

PERÚ Ministerio del Ambiente

Instituto Geofísico del Perú - IGP





ESTUDIO GEOFÍSICO DE LOS ACANTILADOS DE LA COSTA VERDE EN EL DISTRITO DE MAGDALENA DEL MAR

Región y Provincia de Lima

Lima - Perú Enero, 2020

Instituto Geofísico del Perú

Presidente Ejecutivo: Hernando Tavera

Director Científico: Danny Scipión

Director SCTS: Juan Carlos Gómez

Autores

Isabel Bernal y Hernando Tavera

Personal de apoyo:	Fabiola Rosado
	Liliana Torres
	Kelly Pari
	Luz Arredondo
	Wilfredo Sulla
	Jorge Salas
	José Millones
	Javier Oyola
	Jesús Huarachi
	Henry salas
	Jhon Salazar
	Mariana Vivanco
	Mijael Berduzco
	Juan Carlos Villegas
	Wendy Quiroz
Personal logística:	Robert Yupanqui
	Augusto Cárdenas
	Máximo Palomino
Personal administra	tivo: Marisol Enríquez

RESUMEN

En el acantilado del distrito de Magdalena del Mar, se evaluó el comportamiento dinámico de los suelo usando técnicas geofísicas como el método de resistividad eléctrica, gravimetría, métodos sísmicos (refracción, MASW, MAM) y razones espectrales. El procesamiento de los datos geofísicos y el análisis de la información obtenida han permitido definir en superficie y a lo largo del acantilado de la Costa Verde, el límite que separa los suelos estables de los inestables y cuyo comportamiento dinámico presenta un alto peligro por sismos de gran magnitud. Este límite se encuentra, de noroeste (NO) a sureste (SE), a una distancia de 60 a 120 metros desde el acantilado, tierra adentro. En la zona de Medalla Milagrosa, el límite se encuentra a 250 metros desde el acantilado.

Debido a la inestabilidad del terreno, a la ocurrencia de un sismo que genere elevadas intensidades de sacudimiento, las zonas que presentarían mayor riesgo son: Sectores ubicados entre el Jr. Leoncio Prado y la Av. Antonio José de Sucre, Malecón Castagnola, el borde del Malecón Grau, Puericultorio Pérez Aranibar y en algunos sectores del conjunto residencial Marbella.

INDICE

RESUMEN

1 INTRODUCCIÓN	1
2 OBJETIVO	3
3 METODOLOGÍA Y DATOS	4
3.1 MÉTODO DE RAZONES ESPECTRALES (H/V) 3.1.1 PROCESAMIENTO Y ANÁLISIS	5 9
 3.2 MÉTODOS SÍSMICOS 3.2.1 TOMOGRAFÍA DE REFRACCIÓN SÍSMICA (SRT). 3.2.2 ANÁLISIS MULTICANAL DE ONDAS SUPERFICIALES (MASW) 3.2.3 ANÁLISIS MULTICANAL DE MICROTREMORES (MAM) 3.2.5 PROCESAMIENTO Y ANÁLISIS 	9 9 9 .11 .15
3.3MÉTODO DE TOMOGRAFÍA DE RESISTIVIDAD ELÉCTRICA (ERT) 3.3.1 Procesamiento y análisis	. 17 . 19
3.4MÉTODO GRAVIMÉTRICO 3.4.1 PROCESAMIENTO Y ANÁLISIS	. 19 . 20
4 RESULTADOS	. 22
4.1 RAZONES ESPECTRALES (H/V)	. 22
4.2 SECCIONES SRT	.26
4.3 PERFILES DE MASW Y MAM	. 28
4.4 PERFILES DE TOMOGRAFÍA ELÉCTRICA	. 31
4.5 SECCIONES GRAVIMÉTRICAS	. 33
5ZONIFICACIÓN GEOFÍSICA DE LOS ACANTILADOS	. 37
CONCLUSIONES	.45
REFERENCIAS	. 47
ANEXO I	.49
ANEXO II	58
ANEXO III	64
ANEXO IV	. 68
ANEXO V	.76

1.- INTRODUCCIÓN

Desde el año 1960, la zona de Costa Verde incrementa su área de ocupación urbana con ayuda de material de relleno. Estas nuevas áreas fueron destinadas a parques, jardines, áreas deportivas y para la construcción de edificaciones. En este escenario, el 08 de agosto del 2019, en horas de la madrugada, se produjo un derrumbe en el sector del malecón Castagnola, a la altura de la Av. Sucre (Magdalena del Mar), desplazándose aproximadamente 225 m³ de relleno artificial (INGEMMET, 2019). Este material dañó las geomallas en la zona e interrumpió el tránsito vehicular con sentido de sur a norte (hacia el Callao); además, alertó a los vecinos y autoridades locales ante la posible ocurrencia del mismo fenómeno en otros lugares.

De acuerdo al escenario descrito, en la zona costanera del distrito de Magdalena del Mar, se realizaron estudios geofísicos para determinar el comportamiento dinámico del suelo ante el peligro por sismos. En estos estudios, se aplicaron los métodos geofísicos de razones espectrales (H/V), para conocer el periodo de respuesta del suelo y estimar su factor de amplificación ante la ocurrencia sísmica; el método de tomografía de refracción sísmica (SRT), para identificar espesores de capas y velocidades de ondas de corte a diferentes niveles de profundidad; el método de tomografía de resistividad Eléctrica (ERT), para conocer la profundidad del nivel de saturación y el método gravimétrico, para definir la densidad de los materiales presentes en el subsuelo.

El distrito de Magdalena del Mar, es uno de los 43 distritos que conforman la provincia de Lima. Limita por el norte con los distritos de Pueblo Libre y San Miguel, por el este con los distritos de Jesús María y San Isidro, por el sur con el distrito de San Isidro y por el oeste con el Océano Pacífico. En este último, el límite está conformado por la costanera con una longitud de 2.4 km. Magdalena del Mar presenta un área de 1.52 km² y cuenta con una población de 60,290 habitantes al censo 2017 (Figura 1).



Figura 1. Mapa de ubicación de la zona costanera en el distrito de Magdalena del Mar. La distribución de los puntos críticos corresponde a zonas afectadas por problemas geotécnicos (asentamientos, grietas).

2.- OBJETIVO

El objetivo del presente estudio es determinar los parámetros físicos del suelo, mediante la aplicación de técnicas geofísicas, a fin de definir en superficie y a lo largo del acantilado de la Costa Verde (distrito de Magdalena del Mar), el límite que separa los suelos estables de los inestables y cuyo comportamiento dinámico presenta un alto peligro por sismos de gran magnitud.

3.- METODOLOGÍA Y DATOS

Las características físicas del suelo dependen de los materiales que conforman sus diferentes capas en profundidad y que pueden ser conocidas con la geología, estratigrafía y geomorfología. Sin embargo, su dinámica asociada a la ocurrencia de sismos, lluvias, entre otros, puede ser conocida usando métodos geofísicos de monitoreo temporal. En el caso de zonas con la presencia de acantilados, la información que se genere a partir del procesamiento y análisis de los datos geofísicos permitirán identificar y delimitar, en superficie y profundidad, los suelos con diferente comportamiento dinámico asociado a su composición, rigidez y nivel de saturación. Este tipo de suelos, son los propensos a generar deslizamientos ante la ocurrencia de sismos y/o gravedad.

La zona del acantilado en el distrito de Magdalena del Mar, con una longitud aproximada de 2.4 km (Figura 1), está conformado por depósitos aluviales provenientes del río Rímac; es decir, compuestos por gravas (bolonería) soportadas en matriz areno limosa y lentes de arenas (parte media de acantilado). Por otro lado, moradores del distrito de Magdalena, indican que tiempo atrás, partes del acantilado han sido rellenados con material alóctono (rellenos antrópicos) hasta alcanzar, en la actualidad, una altura promedio de 60 m.s.n.m. Asimismo, el reconocimiento in-situ de la actual morfología del acantilado, permitió identificar puntos críticos donde se observa asentamientos diferenciales del suelo, fisuras en paredes y grietas con longitudes de 70 m y aberturas de 5 cm en promedio; además de desplazamientos en muros de mampostería con aperturas de hasta 2 cm en dirección este – oeste. Estos últimos en zonas de recreación, edificios multifamiliares, viviendas y hoteles. Asimismo, es notorio que un gran número de viviendas y edificios de 3 a más pisos, se asientan en el borde del acantilado (Ver Anexo I).

