RESUMEN de la Tesis de Mario González Escobar, presentada como requisito parcial para la obtención del grado de MAESTRO EN CIENCIAS en GEOFISICA con opción en SISMOLOGIA.

Ensenada, Baja California, México, a 3 de julio de 1987.

ESTUDIO DETALLADO DEL SISMO DE PINO SOLO, BAJA CALIFORNIA MEXICO, DEL 8 DE MAYO DE 1985.

Resumen aprobado por:

Dr. Luis Munguia Orozco

Director de Tesis.

Se determinaron los epicentros y el mecanismo focal para el sismo del 8 de mayo de 1985 (M_L=5.1) y sus réplicas, ocurrido en el área de Pino Solo, Baja California, México. Para esto, se analizaron los datos proporcionados por estaciones de las redes sismicas permanentes del norte de Baja California (RESNOR), del sur de California, U.S.A. (CALTECH/USGS) y de una red temporal de sismógrafos analógicos y digitales instalada después del evento

principal.

El epicentro del sismo principal se localizó a alrededor de 10 km al norte del epicentro calculado por Nava y Brune (1983) para un temblor de igual magnitud ocurrido en julio de 1975. La zona de réplicas no muestra una tendencia definida en su distribución epicentral, mientras que los hipocentros fueron localizados a profundidades de entre 1.5 y 10 km.

Tanto el sismo principal como la zona de réplicas se encuentra entre las fallas de San Miguel y Sierra Juárez, donde no se tiene mapeada falla alguna. Incluyendo lo reportado por Nava y Brune (1983), la ocurrencia de los sismos que se reportan en este estudio indican la existencia de una falla geológica que no se manifiesta superficialmente.

Los mecanismos focales obtenidos para el evento principal y sus réplicas reflejan el patrón tectónico dominante que rige los sistemas de fallas en la región, el cual consiste en fallas de rumbo con dirección noroeste-sureste (dextro).

Para aigunas de las réplicas principales, registradas en forma digital, se calculó la magnitud local mediante la generación de sismogramas Wood-Anderson equivalentes, para lo cual se empleó la metodología de Kanamori y Jennings (1978).

Para algunas réplicas fué posible determinar también su momento sismico. Estos resultados son consistentes con los resultados obtenidos por Vidal (1987), y permitieron obtener una relación empírica de momento sismico-magnitud local para la región del macizo rocoso peninsular.

De la comparación de los sismogramas de estaciones de la red mundial (WWSSN) que registraron los eventos de Pino Solo de 1975 y 1985, se observó una gran similitud entre ambos eventos, lo cual sugiere que los procesos de ruptura de estos sismos fueron muy similares (hipocentro y tensor de momentos).

El momento sismico para el evento principal de Pino Solo de 1985 se obtuvo mediante la sintesis de ondas superficiales en cinco estaciones de Ιa red mundial. ubicadas en el suroeste de Estados Unidos. **Estos** sismogramas sintéticos fueron comparados directamente con los sismogramas observados en estas estaciones, dando como resultado un momento sismico promedio de <Mo> $= 2.32 \times 10^{\circ}$ dinas-cm.

CENTRO DE INVESTIGACION CIENTIFICA Y DE EDUCACION SUPERIOR DE ENSENADA

DIVISION CIENCIAS DE LA TIERRA DEPARTAMENTO DE SISMOLOGIA

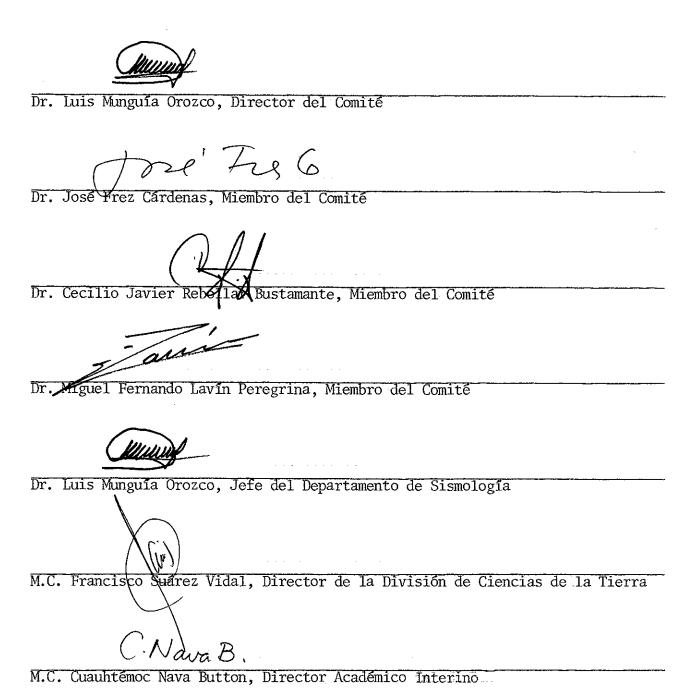
ESTUDIO DETALLADO DEL SISMO DE PINO SOLO, BAJA CALIFORNIA MEXICO, DEL 8 DE MAYO DE 1985.

TESIS

que para cubrir parcialmente los requisitos necesarios para obtener el grado de MAESTRO EN CIENCIAS presenta:

MARIO GONZALEZ ESCOBAR

Ensenada, Baja California, a 3 de julio de 1987.



Tesis presentada en Julio 3, 1987

DEDICATORIA

A MIS PADRES
HERMANOS Y SOBRINOS

AGRADECIMIENTOS.

Al Dr. Luis Munguia O. por su constante apoyo durante mi estancia en el CICESE.

Al director de la división M.C. Francisco Suárez V. por su ayuda y apoyo en todo momento.

A todos mis amigos, con quienes pase ratos agradables y que me apoyaron en los momentos dificiles.

A los miembros del comite de tesis, por sus criticas y sugerencias al trabajo.

A todo el personal del departamento de Sismologia.

