geotecnia - Braja M. Das, 7 ed.
- SERVICIO DE SISMOLOGÍA NACIONAL (plataforma de base de datos, vía internet)
- Manual De Diseño De Obras Civiles por Sismos CFE (ED, 2015)
- Manual De Diseño De Obras Civiles por Viento CFE (ED, 2020)
- ASTM D1586 / D1586M – 18 (Standard Test Method for Standard Penetration Test (SPT) and Split-Barrel Sampling of Soils)
- Bentley, Stephen P.\_ Carter, Michael - Soil properties and their correlations-John Wiley & Sons (2016)
- Ingeniería de cimentaciones, Enrique Tamez Gonzales 2001
- Ingeniería geológica, Luis I, Gonzales de Vallejo



## **6 ANÉXOS DE GRAFICAS Y REPORTES FOTOGRÁFICOS**

## **6.1 ANALISIS DE MATERIAL COMO SUBRASANTE**

### 6.1.1 PCA#1

INFORME DE CAPA SUBRASANTE						
N-CMTC-1-03/02 CARACTERÍSTICAS DE LOS MATERIALES PARA SUBRASANTE						
PROYECTO		KIOSKO				
SONDEO		PCA # 1	0.00	-2.00 m	ESTADO : BAJA CALIFORNIA SUR	
SUBRASANTE						
CLASIFICACIÓN PETROGRÁFICA DEL MATERIAL		ARENAL MAL GRADUADA				
TRATAMIENTO PREVIO AL MUESTREO		POZO ACILO ABIERTO				
CLASE DE DEPOSITO AUSESTRADO						
UBICACIÓN DEL BANCO DE MATERIAL PETRÉO						
DATOS DEL MUESTREO						
DATOS DEL MUESTREO						
CARACTERÍSTICAS DEL MATERIAL						
PESOS						
CARACTERÍSTICAS DEL MATERIALE						
GRANULOMETRICA						
CURVA GRANULOMÉTRICA						
Porcentaje que pasa						
MALLA	% QUE PASA					
2"	100	-				
1 1/2"	30.000	100	-			
1"	25.000	100	-			
3/4"	19.000	100	-			
1/2"	12.500	100	-			
3/8"	9.600	100	-			
1/4"	6.350	98	-			
NO. 4	4.750	96	-			
NO. 10	2.000	78	-			
NO. 20	0.650	57	-			
NO. 40	0.250	37	-			
NO. 60	0.125	15	-			
NO. 100	0.050	8	-			
NO. 200	0.025	3	-			
P. E. SECO SUELTO kg/m <sup>3</sup>	1,600.20					
P. E. SECO VARIILLAO kg/m <sup>3</sup>	1,730.81					
P. E. S. MÁXIMO /kg/m <sup>3</sup>	1,718.00					
HUMEDAD ÓPTIMA %	10.80					
WATTS (ESTÁNDAR) %	56.59					
EXPANSIÓN %	0.29					
TAMAÑO MÁXIMO MM	-					
GRADO DE COMPACTACIÓN %	-					
PRUEBAS EN MATERIAL MAYOR QUE LA MALLA 3/8						
CLASIFICACIÓN						
ABSORCIÓN %	-	-	-	-	-	-
DENSIDAD	-	-	-	-	-	-
DESGASTE %	-	-	-	-	-	-
Cf = 0.72						
PRUEBAS SOBRE MATERIAL TAMIIZADO POR LA MALLA NO. 40						
LIMITE LÍQUIDO %	21.50	40 MAX				
LIMITE PLÁSTICO %	14.42	12 MAX				
INDICE PLÁSTICO %	1.42	-				
CONTRACCIÓN LINEAL %	0.00	-				
HUM. DE CARGO %	-					
CLASIFICACIÓN	<b>SP</b>					
GRAVAS %	4					
ARENAS %	93					
FINOS %	3					
TOTAL %	100					
ARENA MAL GRADUADA						
OBSERVACIONES Y RECOMENDACIONES:						

EL MATERIAL CUMPLE COMO CAPA DE SUBRASANTE SEGÚN LA NORMATIVA NCMT-1-03/21 CARACTERÍSTICAS DE LOS MATERIALES PARA SUBRASANTE.



ID 01190009: ACI CONCRETE  
CONCRETE STRENGTH TESTING  
TECHNICIAN, ACI AGGREGATE TESTING  
TECHNICIAN - LEVEL 1 AND ACI  
CONCRETE LABORATORY TESTING  
TECHNICIAN LEVEL 1



Página 19 de 23

Bvd San Carlos, Isla Santa María,  
Cp. 23085, Fraccionamiento  
Virreyes, La Paz, Baja California Sur.