Considerando la geometría del acantilado en Magdalena de Mar y los objetivos del presente estudio, los puntos y líneas donde se realizan la adquisición de datos geofísicos, fueron distribuidos de manera relativamente homogénea, por lo restringido del espacio requerido por los diferentes métodos geofísicos.

3.1.- Método de Razones espectrales (H/V)

El método de razones espectrales (H/V) fue propuesto por Nakamura (1989) para caracterizar la respuesta dinámica del suelo y en algunos casos, estimar su amplificación, ante la solicitación sísmica. El método hace uso de registros de vibración ambiental que contienen información sobre las características físicas de los suelos en sus primeras decenas de metros por debajo de la superficie. Debe entenderse que la variación de las propiedades físicas de cada capa estratigráfica superficial, de diferente espesor, geometría y composición litológica, causaran o no, la amplificación de las ondas sísmicas incidentes a la ocurrencia de un sismo de gran magnitud.

La adquisición de datos en campo se realizó durante 10 días del mes de diciembre del 2019. Durante este periodo se recolectaron 123 registros de vibración ambiental utilizando sensores Lennartz y registradores CityShark II (Figura 2). Los puntos de adquisición de datos se distribuyen siguiendo 14 líneas perpendiculares al acantilado y longitudes del orden de 400 metros, con intervalos de 50 metros en promedio. Cada registro de vibración ambiental, tiene una duración de 15 minutos, lo cual permite disponer de buena cantidad de datos para su posterior análisis.

En la Figura 3, se muestra la disposición del equipo sísmico, al momento del registro de datos, además de ejemplos de señales de vibración ambiental registrados en un punto cualquiera sobre el Jirón Alfonso Ugarte donde existe ruido de poca amplitud y/o saltos transitorios (MM01-02, suelos compactos), otro en el Jirón Castilla sobre el acantilado con presencia de ruido de fondo constante (MM02-07, suelos heterogéneos); y finalmente, otro ubicado en el circuito de playas con presencia de altos niveles de ruido (MM03-08, suelos muy heterogéneos y/o blandos).

Para aplicar la técnica de razones espectrales H/V, los registros de vibración ambiental fueron tratados por ventanas de 20 segundos, luego se calculó la Transformada Rápida de Fourier a fin de obtener los cocientes espectrales para cada componente de registro entre su componente vertical (E-O/V; N-S/V). Finalmente, en cada señal se procedió a identificar la frecuencia predominante considerando un rango de interés que fluctúa entre 0.5 a 20 Hz y picos/rangos con amplificaciones relativas de al menos 2 veces (Figura 4).



Figura 2. Distribución espacial de los puntos de registros de vibración ambiental en la zona costanera en el distrito de Magdalena del Mar.



Figura 3. Ejemplos de la disposición del equipo sísmico para el registro de vibraciones ambientales (ver texto)

Evaluación Geofísica de los acantilados de la Costa Verde en el distrito de Magdalena del Mar Frecuencias predominantes del Suelo



MM14-07

Figura 4. Ejemplo de la ficha H/V para el punto MM14-07 en la cual se recopila los datos registrados y analizados. Arriba, señal registrada; Medio; razón espectral (H/V) en línea gruesa y su desviación estándar en líneas discontinuas y Abajo resultados.

3.1.1.- Procesamiento y análisis

Para el análisis de la información sísmica se debe considerar los siguientes criterios: 1) Las frecuencias predominantes menores a 1.0 Hz corresponden a vibraciones generadas por el oleaje del mar y/o cambios meteorológicos (periodos muy largos); 2) Las bajas frecuencias o periodos largos son debidas a la presencia de depósitos profundos; y 3) Las frecuencias altas o periodos cortos son debidos a depósitos superficiales blandos y de poco espesor (SESAME, 2006; Bernal, 2006).

En la Figura 4, se muestra un ejemplo del análisis, procesamiento y resultados obtenidos para el punto MM14-07. Aquí el registro es sectorizado en ventanas de 20 segundos y analizado individualmente, para luego obtener el promedio espectral para las curvas, y así identificar el rango de las frecuencias y/o periodos predominantes, que caracterizan al suelo bajo el punto de observación. También es visible el factor de amplificación del suelo ante la incidencia de las ondas sísmicas.

3.2.- Métodos sísmicos

3.2.1.- Tomografía de Refracción Sísmica (SRT)

El método sísmico de tomografía (SRT) permite conocer la velocidad de ondas Vp y el espesor de las capas, a partir del contraste de velocidades por efecto de la propagación de las ondas sísmicas en el subsuelo. Básicamente, el SRT consiste en generar ondas sísmicas a partir de una fuente artificial (martillo) y medir el tiempo requerido por las ondas para viajar, desde la fuente hacia una serie de geófonos, usualmente dispuestos en línea recta, tal como muestra la Figura 5.

3.2.2.- Análisis Multicanal de Ondas Superficiales (MASW)

El método sísmico de MASW permite determinar la estratigrafía del subsuelo y los espesores de las capas a partir de la velocidad de propagación de las ondas de corte (Vs). Este método permite analizar la dispersión de ondas superficiales (ondas Rayleigh) generadas por una fuente de energía impulsiva y registrada por arreglos lineales de estaciones sísmicas, tal como muestra la Figura 6.



Figura 5. Esquema básico de emisión y recepción de ondas sísmicas por el método SRT



Figura 6. Generación de ondas Rayleigh con fuente artificial y su respectivo registro.

3.2.3.- Análisis Multicanal de Microtremores (MAM)

El Análisis Multicanal de Microtremores (MAM) o sísmica de Microtremores, es otro método para conocer la velocidad de las ondas de corte (Vs), siendo sus bases teóricas similares al método MASW. En este caso, no existe fuente sísmica artificial y solo se considera el registro de microtremores (vibración generada por la actividad humana); por lo tanto, su contribución es principalmente a bajas frecuencias, característica que permite investigar a mayores profundidades dependiendo de la longitud del tendido utilizado (Figura 7).



Figura 7: Registro de vibración ambiental generada por la actividad humana.

Para el registro de datos, según las técnicas SRT, MASW y MAM se sigue el mismo procedimiento y se utiliza un equipo sísmico modelo GEODE de Geometrics con 24 sensores o geófonos de baja frecuencia (4.5 Hz), ver Figura 8. Los parámetros de registro, tales como la geometría del tendido y el espaciamiento entre geófonos, fueron variables ya que dependió de la geomorfología de la zona de estudio y de la accesibilidad a los puntos seleccionados.



Figura 8. Equipos utilizados en la toma de datos según las técnicas SRT y MASW.

En el acantilado de Magdalena del Mar, se realizaron 3 líneas de SRT codificadas como LR01-MM, LR02-MM, LR03-MM; y 7 arreglos lineales de MASW y MAM codificadas como LS01-MM,..., LS07-MM (ver Tabla 1). La distribución espacial de estas líneas se muestra en la Figura 9.

Durante los trabajos de campo, los datos y/o sismogramas eran visualizados en una PC portátil a fin de verificar la calidad de cada registro y los niveles de ruido de fondo, tal como se observa en la Figura 10. En la misma figura, también se muestra ejemplos de los registros obtenidos considerando un golpe de martillo a 0.5 metros del inicio del arreglo lineal de geófonos.



Figura 09. Distribución espacial de los arreglos lineales de SRT codificadas como LR01-MM, LR02-MM, LR03-MM y arreglos lineales de MASW y MAM, codificadas como LS01-MM,..., LS07-MM.

Línea Sísmica	Este (m)	Norte (m)	Cota (m.s.n.m.)	Espaciamiento entre geófonos (m)	Longitud total (m)	
SRT						
	274214	8661938	56	6	270	
	274303	8662189	60	0		
	274602	8661684	54	F	115	
LRU2-IVIIVI	274651	8661789	61	5	115	
	275555	8661049	30	6	402	
LR03-IVIIVI	275697	8661394	65	0	402	
MASW y M	AM					
	275619	8661015	43	1	02	
LOOT-IVIIVI	275553	8661077	53	-	52	
	274895	8661363	13	2	69	
LS02-IVIIVI	274954	8661334	17	3		
	274247	8661777	24	0	<u> </u>	
LS03-IVIIVI	274185	8661804	24	3	69	
	275045	8661759	74	- 1	02	
L304-101101	275085	8661676	79	4	ЭZ	
	275010	8661545	64	4	02	
LS05-IVIIVI	275047	8661460	64	4	92	
	274332	8662311	68	2	69	
LSUO-IVIIVI	274309	8662247	64	3		
	274230	8661937	71	2	60	
LSU7-IVIIVI	274293	8661914	72	3	09	

 Tabla 1: Coordenadas y características de las líneas sísmicas.