Al Consejo Nacional de Ciencia y Tecnología (CONACyT).

Al Centro de investigación Científica y de Educación Superior de Ensenada (CICESE).

CONTENIDO

I. INTRODUCCION.	Páglna
1.1 Generalidades y objetivos	1
1.2 Tectónica y Geología	2
1.3 Sismicidad	6
i.4 El sismo de Pino Solo de 1975	8
II. EL SISMO DE PINO SOLO DE 1985	
il.1 Trabajo de campo	15
II.2 instrumentación	18
a Estaciones anaiógicas portátiles.	
b Estaciones digitales portátiles.	
c Estaciones telemétricas del sistema RESNOR.	
II.3 Descripción de los datos	23
II.4 Localización del sismo principal	23
II.5 Localización de las réplicas	28
ii.6 Solución del piano de falla	42
III. MAGNITUD LOCAL	
III.1 Antecedentes	51
III.2 Objetivos	53
III.3 Metodología para la obtención de magnitud local	53
III.4 Selección y análisis de los datos	55
III.5 Resultados del cálculo de magnitudes	58
IV. PARAMETROS DE LA FUENTE.	
IV.1 Antecedentes	62
IV.2 Objetivo	63
IV.3 Metodología del análisis	65
IV.4.~ Constantes usadas	65

Continuación contenido

	<u>Pagina</u>
IV.5 Análisis de los espectros	66
IV.6 Desarrollo para la obtención de resultados	71
IV.7 Resultados	77
V MOMENTO SISMICO DEL SISMO PRINCIPAL.	
V.1 Antecedentes y objetivo	81
V.2 Datos y comparación de los sismos de 1975 y 1985	82
V.3 Modeio de velocidad para la generación de sismogr	ramas
sintéticos	83
V.4 Obtención del momento sismico Mo	88
V.5 Relación empirica entre la magnitud local y el	
momento sismico	95
SWIS-CONCLUSIONES	98
LITERATURA CITADA	101

LISTA DE FIGURAS

Figura	Página
1 Provincias geológicas regionales del noroeste de Baja California (modificada de Gastil <u>et al</u> ., 1979).	4
2 Principales fallas del suroeste de Cailfornia y noroeste de Baja California (tomada de Brune et al., 1979).	7
3 Epicentros de terremotos ocurridos durante abril y mayo de 1969 (tomada de Lomnitz <u>et al., 1</u> 970).	
4 Grandes terremotos y actividad microsismica a lo largo de la falla de San Miguel, Baja California, México. (tomada de Brune <u>et al</u> .,	9
1979).	10
5 Actividad sísmica en la región del macizo rocoso peninsular detectada entre 1982-1984 (tomada de Rebollar y Reichle, 1987).	11
6 a) Localización del terremoto de Pino Solo de 1975 y su zona de réplicas (tomada de Nava y Brune, 1983). b) Mecanismo focal para el evento de Pino Solo de 1975 y sus réplicas (tomada de Nava y Brune 1983).	13
7 Localización de los eventos principales de Pino Solo de 1975 y 1985 (asteriscos), red sismica temporal (triángulos blancos) y estaciones de RESNOR (triángulos negros).	16
8 Tiempo de operación (áreas sombreadas) de las redes sismicas portátil y de RESNOR.	19
9 Curvas de respuesta de los sistemas de adquisición de datos utilizados en este estudio; incluyen sismómetro y filtro antialias.	22
10a Evento típico registrado en las distintas estaciones sismicas usadas en el estudio de las réplicas de Pino Solo de 1985.	24
10b Sismograma típico en registro de papel ahumado obtenido en una de las estaciones portátiles empleadas para el estudio de las réplicas de Pino Solo de 1985.	25

Figu	ra Continuación lista de figuras	Página
11	Localización de los eventos de Pino Solo de 1975 y 1985 así como de las estaciones sismicas utilizadas para las respectivas localizaciones.	29
12	Localización de la zona de réplicas de Pino Solo de 1985. Las rectas en los mapas indican tres perfiles que se muestran en figuras posteriores.	32
13	Perfil de hipocentros de las réplicas de Pino Solo de 1985, dirección ceste-este (ver fig 12).	33
14	Perfil de hipocentros de las réplicas de Pino Solo de 1985, dirección norte-sur (ver fig 12).	34
15	Perfii de hipocentros de las réplicas de Pino Solo de 1985, dirección noroeste-sureste (ver fig 12).	35
16	Región de Pino Solo en 3D mostrando el área de réplicas aqui estudiadas (recuadro) y los eventos de 1975 y 1985.	37
17	a Residuos de tiempos de liegada para las ondas P, en función del azimut para las réplicas de Pino Solo de 1985. b Residuos de tiempos de liegada para las ondas P en función de la distancia epicentra! para las réplicas de Pino Solo de 1985.	38
	a Residuos de tiempos de llegada para las ondas S, en función del azimut para las réplicas de Pino Solo de 1985. b Residuos de tiempos de llegada para las ondas S en función de la distancia epicentral para las réplicas de Pino Solo de 1985.	39
	Localización del sismo de Pino Solo de 1985 y su zona de réplicas. Se incluyen las localizaciones del sismo de 1975 reportado por el USGS, el sismo de 1975 y su zona de réplicas de Nava y Brune 1983, así como el reportado por CALTECH/USGS para el sismo de 1985.	41
	Gráfica que muestra la variación temporal y espacial de la actividad sismica estudiada. Nótese la microsismicidad de la zona de San	ha