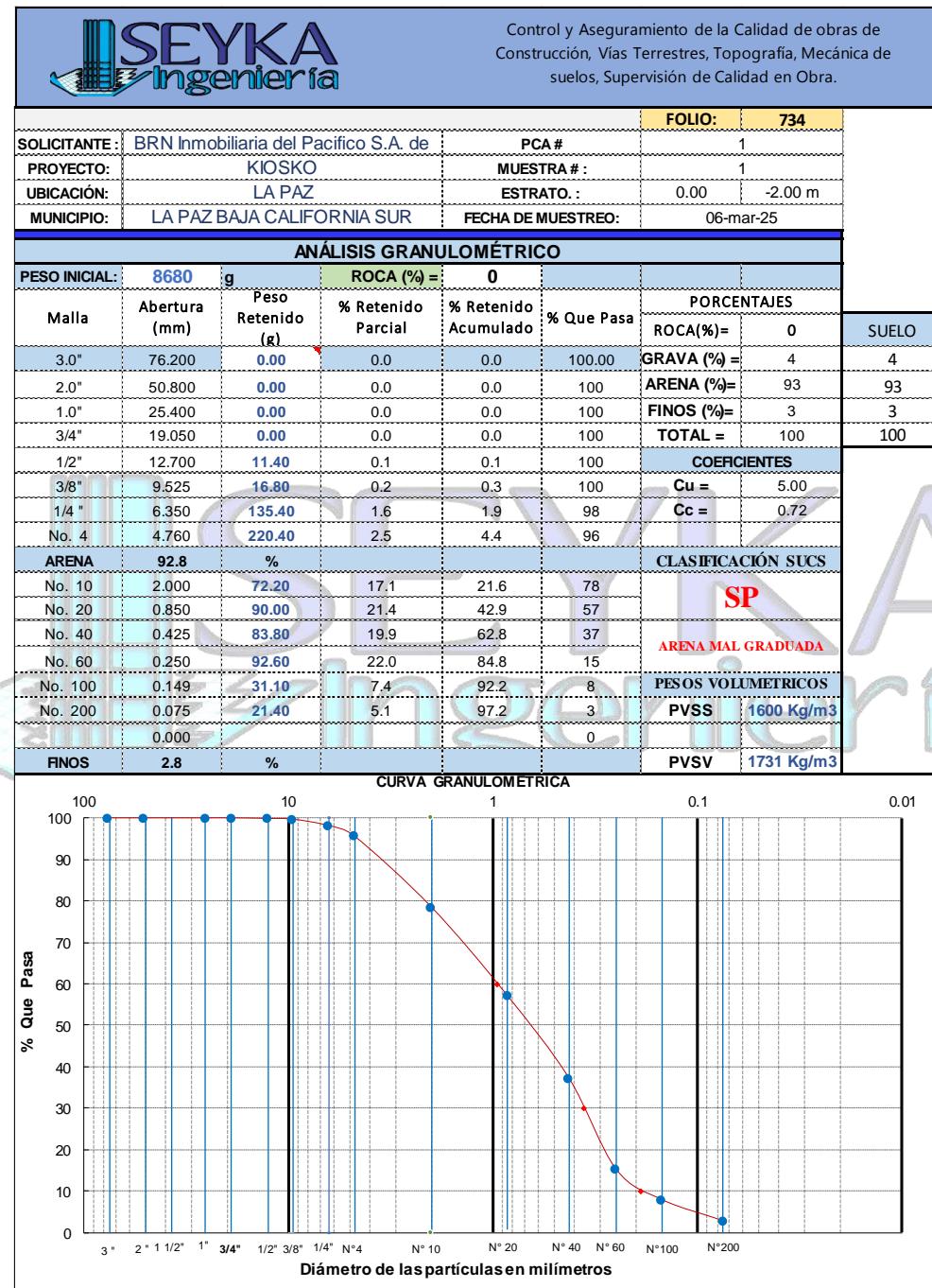


612 14 6 44 06

seyka\_ingenieria@hotmail.com

## 6.2 CLASIFICACION DE SUELOS

### 6.2.1 PCA#1





## **Control y Aseguramiento de la Calidad de obras de Construcción, Vías Terrestres, Topografía, Mecánica de suelos, Supervisión de Calidad en Obra.**