Figura 10. Disposición del equipo de adquisición de registros sísmicos

3.2.5.- Procesamiento y análisis

Para el ensayo SRT, el primer paso consistió en realizar el picado de los primeros arribos de la onda P en cada registro, para luego construir curvas tiempo vs distancia (dromocronas), que luego mediante el proceso de inversión, se obtiene el perfil 2D de SRT. El procesamiento fue realizado en el programa de computación SeisImager. En la Figura 11, se muestra un ejemplo de curvas tiempo vs distancia para la línea sísmica LS03-MM realizada en la calle Alberto Yabar (A.H. Medalla Milagrosa).



Figura 11: Curvas tiempo vs distancia, obtenidos para la línea sísmica.

En el caso de los ensayos MASW y MAM, se procedió a aplicar la transformada rápida de Fourier (FFT) a los registros sísmicos obtenidos para cada punto de disparo (Reynolds, 2011), para luego tener como resultado, la imagen de dispersión de ondas que relaciona la velocidad de fase de las ondas superficiales con la frecuencia. Una vez obtenidas las curvas de dispersión, se procedió de forma individual, a un proceso de inversión a fin de obtener los perfiles de velocidad Vs en una dimensión (1D), tal como se muestra en la Figura 12.

Para el análisis e interpretación de los resultados obtenidos con el ensayo SRT, se considera como base los valores de la Tabla 2, los mismos que correlacionan los valores de velocidad de propagación de ondas longitudinales (Vp) con los diferentes tipos de suelos (CNA, 1993; ASTM-D5777).



Figura 12. a y b) Curvas de dispersión obtenidos a partir de la aplicación de los métodos de MASW y MAM. c) perfil de velocidad obtenido a partir de la combinación de ambos ensayos.

CNA,	1993	ASTM-D5777			
Velocidad Vp [m/s]	Descripción	Velocidad Vp [m/s]	Descripción		
170 - 450	Suelos arenosos	240 - 610	Suelo intemperizado		
300 - 650	Suelos con finos	460 - 915	Grava o arena seca		
500 - 900	Suelos gruesos	1830 - 1220	Arena saturada		
800 - 1,400	Depósitos de Talud	910 - 2750	Arcilla saturada		
1,450 - 1,550	Materiales saturados	1430 - 1665	Agua		
1,400 - 2,000	Roca blanda	1460 - 1525	Agua de mar		
1,800 - 2,500	Roca muy fracturada	1830 - 3960	Arenisca		
2,000 - 3,000	Roca fracturada	2750 - 4270	Esquisto, arcilla esquistosa		
3,000 - 5,000	Roca intacta	1830 - 3960	Tiza		
4,500 - 6,500	Granito sano	2134 - 6100	Caliza		
6,000 - 7,500	Rocas Metamórficas	4575 - 5800	Granito		
5,500 - 8,000	Caliza intacta	3050 - 7000	Roca metamórfica		

Tabla 2: Clasificación de perfiles de suelo según CNA (1993) y la ASTM-D5777.

Para los ensayos de MASW y MAM, se considera la clasificación de suelos según la Norma E.030 (2018). En este caso, el rango de velocidades para los perfiles de suelo S1 y S2, se subdividen a fin de considerar dos clasificaciones adicionales. Asimismo, los valores obtenidos son representados con colores a fin de facilitar su interpretación (Tabla 3).

Clasificación de los perfiles de Suelo							
N°	Vs	Norma E.030		Descripción			
1	< 180 m/s	S ₃	Suelo blando	Suelo blando			
2	180 m/s a 350 m/s	Suelo medianamente		Suelo moderadamente rígido			
3	350 m/s a 500 m/s	52	rígido	Suelo rígido			
4	500 m/s a 800 m/s	0		Suelo muy rígido o roca blanda			
5	800 m/s a 1500 m/s	ა 1	Roca o Sueio muy rigido	Roca moderadamente dura			
6	> 1500 m/s	S ₀	Roca dura	Roca dura			

Tabla 3. Clasificación de perfiles de suelo, según la norma E.030.

3.3.-Método de Tomografía de Resistividad Eléctrica (ERT)

El ensayo de ERT permite determinar las variaciones de resistividad y conductividad eléctrica en las rocas y suelos para conocer su grado de saturación. En general, los materiales que conforman el subsuelo muestran ciertos rangos de resistividad (ρ) al paso de la corriente eléctrica, y que pone en evidencia el contenido de agua, de sales disueltas en las fracturas de las rocas o en la porosidad del suelo.

Los datos recolectados en campo corresponden al registro de valores de resistividad obtenidos en 05 líneas de ERT distribuidas en la zona de estudio, tal como se observa en la Figura 13. El instrumental utilizado en campo corresponde a un Equipo de Resistividad / IP Syscal Pro de marca Iris Instruments. En la Tabla 4, se detalla las características de las líneas de ERT realizadas en el acantilado del distrito de Magdalena del Mar. Para la instalación de los equipos y los tendidos de los cables para la adquisición de los datos, en algunos sectores se tuvieron limitaciones de acceso y de espacio.

TOMOGRAFÍA DE RESISTIVIDAD ELÉCTRICA									
Nombre de la Línea Eléctrica	Separación entre electrodos / Número de Electrodos	Extensión de la línea (m)	Profundidad de investigación (m)	Orientación de la línea					
LE01-MM	20 m / 18 electrodos	320 m	80 m	NO –SE					
LE02- MM	20 m / 19 electrodos	340 m	80 m	NE –SO					
LE03- MM	20 m / 24 electrodos	440 m	80 m	NO - SE					
LE04- MM	20 m / 18 electrodos	320 m	80 m	NO - SE					
LE05- MM	20 m / 21 electrodos	380 m	80 m	NE - SO					

Tabla /	1. Parámetros	físicos de la	os tendidos	nara la a	anlicación	de Tomoar	afía Eléctrica
rabia -	•. I aramenos	1131003 00 10	13 16/10/003	para la c	pilcacion	ue romogra	

Instituto Geofísico del Perú



Figura 13. Distribución espacial de las líneas de tomografía eléctrica tomadas en el acantilado del distrito de Magdalena del Mar: LE01-MM,..., LE05-MM.

3.3.1.- Procesamiento y análisis

Para el procesamiento de los datos recolectados en campo, fue necesario realizar la corrección por efectos de topografía usando algoritmos de inversión propios de métodos geoeléctricos y de procesamiento de imágenes. Asimismo, para la interpretación de los resultados obtenidos se debe tener en cuenta que son varios los factores que influyen en las propiedades de los suelos (grado de saturación, porosidad y forma del poro, salinidad del fluido, tipo y composición de la roca, temperatura, procesos geológicos que afectan a los materiales); es decir, el incremento de fluidos en el terreno se verá reflejado por una disminución en los valores de resistividad. En la Tabla 5, se presentan algunos valores de Resistividad relacionados con los distintos tipos de suelos y rocas.

Material	Resistividad (ohm.m)
Granito	5x10 ³ - 10 ⁶
Basalto	10 ³ - 10 ⁶
Pizarra	6x10 ² - 4x10 ⁷
Mármol	10 ² - 2.5x10 ⁸
Cuarcita	10 ² - 2x10 ⁸
Yeso	$10^4 - 10^6$
Arenisca	8 - 4x10 ³
Esquistos	20 - 2x10 ³
Caliza	50 - 4x10 ²
Arcilla	1 - 100
Aluvión	10 - 800
Agua dulce	10 - 100
Agua de mar	0.2

Tabla 5. Valores de resistividad de suelos, rocas y materiales presentes en la naturaleza (Loke, 2004).

3.4.-MÉTODO GRAVIMÉTRICO

En general, los valores de gravedad son influenciados por todas las masas presentes en el subsuelo donde se realizan las mediciones; por lo tanto, sus variaciones permiten conocer la geometría de las capas y la profundidad a la cual se encuentra la interfase suelo-roca.