Figu	ra Continuación ilsta de figuras	Página
21	Mecanismo focal compuesto preparado en base a datos del sismo de Pino Solo de 1985 y sus réplicas más grandes. Los circulos representan al evento principal (* = compresión, O = tensión) y los cuadros a las réplicas más grandes (* = compresión, O = tensión).	45
22	Mecanismo focal compuesto para las réplicas del evento de Pino Solo de 1985 que fueron localizadas en un rango de profundidad entre 1.5 y 10 Km. (● = compresión, O = tensión).	46
23	Diagrama a bloques de la metodología empleada para la obtención de la magnitud local $(M_{\underline{L}})$ y parámetros de la fuente.	54
24	Registros típicos de sismogramas digitales que fueron deshechados debido al alto contenido de ruido y al efecto del mal alineamiento con respecto a la linea de base cero (efecto de escalon).	56
25	Distribución epicentral de los eventos a los cuales se les calculó su magnitud local.	57
26	Sismograma equivalente típico obtenido de un registro digital de las réplicas de Pino Solo, estación PBX.	59
27	Sismograma equivalente típico obtenido de un registro digital de las réplicas de Pino Solo, estación CBX.	60
28	Espectro de desplazamiento del campo lejano de Brune (1970) para una fuente sismica. Las escalas vertical y horizontal son unidades logaritmicas arbitrarias (modificado de Hanks y Thatcher, 1972).	64
29	Sismograma digital típico, ventanas analizadas (R. S+R) y espectros suavizados. Estación CBX.	68
30	Sismograma digital típico, ventanas analizadas $(R, S+R)$ y espectros suavizados. Estación CBX.	69
31	Sismograma digital típico, ventanas analizadas (R, S+R) y espectros suavizados. Estación CBX.	70
32	Comparación de los espectros de \underline{R} de los sismogramas analizados para una misma estación (CBX).	72

F	igu	ra Continuación lista de figuras	Página
	33	Sismograma típico y su espectro de una réplica de Pino Solo de 1985. Estación PBX.	73
	34	Sismograma típico y su espectro de una réplica de Pino Solo de 1985. Estación CBX.	74
	35	Relación empirica entre el momento sismico y la magnitud de las réplicas de Pino Solo de 1985()), del sismo de Pino Solo de 1975 () de Nava y Brune (1983) y de los eventos estudiados (A) y compilados (O) por Vidal (1987). La barra de error en la esquina inferior derecha es sólo para las réplicas de Pino Solo de 1985. Las ecuaciones son tomadas de Vidal (1987).	79
	36	Comparación de los sismogramas digitizados de periodo largo de los eventos de Pino Solo de 1975 y 1985 (modificado de Gass <u>et al.</u> , 1971).	84
	37	Curvas de velocidad (modo fundamental) de las ondas superficiales de Love y Rayleigh, para el modelo PRCP, KHC2 y MEXMOD.	89
	38	Modelos de estructura KHC2 y MEXMOD empleados para la generación de sismogramas sintéticos.	90
·	39	Comparación de sismogramas observados (digitizados) y sismogramas sintéticos de ondas superficiales obtenidos con el modelo MEXMOD. Aunque sólo se graficaron las componentes horizontales, también se trabajó con la componente vertical.	92
		Relación entre el momento sismico y magnitud del sismo de Pino Solo de 1985 (O), sus réplicas(♠)), evento Pino Solo 1975 (♠) de Nava y Brune (1983) y los estudiados(△) y compliados(◇) por Vidal (1987).	96
			J U

LISTA DE TABLAS

<u>Tabla</u>	<u>Página</u>
l Locailzación de las estaciones sismicas que se usaron en el estudio de las réplicas del sismo de Pino Solo de 1985.	17
Il Molo de corteza PRCP (Nava y Brune, 1982).	27
ili Localización epicentral del sismo de Pino Solo de 1985 y sus réplicas	48
IV Eventos seleccionados para la obtención de la magnitud local. Los valores reportados en la columna MAG son los resultados obtenidos.	57
V Magnitud local y Momento sismico.	80
VI Características de las estaciones de la red mundial (WWSSN) usadas en el estudio.	85
VII Modelos de estructura empleados para la generación de los sismogramas sintéticos.	87
ili Momento sismico para el sismo de Pino Solo de 1985	94

ESTUDIO DETALLADO DEL SISMO DE PINO SOLO, BAJA CALIFORNIA MEXICO, DEL 8 DE MAYO DE 1985.

I. INTRODUCCION.

1.1. GENERALIDADES Y OBJETIVOS

Muchos son los fenómenos que pueden dar origen a los sismos: la actividad volcánica, las explosiones, el colapso de los techos de cavernas, la actividad tectónica, etc. Con mucho los sismos más importantes son los de origen tectónico, es decir los asociados con deformaciones a gran escala en la corteza de la Tierra. La mayoria de éstos son superficiales (menos de 60 km de profundidad) y están asociados con fallas.

La determinación de zonas sismogénicas es de gran importancia en el estudio del riesgo sismico vulnerabilidad de un área determinada. La definición sismogénica como zona en la que se generan terremotos con ciertas características sismicas y tectónicas, implica por tanto un análisis detallado de estas disciplinas. Un intento en este sentido se ha lievado a cabo en la región noroeste de la Peninsula de Baja California. Por un lado, existe un conocimiento razonable de su tectónica y por otro, en los últimos años, se ha notado un incremento en el conocimiento de las características de su sismicidad.

En el presente trabajo, se analiza el terremoto del 8 de mayo de 1985 y sus réplicas. Su localización geográfica los sitúa en la parte noroeste del estado de Baja California. Esta región es tectónicamente activa debido a que se encuentra en la vecindad de los limites entre las grandes placas tectónicas del Pacifico y de Norteamérica.

Los objetivos de esta tesis son: i) localizar los epicentros del evento principal y de sus réplicas, así como determinar la solución del plano de falla y la relación de éste con la tectónica del lugar; ii) calcular la magnitud local para estos sismos mediante el uso de los registros digitales disponibles; iii) calcular el momento sísmico y obtener una relación empirica que relacione este parámetro con la magnitud local; iv) analizar los sismogramas de período largo de las estaciones sismológicas de la red mundiai (WWSSN) para determinar el momento sísmico dei evento principal usando la técnica de sismograma sintético. Al mismo tlempo, se tratará de establecer las similitudes o diferencias con respecto al evento de igual magnitud ocurrido en la misma región en julio de 1975 (Nava y Brune, 1983).