		FOLIO:	734
SOLICITANTE:	BRN Inmobiliaria del Pacifico S.A. de C.V.	PCA #:	1
OBRA:	KIOSKO	MUESTRA #:	1
CIUDAD:	LA PAZ	PROF.:	0.00 -2.00 m
MUNICIPIO:	LA PAZ BAJA CALIFORNIA SUR	FECHA DE MUESTREO:	06-mar-25

## LÍMITES DE CONSISTENCIA

## **CONTENIDO NATURAL DE AGUA**

TARA	PESO TARA	TARA+ SUELO HÚMEDO	TARA+ SUELO SECO	PESO DEL AGUA	CONTENIDO DE AGUA	ML
Nº	g	g	g	g	%	LIMO DE BAJA COMPRESIBILIDAD
6	34.7	213	210.5	2.50	1.42	

## LÍMITE LÍQUIDO

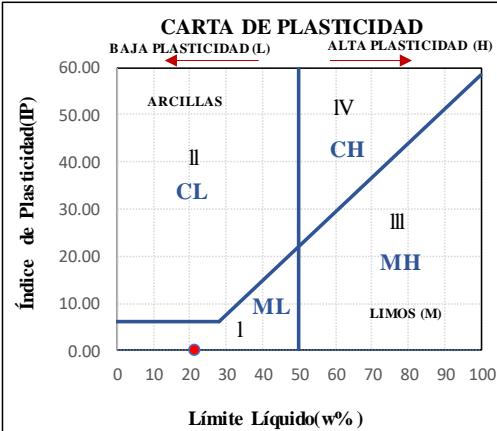
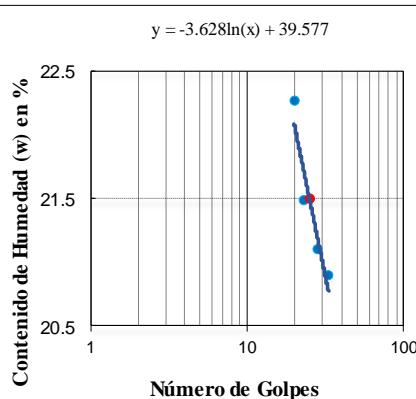
## DENSIDAD DE SÓLIDOS

TARA N°	1	2	3	4	2.67	
NÍMERO DE GOLPES	33	28	23	20	L. L. =	21.50
PESO TARA (g)	13	8.89	9.08	9	L. P. =	INAP
TARA + SUELO HÚMEDO (g)	35.85	25.47	26.38	28.16	I. P. =	INAP
TARA + SUELO SECO (g)	31.90	22.58	23.32	24.67	U.S. ARMY (1949)	
PESO SUELO SECO (g)	18.9	13.69	14.24	15.67	L. L. =	21.27
PESO DE AGUA (g)	3.95	2.89	3.06	3.49	Grado de saturación(S)%	
CONTENIDO DE AGUA (%)	20.90	21.11	21.49	22.27	6.7	

LÍMITE PLÁSTICO

CONTRACCIÓN LINEAL

TARA N°	1	2	BARRA N°	6	PIOROSIDAD (n)
PESO TARA (g):	INAP		LONG. INICIAL(cm):	9.95	0.36
TARA + SUELO HÚMEDO (g):			LONG. FINAL(cm):	9.95	de vacios
TARA + SUELLO SECO (g):			CONTRACCIÓN(cm) :	0.00	(e)
PESO DE AGUA (g):			CONTRACCIÓN LINEAL(%):	0.00	0.56
CONTENIDO DE AGUA (%):					



## 6.3 REPORTE FOTOGRÁFICO DE CAMPO

REPORTE FOTOGRÁFICO DE CAMPO			
PROYECTO:	KIOSKO	FECHA DE MUESTREO:	06-03-25
UBICACIÓN:	LA PAZ	TIPO DE SONDEO:	PCA
MUNICIPIO:	LA PAZ BAJA CALIFORNIA SUR	SONDEO:	1
 			
  			<p>kiosco La Paz BCS Pca#1 Profundidad 0.00-2.00M</p>

## 6.4 REPORTE FOTOGRÁFICO DE LABORATORIO

REPORTE FOTOGRÁFICO DE LABORATORIO			
PROYECTO:	KIOSKO	FECHA DE MUESTREO:	-
UBICACIÓN:	LA PAZ	TIPO DE SONDEO:	-
MUNICIPIO:	LA PAZ BAJA CALIFORNIA SUR	SONDEO:	-
			
			
			