En el área de estudio, se recolectaron 30 datos gravimétricos distribuidos en 3 líneas con longitudes de 440, 460 y 790 metros; todas orientadas de manera perpendiculares a los acantilados del distrito de Magdalena del Mar (Figura 14). La distancia entre cada punto de medición fue de 90 metros en promedio. Los valores de gravedad se registraron con un gravímetro LaCoste & Romberg con una precisión ± 0,01 mGal, ver Figura 9. Para realizar las correcciones, se considera como punto de gravedad absoluta la estación de Camacho (978221.3770 mGal), ubicado en las instalaciones del Instituto Geofísico del Perú, distrito de La Molina. En cada punto gravimétrico se determinó la altura elipsoidal referida al WGS84, utilizando un equipo de posicionamiento GPS RTK.

3.4.1.- Procesamiento y análisis

Después de realizar a los datos gravimétricos las correcciones por instrumento, mareas, Aire Libre, Bouguer y topográficas, se obtiene los valores de las anomalías gravimétricas de Bouguer corregidas. El procesamiento y cálculo de las anomalías de Bouguer se realizó con el software Oasis Montaj de Geosoft utilizando una densidad media para las rocas de 2.67 g/cm³ (Hinze et al., 2005). La corrección topográfica, según la metodología desarrollada por Kane (1962) y Nagy (1966), da como resultado una grilla de corrección, la cual a través de una operación de muestreo, se les asigna el valor de la corrección a cada punto gravimétrico. Culminado, este procesamiento, la anomalía de Bouguer es el resultado del aporte de distintas fuentes y efectos gravimétricos asociados a estructuras de carácter regional (anomalía regional), más el de carácter local y superficial (anomalía residual).

Seguidamente, se realizó el análisis espectral de las residuales siguiendo la metodología propuesta por Spector (1968) y Grant (1970), la misma que permitió determinar en detalle, la profundidad de las anomalías. El método consiste en transformar, la grilla de la anomalía de residuales en el dominio del espacio, al dominio de frecuencias.



Figura 14. Distribución espacial de los puntos gravimétricos tomados en el acantilado del distrito de Magdalena del Mar.

4.- RESULTADOS

La correlación de los resultados obtenidos con el procesamiento y análisis de los datos recolectados en campo y la aplicación de diversos métodos geofísicos, ha permitido llegar a los siguientes resultados:

4.1.- Razones espectrales (H/V)

En el acantilado de Magdalena del Mar, los suelos responden a dos rangos de frecuencias predominantes: Fo (F \leq 2.0 Hz) y F1 (F>2.0 Hz); y su distribución espacial muestra que cerca de la zona del acantilado, prevalecen varios picos de frecuencias y conforme uno se aleja en dirección Este, solo aparece un pico de frecuencia. Estas características sugieren que en las cercanías del acantilado (distancia no determinada), los suelos son más heterogéneos (Figura 15).

Frecuencias predominantes Fo: En la Figura 15, se muestra el mapa con la distribución espacial de los valores de Fo, observándose el predominio de valores entre 1.0 a 1.6 Hz (0.6 - 1.0 segundos) representado por un solo pico de frecuencia, principalmente sobre el extremo Este de área de estudio. Contrariamente, conforme se tiende hacia el acantilado, el número de picos de frecuencias se incrementa notablemente, principalmente hacia las altas frecuencias. La distribución espacial de estos valores de frecuencias permitirán zonificar los suelos con diferente comportamiento dinámico.

En la Figura 16, se muestra ejemplos de razones espectrales obtenidas para los puntos MM01-02 y MM02-02, ubicados en la calle Echenique, sobre el Jr. Castilla y Jr. Tacna. En estos espectros, sobresalen picos de frecuencias a 1.28 y 1.6 Hz respectivamente y amplificaciones de 2 y 2.5 veces.



Figura 15. Distribución espacial de las frecuencias Fo (F≤2.0 Hz) y F1 (F>2.0 Hz). Los valores en rojo, corresponden a puntos con amplificaciones mayores a 2 veces. Las letras corresponden a los puntos cuyas razones espectrales son analizadas en el informe.



Figura 16. Ejemplos de razones espectrales (H/V) para los puntos MM01-02 yMM02-02. Obsérvese el predominio de picos de frecuencias Fo (F<2.0 Hz). Las líneas continuas representan la razón espectral y las discontinuas su desviación estándar. Las barras grises, definen la frecuencia predominante.

Frecuencias predominantes F1: En la Figura 15, se muestra la distribución espacial de los valores de F1, observándose el predominio de valores entre 3 a 20 Hz (0.1-0.3 segundos) y la presencia de dos o más picos de frecuencias, todos en las proximidades del acantilado. En general, este rango de frecuencias presenta amplificaciones moderadas (<3 veces). Los múltiples picos de frecuencia predominantes en las cercanías del acantilado, se asocian a la presencia de suelos heterogéneos depositados sobre estratos compactos de gran espesor. En la zona que corresponde al circuito de playas, se identifica un pico de frecuencia bien definido entre 6 y 8 Hz; con amplificaciones de hasta 8 veces (Figura 17).</p>

A fin de evaluar el cambio en el comportamiento dinámico del suelo, se analiza la información contenida en cada gráfico de razones espectrales (H/V) correspondiente a los 14 perfiles perpendiculares al acantilado elaborados en este estudio. En la Figura 17, se muestra los gráficos de razones espectrales correspondientes a puntos del perfil P-3 (MM03-02, MM03-06 y MM03-08), ubicados de Este a Oeste, a distancias de 60 y 20 metros del acantilado y el tercero, en el circuito de playas.

Según la Figura 17, para el punto MM03-02 que se encuentra alejado del acantilado, no sobresale ningún pico de frecuencia. Para el punto MM03-06 ubicado en el malecón Castagnola, se observa dos picos a frecuencias de 1.59 y 7.11 Hz con amplificaciones de 2.8 y 2.3 veces respectivamente. Para el tercer punto, ubicado en la vía costanera, sobresale principalmente un pico de frecuencia bien definido a 8.0 Hz con amplificaciones de hasta 5 veces. Esta secuencia de variados valores de frecuencias, permitirán zonificar los suelos con diferente comportamiento dinámico.



Figura 17. Razones espectrales obtenidas para puntos del perfil P-3 (MM03-02, MM03-06 y MM03-08), ubicados de Este a Oeste, a 60 y 20 metros del acantilado y el tercero en el circuito de playas.

El patrón descrito anteriormente, se repite en todos los perfiles y ellos, pueden ser analizados en el Anexo II.

4.2.- Secciones SRT

En el área de estudio se realizaron 03 líneas de refracción sísmica con la técnica SRT, lográndose conocer, de acuerdo a la longitud del tendido, las velocidades Vp hasta 65 metros de profundidad. Por ejemplo, en la Figura 18, se presenta la sección de tomografía sísmica obtenida para la línea LR01-MM (para el resto de líneas ver Anexo II), llegándose a identificar la existencia de hasta 3 capas en el subsuelo con las siguientes características (Tabla 6):

Capa sísmica	Velocidad Vp (m/s)	Perfil de suelo	Tipo de material	
1	350-1000	Suelo moderadamente rígido a rígido	Material superficial compuesto de gravas y material suelto.	
2	1000-1800	Suelo muy rígido	Material compuesto de gravas arenas y limos.	
3	1800-2400	Suelo de muy alta rigidez	Material compuesto predominantemente de gravas	
Semi- espacio	>2400	Suelo de muy alta rigidez	Material compuesto de gravas y grandes bloques de rocas.	

Tabla 6: Capas sísmicas identificadas para el área de estudio.

Capa sísmica 1: Esta capa sísmica presenta velocidades Vp entre 350 a 1000 m/s, y espesores que varían entre 5 a 20 metros. Los suelos son moderadamente rígidos en superficie, parámetro que se incrementa en profundidad. El mayor espesor para esta capa, se presenta hacia el extremo suroeste (límite del acantilado) y el menor, conforme se analiza en dirección noreste.

Capa sísmica 2: Capa sísmica de espesor variable, entre 10 a 25 metros, y velocidades Vp entre 1000 a 1800 m/s; las cuales define la presencia de suelos rígidos. El espesor de esta capa es mayor en la parte media y en el extremo suroeste del perfil.

Capa sísmica 3: Esta capa subyace a la anterior. Presenta velocidades Vp entre 1800 a 2400 m/s, valores que considera la presencia de suelos con muy alta rigidez. El espesor de esta capa es variable, entre 10 a 30 metros.

Semi-espacio: Llamado así, debido a que no se llegó a identificar la base rocosa. Presenta velocidades Vp mayores a 2400 m/s y se considera como suelo con muy alta rigidez. Se encuentra a aproximadamente 50 metros de profundidad.