1.2.- TECTONICA Y GEOLOGIA

En vista de que los resultados presentados en este trabajo están en función de las características geológicas y

tectónicas de la región del sismo bajo estudio, se hace a continuación una breve descripción general de éstas. Las referencias mencionadas en esta sección hacen, en conjunto, un buen complemento de información tanto de la geología como de la tectónica de la región.

Como se muestra en la figura 1, la Peninsula de Baja California forma parte de la placa del Pacifico, debido a lo cual, a través de su evolución geológica, ha participado de la inestabilidad tectónica propia de la región. Esta inestabilidad está fuertemente relacionada con el movimiento relativo entre las placas tectónicas del Pacifico y de Norteamérica.

A continuación se enumeran los principales rasgos geológicos del norte de Baja California tal y como se muestran en la figura 1.

- 1) El primer cinturón, ubicado en el extremo oeste de la península, está representado por una secuencia de sedimentos marinos y continentales del Cretácico Superior. Estos se presentan poco consolidados y sin fuertes perturbaciones tectónicas (Gastil et al. 1975).
- 2) El siguiente cinturón, ubicado al este del anterior, lo constituyen secuencias de rocas volcánicas, volcánociásticas y sedimentarias cuya edad corresponde

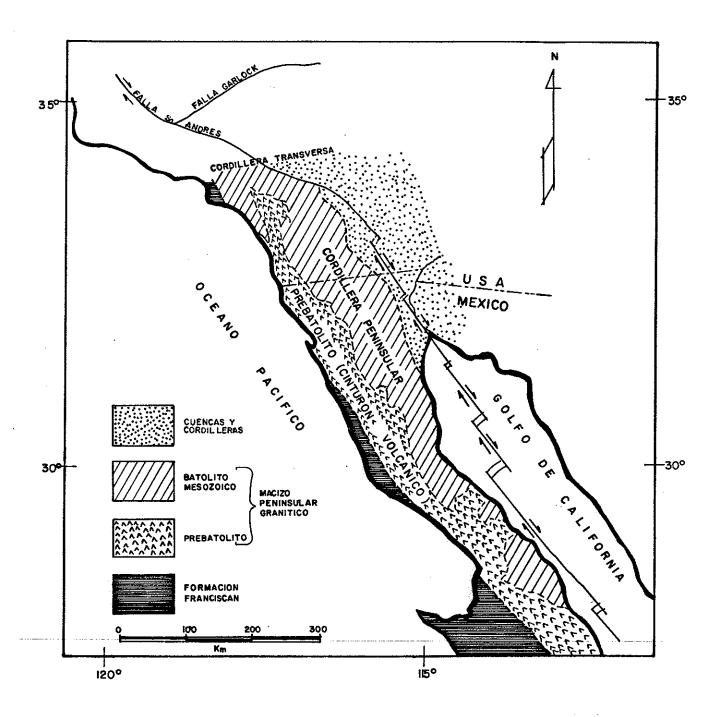


Fig.1 Provincias geológicas regionales del noroeste de Baja California (modificada de Gastii <u>et al.,</u> 1979).

principalmente al Cretácico Inferior (Gastil et al. 1975).

3) El tercer cinturón, ubicado en el borde oriental de la porción norte de la Península de Baja California, está constituido de afloramientos complejos de rocas intrusivas y metamórficas derivadas principalmente del metamorfismo regional de rocas sedimentarias. A este cinturón pertenecen los batolitos mesozolcos de la formación norte de la península. Las rocas plutónicas que conforman los batolitos varian en composición mineralógica desde tonalitas hasta granodioritas y granitos (Gastil et al. 1975).

La historia Mesozoica de Baja California está caracterizada por el desarrollo de una gran movilidad tectónica, asociada al fenómeno de subducción de la piaca de Farallón debajo de la corteza continental de México, (Atwater, 1970). Durante el Oligoceno Tardio y el Mioceno Temprano las piacas del Pacifico y de Norteamérica entraron en interacción, dando así origen a un nuevo régimen tectónico (Atwater, 1970).

A fines del Terciario, la frontera entre las piacas del Pacífico y Norteamérica se despiazó desde el borde continental hasta el actual Golfo de California y su extensión tectónica en el continente, iniciando la península con eso su despiazamiento hacia el noroeste respecto a la parte continental de México (Atwater, 1970). De este

fenómeno tectónico resultó un sistema de fallas transformadas y centros de dispersión que se extienden desde la boca del Golfo de California hasta las fallas transcurrentes del sistema San Andrés.

La existencia de centros de dispersión que conectan las fallas de Cerro Prieto, imperial, Brawley y San Andrés se Justifican principalmente por su correlación con actividad geotérmica, volcánica y sismica. Sin embargo, no todo el movimiento entre las placas del Pacifico y de Norteamérica (6 cm/año, Larzon, 1972) es absorbido por el sistema de fallas de Cerro Prieto-imperial-Brawley-San Andrés. Esto se debe a que la inflexión hacia la izquierda de la falla de las cordilleras transversas impide dicho movimiento. Esto provoca que parte del movimiento relativo entre las placas se manifieste en deformaciones en el área oeste del sistema antes mencionado o en despiazamientos a lo largo de las fallas subsidiarias de la región (figura 2).

1.3. - SISMICIDAD

La distribución de esfuerzos que impera sobre la parte noroeste de Baja California ha sido estudiada por: Lomnitz et al., 1970; Thatcher, 1972; Gastil et al., 1975; Reyes et al., 1975; Johnson et al., 1976; Brune et al., 1979; Rebollar y Reichie, 1987, entre otros.