Figura 18. Resultados obtenidos con el ensayo SRT para la línea símica LS01-MM.

4.3.- Perfiles de MASW y MAM

En el área de estudio se realizaron 07 líneas sísmicas aplicando la técnica MASW y MAM a fin de identificar las velocidades de las ondas de corte Vs, que de acuerdo a la longitud del tendido, podría lograrse tener mediciones confiables hasta los 85 metros de profundidad. En la Figura 19, se presenta los resultados obtenidos para la línea LS01-MM y para el resto de perfiles, *ver* Anexo III.

Línea sísmica LS01-MM: Realizada en el conjunto residencial Marbella, zona de estacionamiento junto al acantilado (Figura 19). Esta línea permite identificar la presencia de suelos conformados por tres capas sísmicas: la primera, con velocidades Vs de 279 m/s y espesores de 13 metros; lo que sugiere la existencia de suelos moderadamente rígidos; la segunda capa, con velocidades Vs de 435 m/s y espesores de 10 metros que corresponden a suelo rígidos; la tercera capa, con velocidades Vs de 658 m/s y 11 metros de espesor, que sugieren la presencia de suelos muy rígidos. La superficie de contacto con el semi-espacio presenta velocidades Vs>1013 m/s, indicando la presencia de suelos de muy alta rigidez.

Líneas sísmicas LS02-MM y LS03-MM: Distribuidas en el circuito de playas, en la zona el Metropolitano y la Positiva, respectivamente (ver Anexo). En ellas se identifica la presencia de suelos conformados por dos capas: la primera con velocidades Vs entre 243 a 251 m/s y espesores de 9 metros que corresponden a suelos moderadamente rígidos. La segunda capa, con velocidades Vs que varían entre 644 a 666 m/s y espesores entre 9 a 14 metros, asociadas a suelos muy rígidos. La superficie de contacto con el semi-espacio, presenta velocidades Vs>1014 m/s, las cuales sugieren la presencia de suelos de muy alta rigidez.

Línea sísmica LS04-MM: Realizada en el Hospital Víctor Larco Herrera, área de estacionamiento (ver Anexo). Se identifica la presencia de suelos conformados por tres capas: la primera de 4 metros de espesor y velocidades Vs de 372 m/s que se asocian a la presencia de suelos rígidos; la segunda, con velocidades Vs de 640 m/s y 47 metros de espesor asociados a suelos muy rígidos. La tercera capa presentan velocidades Vs de 847 y el semi-espacio, >1021 m/s.



Figura 19. Resultados obtenidos con los ensayos MASW y MAM para la línea sísmica LS01-MM.

Línea sísmica LS05-MM: Realizada en el Puericultorio Pérez Aranibar, zona de estacionamiento junto al acantilado (Figura 9). En ella, se identifica la presencia de suelos conformados por tres capas sísmicas: la primera, de 4 metros de espesor y velocidades Vs de 308 m/s, lo que sugieren la presencia de suelos moderadamente rígidos; la segunda capa, con velocidades Vs de 462 m/s y espesores de 7 metros, que corresponden a suelos rígidos; la tercera capa con velocidades Vs de 631 m/s y 36 metros de espesor que sugieren suelos muy rígidos. La superficie de contacto con el semi-espacio presenta velocidades Vs>897 m/s.

Línea sísmica LS06-MM: Realizada frente al colegio Rosenthal de la Puente, en el Jirón Leoncio Prado (Figura 9). En ella se identifica la presencia de suelos conformados por dos capas: la primera de 4 metros de espesor y velocidades Vs de 348 m/s que corresponden a suelos moderadamente rígidos. La segunda capa, con espesores de 37 metros y velocidades Vs de 686 m/s que se asocian a suelos muy rígidos. La superficie de contacto con el semi-espacio presenta velocidades Vs>859 m/s, las cuales sugieren la presencia de suelos de muy alta rigidez.

Línea sísmica LS07-MM: Realizado en el parque Castagnola, área del reciente deslizamiento (Figura 9). Se identifica la presencia de suelos conformados por tres capas: la primera de 7 metros de espesores y velocidades Vs de 231 m/s que corresponden a suelos moderadamente rígidos. La segunda capa, con espesores de 16 metros y velocidades Vs de 411 m/s que se asocian a suelos rígidos. La tercera capa y el semi-espacio presenta velocidades Vs de 622 y >764 m/s respectivamente, y en este caso ambas sugieren la presencia de suelos muy rígidos.

En la Tabla 7, se presenta el resumen de los valores obtenidos para los espesores de capas, velocidades Vp y Vs, así como las velocidades para la Vs₃₀.

Superficie Profundidad									
	N° DE CAPA								
Línea		1	2		3		Semiespacio		
Sísmica	Vs (m/s)	Esp. (m)	Vs (m/s)	Esp. (m)	Vs (m/s)	Esp. (m)	Vs (m/s)	Esp. (m)	VS ₃₀ (m/s)
LS01-MM	279	13	435	10	658	11	1013	-	372
LS02-MM	251	9	666	17	1014	-	-	-	454
LS03-MM	243	9	644	9	1099	-	-	-	482
LS04-MM	372	4	639	47	847	19	1021	-	591
LS05-MM	308	4	462	7	631	36	897	-	498
LS06-MM	348	4	686	37	859	-	-	-	611
LS07-MM	231	7	411	16	622	31	764	-	367
Suelo blando (Vs < 180 m/s)									

 Tabla 7. Valores de espesor y Vs de los perfiles sísmicos obtenidos para el área de estudio.

4.4.- Perfiles de Tomografía eléctrica

A continuación, se describe los resultados obtenidos con cada uno de los perfiles geoeléctricos elaborados para la zona de estudio (Anexo III):

a) Líneas orientadas en dirección NO- SE, paralelas a la línea de costa.

-Línea eléctrica LE01-MM, realizada en el malecón Castagnola, paralela al acantilado y sobre el lugar donde se produjo el deslizamiento del día 08/08/2019 (ver Figura13). En esta línea se observa el predominio de valores medianamente resistivos (> 100 ohm.m) que tiende a disminuir en dirección SE hasta llegar a la zona donde se produjo el deslizamiento (Figura 20).

-Línea eléctrica LE03-MM, realizada en el conjunto residencial Marbella. En esta línea se observa el predominio de valores medianamente resistivos (> 100 ohm.m), y en forma de lentes, valores bajos resistivos (< 100 Ω .m). En profundidad, se observa la presencia de valores resistivos (> 500 ohm.m).



Figura 20. Resultados de tomografía de resistividad eléctrica para la línea LE01-MM.

-Línea eléctrica LE04-MM, realizada en el Puericultorio Peréz Araníbar. Se identifica el predominio de valores resistivos (> 500 ohm.m) que pueden deberse a la presencia de suelos compactos. Asimismo, de manera puntual se identifica la presencia de valores bajo resistivos (< 100 ohm.m) que pueden asociarse a la existencia de zonas de relleno con suelos saturados.
b) Líneas orientadas en dirección NE- SO, perpendiculares a la línea de costa.

-Línea eléctrica LE02-MM, realizada en la bajada Marbella. En ella se observa el predominio de valores medianamente resistivos (> 100 ohm.m) y bajos resistivos (< 100 ohm.m) asociados a la presencia de suelos saturados debido al riego de parques y jardines.

-Línea eléctrica LE05-MM, realizada en el A.H. Medalla Milagrosa. En ella se identifica el predominio de valores medianamente resistivos (> 100 ohm.m) debido a la presencia de materiales compactos; pero que tienden a disminuir en dirección SO, debido a la presencia de suelos saturados.

4.5.- Secciones Gravimétricas

Mediante el módulo GM-SYS del software Oasis Montaj, se realizaron tres secciones gravimétricas codificadas como LG, a partir del mapa de anomalía residual de Bouguer (Figura 21), tal como se observa en la Figura 22. Se utilizaron como datos de entrada: el mapa de residuales, los resultados del análisis espectral, las profundidades calculadas a partir del método sísmico y la topografía del área local.

Sección gravimétrica LG01-MM: Realizada en el jirón Leoncio Prado, desde la zona del deslizamiento (Coliseo Chamochumbi) hasta la plaza Túpac Amaru (Figura 21). La variación de la densidad del material en profundidad ha permitido identificar la existencia de suelos diferenciados en tres capas: la primera considerada como la más superficial, muestra una densidad de 1.39 cm/seg² y espesores que varían desde 4 metros en el extremo NE, hasta 20 metros hacia el SO (límite del acantilado). La segunda capa, con una densidad de 1.69 cm/seg², presenta espesores que varían entre 10 a 30 metros. Conforme se incrementa la profundidad (hasta el nivel medio del mar) el valor de densidad aumenta a 1.89 cm/seg², lo que sugiere la presencia de suelos más densos o de mayor rigidez. Por otro lado, hacia el extremo SO de la sección, se identifica la presencia de suelos de muy baja densidad en superficie (1.18 cm/seg²), y con espesores de hasta 10 metros (Figura 22).



Figura 21. Mapa de anomalía residual de Bouguer.



Figura 22. Sección gravimétrica LG01. Dirección SO-NE.

Sección gravimétrica LG02-MM: Esta sección cruza el Puericultorio Pérez Aranibar, la Av. Del Ejército y el Hospital Larco Herrera, ver Figura 21. La distribución de los valores de densidad ha permitido identificar la presencia de cuatro capas para los suelos: la primera considerada como la más superficial muestra una densidad de 1.36 cm/seg² y espesores que varían de 8 a 12 metros, estando los mayores presentes por el tramo que corresponde a la Av. del Ejército. La segunda capa, con una densidad de 1.71 cm/seg² presenta espesores que varían entre 4 a 20 metros. Asimismo, conforme se incrementa la profundidad (hasta el nivel medio del mar), el valor de densidad aumenta a 1.89 cm/seg², lo cual sugiere la existencia de suelos más densos o de mayor rigidez. Solo en el extremo SO y en profundidad, se ha identificado la presencia de una cuarta capa cuyo valor de densidad (2.2 cm/seg²) es mayor a los suelos circundantes (Figura 23).



Figura 23. Sección gravimétrica LG02. Dirección SO-NE.

Sección gravimétrica LG03-MM: Esta sección se inicia en la Costa Verde, cruza el Conjunto residencial Marbella, el A.H. Medalla Milagrosa, la Av. Del Ejército y parte de la Av. Juan de Aliaga, ver Figura 21. La distribución de los valores de densidad han permitido identificar la existencia de tres capas para los suelos: la primera considerada como la más superficial muestra una densidad de 1.39 cm/seg² y espesores que varían de 4 a 20 metros, estando los mayores espesores en el Conjunto Residencial Marbella y en el extremo NE de la sección. La segunda capa, con una densidades de 1.69 cm/seg² presentan espesores que varían entre 10 a 60 metros. Asimismo, conforme se incrementa la profundidad (hasta el nivel medio del mar) el valor de densidad aumenta a 1.9 cm/seg², lo cual sugiere la existencia de suelos con mayor rigidez (Figura 24).



Figura 24. Sección gravimétrica LG03. Dirección SO-NE.

5.-ZONIFICACIÓN GEOFÍSICA DE LOS ACANTILADOS

El área urbana del distrito de Magdalena del Mar, se asienta sobre una terraza conformada por depósitos aluviales, cuyo cambio topográfico más resaltante lo conforman los acantilados de la Costa Verde. En este escenario, la recolección de datos geofísicos en la parte alta del acantilado, y su posterior procesamiento y análisis, han permitido evaluar el comportamiento dinámico de los suelos e identificar espacialmente, la ubicación de la línea de falla paralela al acantilado, que separa los suelos estables de los inestables que podrían experimentar asentamientos diferenciales y/o deslizarse ante la posible ocurrencia de un evento sísmico de gran magnitud.

Para la mejor comprensión de los resultados obtenidos en este estudio, la zona del acantilado del distrito de Magdalena del Mar, ha sido sectorizada en 3 zonas, cuyas características son las siguientes (Figura 25):

SECTOR I.

Considera el área del acantilado, entre la calle Echenique (extremo norte) y el Jr. Antonio Raymondi (extremo Sur). En este sector el límite que separa, en superficie, los suelos con diferente comportamiento dinámico, se encuentra a 60 metros del acantilado, el mismo que se incrementa progresivamente a 100 metros hacia su extremo Sur. A continuación, se indican las características geofísicas de este sector:

-El periodo (To) de vibración del suelo varía de Este a Oeste; mientras que, de Norte a Sur, el número de periodos de respuesta del suelo se incrementa de 2 (To: 0.1 y 0.7 segundos.) a 3 (To: 0.1, 0.3 y 0.7 segundos), lo cual sugiere que estos últimos corresponden a suelos más heterogéneos.

- Se ha identificado la presencia de tres capas sísmicas: la primera de 7 metros de espesor y velocidades de Vs=230m/s y Vp=350-1000 m/s. La segunda, de 16 metros de espesor y velocidades de Vs= 400 m/s; Vp=1000-1800 m/s, asentadas sobre una capa de mayor consistencia, de 30 metros de espesor con velocidades Vs=620m/s y Vp=1800-2400 m/s y el semi-espacio con Vs>760 m/s (Figura 26). De acuerdo a las velocidades VP y Vs, ellas se incrementan en profundidad, lo cual sugiere que los suelos son más compactos en profundidad.



Figura 25. Delimitación de la plataforma superior del acantilado de la Costa Verde en el distrito de Magdalena del Mar. Los Sectores I, II y III, comprenden áreas con similares características físicas.









Figura 26. Resultados geofísicos obtenidos en el Sector I, ver Figura 25.

- Presencia de suelos saturados en el Malecón Castagnola hasta los 10 metros de profundidad. Aquí ocurrió el deslizamiento del día 8 de agosto del 2019.

-Presencia de grietas y asentamientos diferenciales en el suelo en: Malecón Castagnola, Jirón Diego Ferre, Hotel Megamar y Malecón Grau.

-La zona de mayor riesgo se encuentra entre el Jr. Leoncio Prado y la Av. Antonio José de Sucre, debido a la alta saturación existente a nivel superficial.

En general, el escenario descrito es producto de la existencia de suelos con un estrato superficial de relleno afectado por el riego y filtración de agua que genera, en algunas zonas, la presencia de suelos saturados.

SECTOR II.

Considera el área que corresponde al Puericultorio Pérez Aranibar, desde el Jr. Raymondi hasta la bajada de Marbella. En este sector, el límite que separa en superficie, los suelos con diferente comportamiento dinámico, se encuentra a 100 metros del acantilado, el mismo que se incrementa progresivamente a 120 metros hacia su extremo Sur. Asimismo, en el extremo Este de la línea límite, se identifica la presencia de una franja angosta de aproximadamente 50 metros de ancho, donde los suelos responden claramente a periodos de 0.3 segundos, evidenciando que lo suelos superficiales aún predominan por ese sector, a pesar que presentan bajas amplificaciones. A continuación se indica las características geofísicas de este sector (Figura 27):

-El periodo (To) de vibración del suelo es, principalmente de 0.3 y 0.7 segundos.

- Se tiene la presencia de tres capas sísmicas: la primera de 5 metros de espesor y velocidades de Vs=300 m/s. La segunda, de 8 metros de espesor y velocidades de Vs=400 m/s, asentadas sobre una capa más consistente de 35 metros de espesor con velocidades de Vs=600 m/s y un semi-espacio con velocidades de Vs>800m/s (Figura 27). Los incrementos en velocidad en función de la profundidad, sugieren que los suelos son más compactos a mayor profundidad.

- Presencia de suelos saturados, principalmente hacia los extremos SO y NO del Puericultorio Pérez Aranibar.









Figura 27. Resultados geofísicos obtenidos en el Sector II, ver Figura 25.

-Importante erosión del terreno en su extremo SO que genera el retroceso de la parte superior del acantilado.

-La zona de mayor peligro se encuentra en ambos extremos del acantilado.

En general, el escenario descrito es producto de la existencia de suelos con un estrato superficial de relleno con alto grado de saturación del suelo, principalmente a ambos extremos del Puericultorio Pérez Aranibar.

SECTOR III.

Considera el sector del acantilado, desde la baja de Marbella hasta el límite del distrito de Magdalena del Mar con el de San Isidro. En este sector, el límite que separa en superficie y a lo largo del acantilado, los suelos con diferente comportamiento dinámico, se encuentra a 120 metros del acantilado, el mismo que se incrementa progresivamente hasta 250 metros en dirección Sur para luego disminuir a 70 metros conforme se tiende al distrito San Isidro. A continuación, se indica las características geofísicas de este sector (Figura 28):

-El periodo (To) de vibración del suelo se incrementa, de Oeste a Este, con valores de 0.1, 0.2, 0.3 y 0.7 segundos.