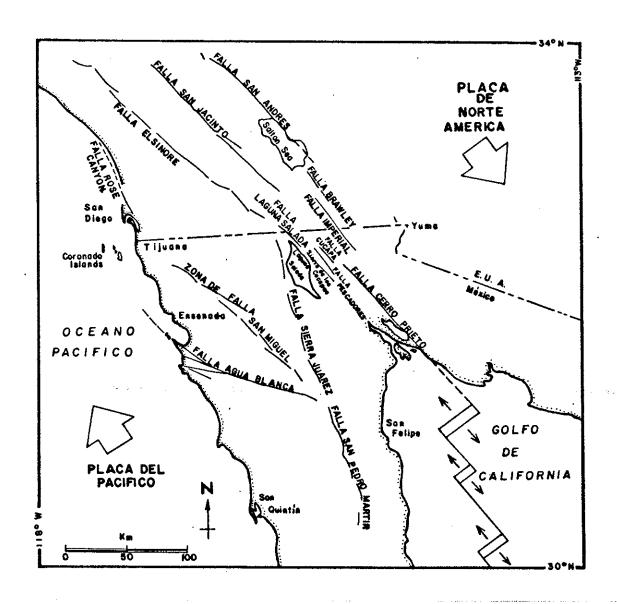


Fig.2 Principales fallas del suroeste de California y noroeste de Baja California (tomada de Brune <u>et al.</u>, 1979)

La figura 2 muestra las failas geológicas más importantes de la región, mientras que las figuras 3, 4 y 5 muestran la sismicidad regional reportada previamente por otros investigadores.

En este estudio, nos centramos en las fallas de Miguel y Sierra Juárez. Reyes et al. (1975) observaron una sismicidad de más de 100 sismos por día en la zona de falla de San Miguel al operar sismógrafos portátiles en algunos lugares de esta zona. Las profundidades reportadas varian entre 8 y 14 km. Johnson et al. (1976), en un estudio de microsismicidad de! noroeste de BaJa California, encontraron una baja actividad sismica en la falla de Agua Blanca. Sin embargo, al este de la Sierra Juárez detectaron una gran actividad sismica. En la falla de San Miguel también observaron una alta sismicidad, con eventos ocurriendo a profundidades que van desde unos cuantos metros hasta 10 km. Similarmente, para la región de falla de San Miguel, Rebollar y Reichle (1987) reportan un rango de profundidades focales de 5 a 15 km.

1.4.- EL SISMO DE PINO SOLO DE 1975.

En relación a nuestra región de interés, los estudios de mayor relevancia son los de Nava (1980) y Nava y Brune (1982, 1983). Ellos estudiaron el sismo ocurrido el 17 de julio de 1975 en el área de Pino Solo, Baja California

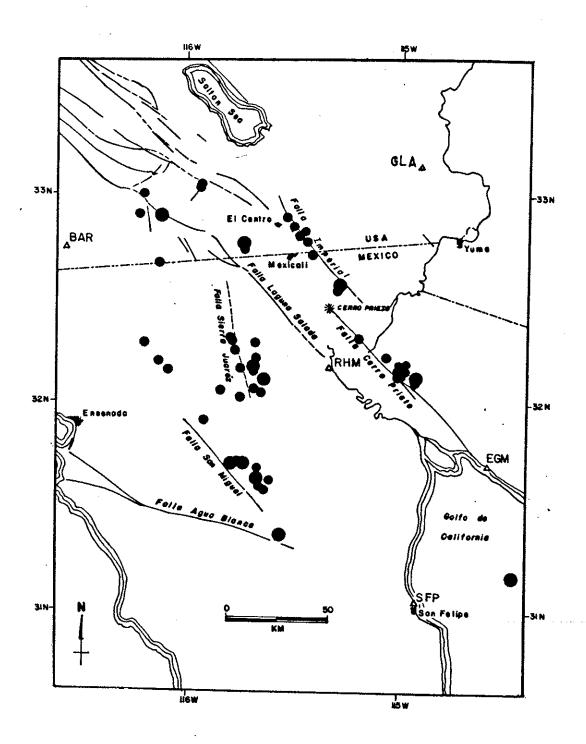


Fig.3 Epicentros de terremotos ocurridos durante abril y mayo de 1969 (tomada de Lomnitz <u>et al</u>., 1970).

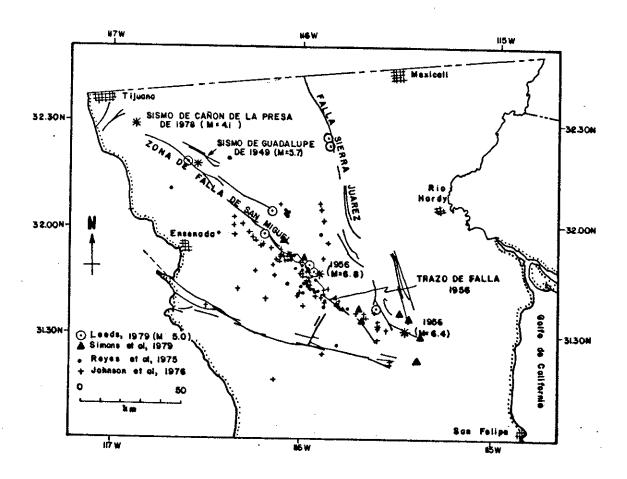


Fig.4 Grandes terremotos y actividad microsismica a lo largo de la falla de San Miguel, Baja California, México. (tomada de Brune <u>et al</u>., 1979).