- Se tiene la presencia de tres capas sísmicas: la primera de 15 metros de espesor y velocidades de Vs=280m/s y Vp=350-1000 m/s. La segunda, de 10 metros de espesor y velocidades de Vs= 430 m/s; Vp=1000-1800 m/s, la tercera de 12 metros de espesor y velocidades Vs=660m/s y Vp=1800-2400 m/s, todas asentadas sobre un semi-espacio con velocidades de Vs>1000 m/s (Figura 28). Estas variaciones en profundad de las velocidades, sugiere a mayor profundidad la existencia de suelos compacto.

- Presenta suelos saturados, principalmente en la zona baja de este sector que se encuentra a menor altura con respecto al nivel medio del mar.

-Presencia de grietas, desplazamientos y asentamientos diferenciales del suelo en dirección Oeste.



Figura 28. Resultados geofísicos obtenidos en el Sector III, ver Figura 25.

El escenario descrito, es producto de la existencia en el sector, de suelos de relleno, material utilizado a fin de ganar terreno para construir viviendas. En la actualidad, estos terrenos se ven afectados por la filtración del agua que genera sobrecarga a los niveles de saturación. El A.H. Medalla Milagrosa y el conjunto residencial Marbella, presentan un alto riesgo a la ocurrencia de un sismo.

CONCLUSIONES

El análisis geofísico de los suelos presentes en los acantilados de la Costa Verde, distrito de Magdalena del Mar, ha permitido llegar a las siguientes conclusiones:

• El análisis y evaluación de las características físicas y dinámicas del suelo, en la zona del acantilado, permitió definir en superficie y a lo largo del acantilado de la Costa Verde, el límite que separa los suelos estables de los inestables y cuyo comportamiento dinámico presenta un alto peligro ante sismos de gran magnitud. Este límite se encuentra a distancias de 60 a 120 metros de los acantilados, excepto en la zona de Medalla Milagrosa, que alcanza distancias de hasta 250 metros. En esta zona los suelos no compactos presentan un mayor número de periodos de respuesta, lo cual evidencia la complejidad en su respuesta dinámica ante la ocurrencia de un evento sísmico. Asimismo, estos suelos presentan un alto contenido de humedad.

• A lo largo del acantilado, los valores de velocidades de ondas Vp (350-1000 m/s) y Vs (240 a 400 m/s), definen la existencia de suelos menos consistente con espesores del orden de 10 a 20 metros, estando los de mayor espesor por el parque Castagnola (área del reciente deslizamiento), Puericultorio Pérez Aranibar y por el conjunto residencial Marbella. El espesor de esta capa decrece en dirección Este, hacia tierra adentro. Asimismo, conforme se incrementa la profundidad, el grado de rigidez del suelo aumenta considerablemente, indicando la mayor consistencia de material gravoso.

• Según su comportamiento dinámico, los suelos en la Costa Verde, responden principalmente a dos rangos de periodos: de 0.1-0.3 segundos y 0.6-0.8 segundos. Próximos al acantilado, los suelos responden a más de dos picos con valores entre 0.1-0.8 segundos, evidenciando la presencia de suelos heterogéneos e inestables. A mayor distancia, en dirección este, los suelos responden a un único pico de periodo (0.6 - 0.8 segundos) con bajas amplificaciones y en muchos casos, no se identifica ningún periodo, evidenciando la presencia de suelos homogéneos.

 El estudio gravimétrico ha permitido identificar tres capas de suelos caracterizados por un valor de densidad que varía de 1.2 a 2.0 cm/seg². La capa más superficial presenta menor densidad, con espesores entre 4 a 20 metros, estando los de mayor espesor emplazados por el Coliseo Chamochumbi, Puericultorio Pérez Aranibar y por el Conjunto residencial Marbella.

• En base a la respuesta dinámica de los suelos, se ha identificado la existencia de 3 sectores con similares características físicas. Los Sectores I y II se encuentran desde el límite de Magdalena del Mar con San Miguel, hasta la bajada de Marbella, donde se define el límite que separa los suelos con diferente comportamiento dinámico a distancias, desde el acantilado, de 60 a 100 metros en el Sector I; entre 90 y 120 metros en el Sector II; y el Sector III, se encuentra entre la bajada de Marbella y el límite con el distrito de San Isidro, donde se define este límite a 250 metros. Este último, evidencia mayores problemas geotécnicos.

 Finalmente, las zonas con mayor probabilidad a sufrir daños ante la posible ocurrencia de sismos debido a la inestabilidad del terreno al borde del acantilado, entre el Jr. Leoncio Pardo y Antonio José de Sucre: Malecón Castagnola, el borde del Malecón Grau, en el Puericultorio Pérez Aranibar y en algunos sectores del conjunto residencial Marbella

REFERENCIAS

- ASTM D5777, Standard Guide for Using the Seismic Refraction Method for Subsurface Investigation.
- Bernal, I. (2006). Microzonificación Sísmica de la Ciudad de Tlaxcala México. Tesis de Maestría, II-UNAM, México.
- Bernal, I. (2019). Condiciones geo-ambientales y su influencia en el comportamiento dinámico de los suelos de la ciudad de Ica. Tesis de doctorado, UNMSM.
- COEN agosto 2019., Reporte de peligro inminente Nº086-29/08/2019/COEN-INDECI (Reporte Nº01).
- CISMID (2017). Microzonificación sísmica del distrito de Magdalena del Mar. Universidad Nacional de Ingeniería, Informe técnico del Centro Peruano–Japonés de investigaciones sísmicas y mitigación de desastres, 23 pp.
- Díaz, J. (2008). Estabilización del talud de la costa verde en la zona del distrito de Magdalena.
 Tesis para optar el título de Ingeniero Civil, Pontificia Universidad Católica del Perú, 99 pp.
- Hinze, W., (2005). New standards for reducing gravity data. The North American gravity database. GEOPHYSICS, vol. 70, N° 4, J25-J32 pp.
- INDECI-PNUD (2014). Estudio PCS "Mapas de peligros, vulnerabilidad y riesgos, plan de usos del suelo ante desastres, proyectos y medidas de mitigación de la Costa Verde". Proyecto de la Municipalidad de Lima – PNUD y Ciudades sostenibles INDECI-PNUD
- INGEMMET (2019). Evaluación de peligros geológicos por movimientos en masa en el malecón Castagnola - acantilado de la Costa Verde (distrito Magdalena del Mar, provincia Lima, región Lima). Informe técnico A6930, Instituto geológico, minero y metalúrgico, 26 pp.
- Kane, M., (1962). A comprehensive system of terrain corrections using a digital computer. Geophysics, 27(4) 455-462.
- Loke M.H. (1996-2004). Tutorial: 2-D and 3-D Electrical Imaging Surveys .
- Nagy D., (1966). The prism method for terrain corrections using digital computers. Pure Appl. Geophys. 63, 31-39, pp 10.
- Nakamura, Y., (1989): A Method of Dynamic Characteristics Estimation of Subsurface Using Microtremor on the Ground Surface. Railways Technol. Res. Inst. Quaterly Reports, 30(1): 25-33.
- Raygada Rojas (2011). Análisis de estabilidad y deformaciones en el acantilado de la Costa Verde. Tesis para optar el título de Ingeniero Civil, Universidad Nacional de Ingeniería.
 - Reynolds, J.M. (2011). An Introduction to Applied and Environmental Geophysics. John Wiley & Sons Ltd, Chichester, 2nd ed., 712 pp.
 - SESAME. Guidelines for the Implementation of the H/V Spectral Ratio Technique on Ambient Vibrations, Research Report WP12, Available online at: http://sesame-fp5.obs.ujf-grenoble.fr/index.htm.2004.

- Spector, A., (1968). Espectral analysis of aeromagnetic maps: Ph.D. tesis, dept. of physics, University of Toronto.
- Spector, A., Grant, F.S., (1970): Statistical methods for interpreting aeromagnetic data. Geophysics, 35, 293-302 pp.

ANEXO I

Puntos críticos

PERÚ	-
(5	
GEOFISI	
N SI	

PE	RÚ del Ambient	lnstituto Geofísic	o del Perú - IGP			N. N	STITUTO GEOFÍSICO DEL PERÚ
	Identi	ficación puntos	críticos afect	tados por pr	oblemas <u>(</u>	geotécnicos	
Pto 6	2	Ubicación	: Malecón Cas	stagnola (Pa	rdue de J	uegos infantiles)	
Región	Lima	Provincia	Lima	Distrito		Magdalena del	Mar
			Coordenad	las UTM			
Zona	18 S WGS-84	Norte (m) 8	661907 E	ste (m)	274294	Elevación (m.s.n.m)	77
Acantilad	o (inferior) Male Zone Via Costanera	de derumt de derumt	Acantilado	(superior)		Acantilado (superior	NA CONTRACTOR
Observaci -Figura A: I Costanera. -Figura B: juegos infar -Figura C: C	ones: Derrumbe del acc El volumen del n Se evidencia el c ntiles ubicado a 8 Colocación de nu	antilado ocurrido el 0 naterial desprendido desarrollo de asenta 8 m aproximadamenti eva geomalla, post d	8 de agosto del 2 fue de aproximada mientos diferencia e del derrumbe en errumbe, en el ma	019 en el malec amente 450 m ³ . ales en el suelo el malecón Castagno	cón Castagno por presenc tagnola (Figu	ola, afectó el pase veh la de rellenos antrópic ∳ 2019).	iicular en la vía cos. Parque de



Puntos crítio Benfisico del Pe	nulis
oord Diright So	r asentado sobre terri framiliar se evidencia
afectados po ción : Jirón a Distri Este (m)	eno conformado la existencia de 1
r problemas g	por presencia de r isuras con despla
Jeotécnicos Magdalena del Mar Magdalena del Mar (m.s.n.m) Elevación (m.s.n.m) 78 5 cm de desplazamiento	ellenos antrópicos. zamiento de 5 cm aproximad

Instituto Geofísico del Perú bin puntos crítico nida Antonio Jos Provincia L Coo (m) 8661816	Instituto Geofísico del Perú - IGP	Provincia Lima Distrito	Provincia Lima Distrito	Coordenadas UTM (m) 8661816 Este (m) 274415	Acantilado (superi
Institute Geoffsico del Perú incia L B661816 B661816	Instituto Geofísico del Perú - IGP	incia Lima	incia Lima	Coorden 8661816	
al Prov al Norte (m)	nbiente	a Prov	a Prov	S-84 Norte (m)	
PERU del Ministration d	PERÚ del An	ión Lim	lón Lim	na 18 S WG	In tilado (superior)

MATTURE GEOFISICO DEL PERÚ	cos		lena del Mar		ción 77 1.m)	Acantilado (superior)		ultifamiliar en proceso de nde inicia el segundo piso.
	geotécni		Magda		Eleva (m.s.r			Edificio mi se hasta doi ole a derrun
	problemas	2			274705			os antrópicos. m desde la bas Zona susceptil
	tados por	2	Distrito	das UTM	iste (m)			do por rellenc irtura es de 4 c del acantilado.
del Perú - IGP	ríticos afec		Lima	Coordena	1632 E			erial conforma vivienda la abe ópico al borde
Instituto Geofísico o	untos c	Grau	ıcia	50	866	Intilado (sur		erva mate ed de una elleno antr
ei ei	icación pi	Malecón	Provit	-31	Norte (m)	Yea		llado se obs el acantilado. Ja) en la pare material de re
Ministerio del Ambient	ldentif	Ubicación:	Lima		S WGS-84		S:	En el acant ón al borde de Srieta (línea ro entada sobre
PERÚ		Pto 04	Región	8	Zona 18		Observacione	Figura A: construcci Figura B: C Vivienda se

GP SICO DEL PERÚ					10		5 cm.
TUTO GEOFI			Mar		39		dad de
MSTI MSTI	geotécnicos	del acantilado	Magdalena del		Elevación (m.s.n.m)	Acantilado (superior)	ras de 2 cm y profundic antilado.
	oroblemas (ar" borde o			275012	to the second	ongitud, abertu elleno en el ac
	ados por p	érez Aranib	Distrito	las UTM	ste (m)	witze	de 0.50 m de lo man parte del r
del Perú - IGP	íticos afect	cultorio "Pe	Lima	Coordenad	489 E		ncia de grietas (rópicos que for
Instituto Geofísico (puntos cr	del Puerio	vincia	2	8661	perior)	rva la preser lesechos ant
o ente	ificación	i: Detrás	Prov	6	Norte (m)	Acantilado (su	ado, se obse esencia de d
Ministerio del Ambie	Identi	Ubicación	Lima		S WGS-84		n del acantil idenció la pr
PERU		Pto 05	Región		Zona 18	W ← E Servaciones	-Figura A: A 7 cr -Figura B: Se evi

DIG CEOFÍSICO DEL PERÚ			Mar		26			en el Océano libar. El agua r daños a la
MATTIN MATTIN	eotécnicos) Pérez Aranibar)	lagdalena del l		Elevación (m.s.n.m)	Derior)		con desembocadura e m). lericultorio Pérez Aran ituro, puede provocal
	oroblemas ge	Puericultoric	Σ	2 <u>3</u>	275384	Acantilado (su		del acantilado, (as de la tarde (pi talaciones de Pu cantilado y a fu
	tados por p	el local de	Distrito	las UTM	ste (m)			a parte media gua en las hora ente de las insi superior del a
lei Perú - IGP	críticos afec	lla (detrás d	Lima	Coordenad	31257 E			la cárcava de la e desfogue de a ulo rojo) proveni o) de la zona encuentra a 3
Instituto Geofísico d	puntos (e Marbe	incia		866			atural) en tubería de agua (círcu acantilado
	icación I	Caída d	Prov		Norte (m)	do (superior)		te agua (na se indica la sfogue de a roceso de a institución
Ministerio del Ambiente	ldentif	Ubicación:	Lima	9	8 S WGS-84	Acantila	es	Afloramiento (En círculo rojo Tubería de de la erosión (ret
鯼 PERÚ		Pto 06	Región		Zona 1		Observacion	Figura A: Pacífico. Figura B: provoca I



ſ

1

Institution infinition infin	uto ísico del Perú - IGP	os críticos afectados por problemas geotécnicos	Marbella - ENACE, zona de parqueo	Lima Distrito Magdalena del Mar	Coordenadas UTM	8661076 Este (m) 275580 Elevación (m.s.n.m) 54		minio Mashalla so obsonsia la arresonsia do ariotas do 70 cm do lonaitro da do
Institute Provincial Provincial 84 Norte (m) 866 ⁻ 866 ⁻	del Perú - IGP	ríticos afectados por prob	rbella - ENACE, zona de p	Lima Distrito	Coordenadas UTM	1076 Este (m) 27		Marhella se observa la presencia o
	erio nbiente Geofísico d	entificación puntos cr	sión: Condominio Mar	Provincia		-84 Norte (m) 8661		cionamiento del Condominio

T

MIGP

INSTITUTO GEOFÍSICO DEL PERÚ	roblemas geotécnicos	e parqueo	Magdalena del Mar		275614 Elevación 54 (m.s.n.m)	Desplazamiento de 2 cm	oserva desplazamientos y asentamientos e del acantilado.
	ctados por p	ACE, zona de	Distrito	Idas UTM	Este (m)		de ENACE, se ob a a 5 m del bord
o del Perú - IGP	críticos afe	larbella- EN/	Lima	Coordena	661021		ona de parqueo (nuro se encuentr
Instituto Geofísico	ición puntos	ondominio N	Provincia		orte (m) 8	(superior)	npostería de la z ección oeste. El r
Ministerio del Ambiente	ldentifica	Ubicación: C	Lima	аў.	S WGS-84 No	Acantilado	s: En el muro de mar es de 2 cm en dire
PERÚ	22	Pto 08	Región	ξ.	Zona 18		Observacione Figura A: E diferenciale

ANEXO II

Razones espectrales obtenidas para puntos ubicados a lo largo de los 14 perfiles. El cambio en la respuesta dinámica y física de los suelos puede ser analizada en base a la ubicación de los gráficos de H/V, según el siguiente detalle.

- Izquierda: puntos ubicados a más de 60 metros de acantilado (negro).
- Centro: puntos ubicados a próximos al acantilado (rojo).
- Derecha: puntos ubicados en la zona baja del acantilado, vía costanera (celeste).

En cada gráfico, las líneas continuas representan la razón espectral y las discontinuas su desviación estándar. Las barras grises, definen la frecuencia predominante y secundaria.







































ANEXO III

Resultados obtenidos con Tomografía de Refracción Sísmica







ANEXO IV

Resultados obtenidos con el Análisis Multicanal de Ondas Superficiales














ANEXO V

Resultados obtenidos de la Tomografía de Resistividad Eléctrica