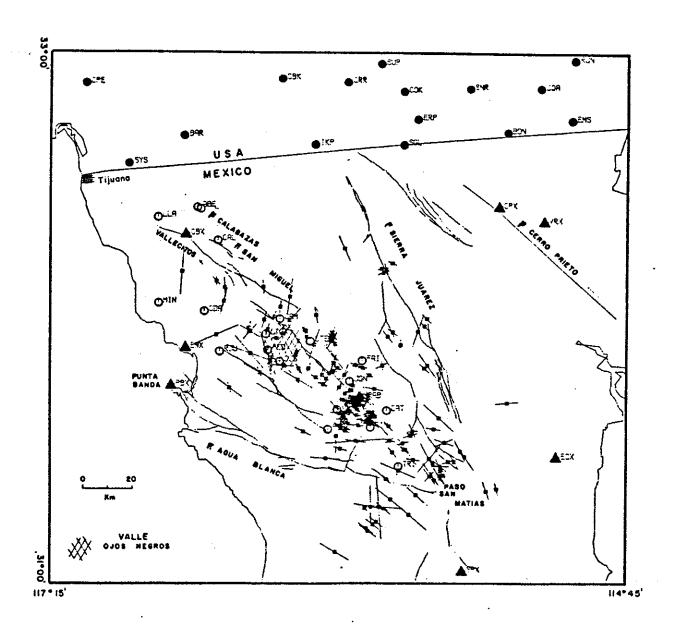
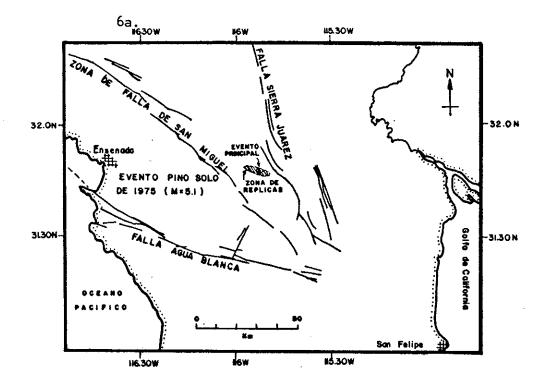


Fig.5 Actividad sismica en la región del macizo rocoso peninsular detectada entre 1982-1984 (tomada de Rebollar y Reichie, 1987).

(magnitud M =5.1). La figura 6a muestra la localización del evento principal y su zona de réplicas. El epicentro de este sismo se localizó utilizando datos de estaciones operadas por el United States Geological Survey (USGS). localización de las réplicas se usaron los datos la registrados por una red de ocho estaciones portátiles Instalada ocho horas después del evento principal y operada durante treinta y seis horas. Como se muestra en la Figura 6a, la región activada por este sismo se localiza entre las fallas de San Miguel y Sierra Juárez. Los sismos (evento principal y réplicas) ocurrieron a profundidades de entre 4.4 y 17.9 km, con un promedio en profundidad de 8.2 km, el rango de error reportado para la profundidad varia entre ± 0.6 a ± 3.37 km y para la horizontal es hasta de ±2 km (Nava, 1980).

En la figura 6b se llustra la solución del plano focal compuesto, la cual muestra planos nodales con orientaciones de N 33 E y N 57 W. En base a la distribución de réplicas y a la tectónica regional el plano con rumbo N 57 W fué considerado como el plano de falla (Nava, 1980).

Resulta de considerable Interés observar que la ocurrencia tanto del evento principal como de las réplicas no se encuentra asociada a ninguna falla con manifestación superficial. Sin embargo, en virtud a que la zona epicentral se encuentra en una región muy fracturada entre



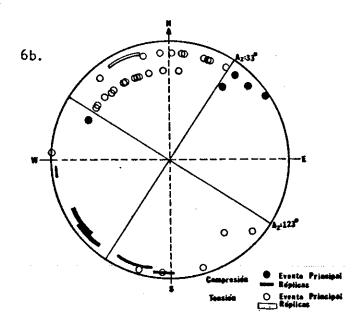


Fig.6 a).- Localización del terremoto de Pino Solo de 1975 y su zona de réplicas (tomada de Nava y Brune, 1983). b).- Mecanismo focal para el evento de Pino Solo de 1975 y sus réplicas (tomada de Nava y Brune 1983).

las zonas de falla de San Miguel y Sierra Juárez, es razonable pensar en la existencia de una falla activa que no se manifiesta superficialmente (Nava, 1980).

El tiempo de origen y la localización hipocentral del evento de Pino Solo del 17 de julio de 1975 reportado por Nava (1980), es el siguiente:

T = 18:24:46.28 GMT

Latitud 31 49.20' Norte } ±1.9 km

Longitud 115 51.00' Oeste

Profundidad 14.53 km ±0.9 km

II. EL SISMO DE PINO SOLO DE 1985.

El 8 de mayo de 1985 la Red Sismica del Norte de Baja California (RESNOR), que opera el Centro de investigación Clentifica y de Educación Superior de Ensenada (CICESE), registro un evento de magnitud 5.1 en el área de Pino Solo, Baja California. El epicentro está en una de las más altas (alrededor de 1400 metros sobre el nivel medio del mar) de la Sierra Juárez, aproximadamente 37 km al este del poblado Real del Castillo (antes Ojos Negros), siendo este el lugar con mayor densidad de población más cercano al epicentro (menos de 2500 habitantes). Debido a que región epicentral está casi en su totalidad deshabitada (a excepción de aigunos ranchos con muy pocos habitantes) no se tiene conocimiento sobre posibles daños ocasionados por evento. En la figura 7 se muestra la región bajo estudio, asi como los epicentros de los sismos de 1985 y de 1975.

11.1.- TRABAJO DE CAMPO

A siete dias dei evento principal se procedió a instalar una red portátil de 12 sismográfos, 3 de los cuales fueron de registro analógico (papel ahumado) y 9 de registro digital. La red portátil, así como la red RESNOR, se muestran en la figura 7. La Tabla i muestra las coordenadas de las estaciones portátiles usadas en el presente estudio. La figura 8 muestra los periodos de registro (sombreado) de

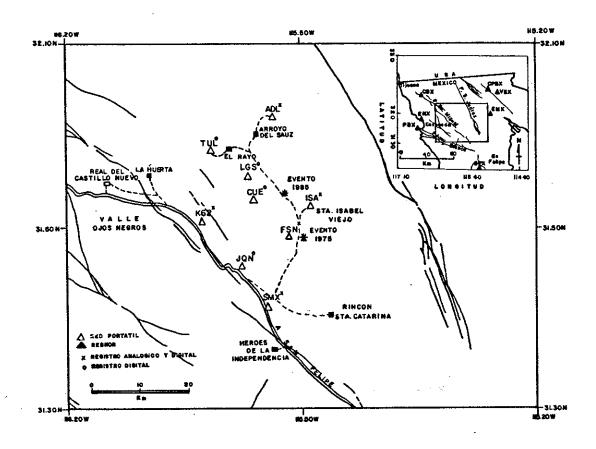


Fig.7 Localización de los eventos principales de Pino Solo de 1975 y 1985 (asteriscos), red sismica temporal (triangulos biancos) y estaciones de RESNOR (triangulos negros).

TABLA i.- Localización de las estaciones sismicas que se usaron en el estudio de las réplicas del sismo de Pino Solo de 1985.

RESNOR

ESTACION SIGLA	UBICACION LATITUD LONGITUD	ASENTAMIENTO GEOLOGICO
SPX ENX CBX CPBX VEX PBX EMX	31 02.70'N 115 27.85'W 31 52.97'N 116 38.87'W 32 18.82'N 116 39.78'W 32 25.06'N 115 18.24'W 32 21.78'N 115 06.26'W 31 44.52'N 116 43.53'W 31 59.30'N 115 14.54'W	Granodiorita Riolita Riolita S. Arcilloso Roca volcánica Riolita
	RED PORTATIL	
K62 FSN ISA LGS ADL JQN CUE TUL SMX	31 50.70'N 116 02.48'W 31 49.17'N 115 51.48'W 31 52.41'N 115 48.66'W 31 55.63'N 115 56.49'W 32 02.20'N 115 53.30'W 31 45.77'N 115 57.52'W 31 53.12'N 115 55.92'W 31 58.32'N 116 01.18'W 31 41.36'N 115 54.26'W	Granito Granito Granito Granito Granito Granito Granito Granito Granito

RESNOR, Tomado de Duarte (1983).

estas estaciones, así como de las estaciones de RESNOR.

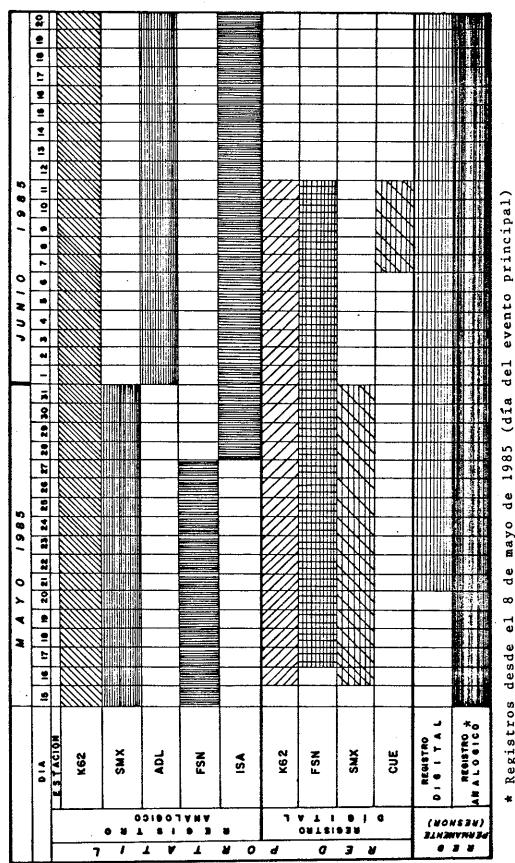
Transcurridos los primeros días de funcionamiento de la red, y después de realizar algunas localizaciones preliminares de réplicas, se mejoró la cobertura de dicha red, tratando de que la zona de réplicas quedara "encerrada" por las estaciones. Los equipos de las estaciones analógicas SMX y FSN se cambiaron a ADL e ISA respectivamente, (en la figura 8 el mismo tipo de sombreado significa que después de algún intervalo de tiempo el equipo se cambió a otro lugar), y el equipo digital de SMXD se cambió a CUED. Los equipos de las estaciones FSND, CUED y K62D se retiraron diez días antes del levantamiento de la red.

La red portàtil tuvo una cobertura de 37.5 km x 47.5 km aproximadamente (figura 7). Sin embargo, es necesario hacer notar que debido a lo abrupto de la topografia de la región (figura 12), la cobertura de las estaciones no fue la ideal. Se tuvo un pobre cubrimiento azimutal de estaciones en un rango de casi 170^{0} .

11.2.- INSTRUMENTACION

a.- Estaciones analógicas portátiles.

Se usaron estaciones portátiles de alta ganancia con



en blanco, no se tiene registro Area sombreada, se tiene registro Registros desde el Area

redes Fig.8 Tiempo de operación (áreas sombreadas) de las portátil y de RESNOR. sismicas

sistema de registro en papel ahumado (Spregnether modelo MEQ-800) en combinación con sismómetros de periodo natural igual a un segundo (Ranger SS1 de Kinemetrics).

La velocidad de registro en el tambor de estos sismógrafos fue de 2 mm/seg, por lo que la marca del minuto en el sismograma se registro cada 120 mm. Además, se puso tiempo absoluto a los datos registrando la señal de tiempo universal WWVB en todos los sismogramas al inicio y al final de cada uno de ellos. Esto permite obtener la lectura de los tiempos de arribo de las ondas P con errores de alrededor de 0.05 seg, cuando estos son ciaramente impulsivos.

b.- Estaciones digitales portátlies.

Los equipos que constituyeron estas estaciones fueron grabadoras digitales Terra-Technology (DCS-302) en conjunto con sismómetros Kinemetrics de período intermedio 5 segundos y sismómetros Mark L-22 de período 0.5 segundos.

En cada estación se registraron las tres componentes ortogonales del movimiento. La señal sismica registrada es pasada por un filtro pasa bajas Butterworth de 3 polos y frecuencia de corte a 25 Hz, ésta se digitiza mediante un convertidor analógico-digital de 12 bits a una razón de 100 muestras por segundo.

C.- Estaciones telemétricas del sistema RESNOR.

Duarte (1983) describe la configuración actual de una estación de RESNOR en función de los siguientes elementos: los sensores, un acondicionador de la señal analógica (amplificadores y filtro), un convertidor analógico-digital, un modulador y un transmisor de radio.

El sensor utilizado es un sismómetro de período corto Teledyne S-500. El filtro antiallas es un filtro Butterworth de 5 polos, con una frecuencia de corte a 15 Hz. La señal analógica se muestrea a 40 muestras por seg (para estaciones de 3 componentes). Cada señal se transflere al convertidor analógico-digital en donde se convierte a una señal binaria de 12 bits.

Las curvas de amplificación, de todas las estaciones usadas en este estudio se muestran en la figura 9. En la misma figura, se anexa la respuesta de un sismómetro de torsión Wood-Anderson típico (amplificación estática V=2800, período=0.8 seg., y amortiguamiento=0.8). Una descripción más detallada respecto a las grabadoras digitales puede verse en el trabajo de Brune et al. (1980), y para las estaciones de RESNOR en Duarte (1983).

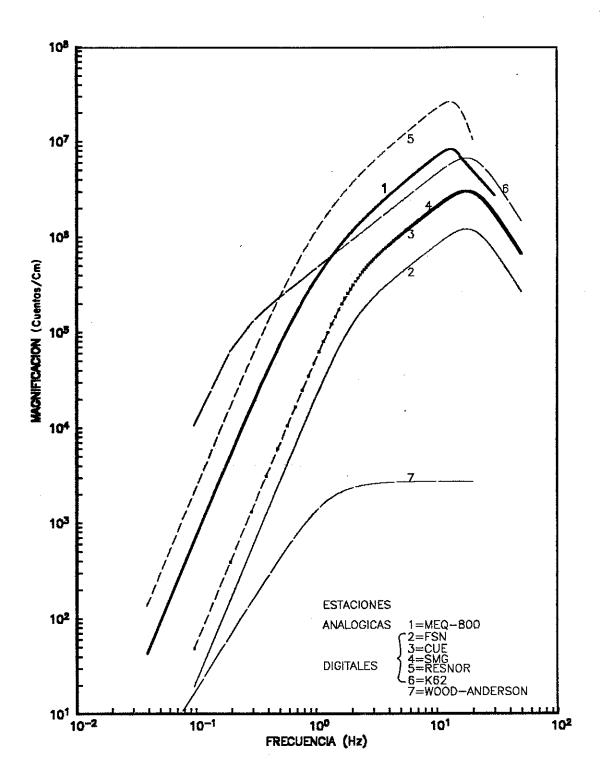


Fig.9 Curvas de respuesta de los sistemas de adquisición de datos utilizados en este estudio; incluyen sismómetro y filtro antialias.

11.3.- DESCRIPCION DE LOS DATOS

Debido a que todas las estaciones fueron colocadas rocas graniticas aflorantes, en todas ellas se obtuvieron arribos de ondas $extbf{ ilde{P}}$ muy impulsivos y con una polaridad bien definida para la mayoria de los eventos. los sismogramas de las estaciones analógicas SMX y ADL donde mejor se notan los arribos de las ondas S, además de que en estas dos estaciones algunas señales sismicas tienen clerto parecido en su forma, lo que nos está mostrando de alguna manera el comportamiento del patrón de radiación, se encuentran en azimuts equivalentes. estaciones FSN e ISA se registraron los intervalos de tiempo S-P más cortos (menos de 2 seg), lo cual hace evidente, para la mayoria de los eventos, que los sismos ocurrieron por debajo de estas estaciones. En figura 10a, 10b se Ιa muestran registros de eventos tipicos obtenidos con distintos instrumentos.

11.4.- LOCALIZACION DEL SISMO PRINCIPAL

La localización para el evento de Pino Solo del 8 de mayo de 1985 reportada por el California institute of Technology (Caltech), es la siguiente:

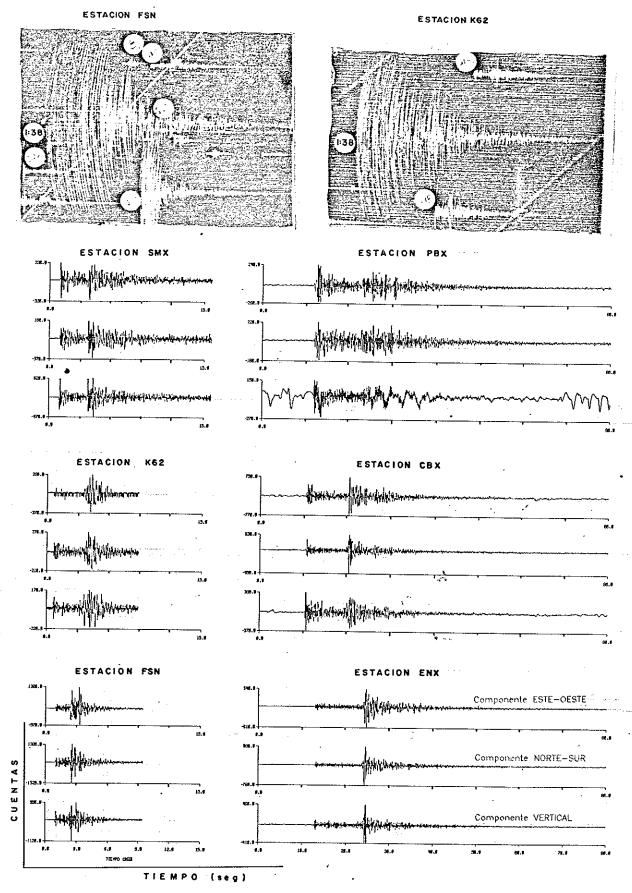
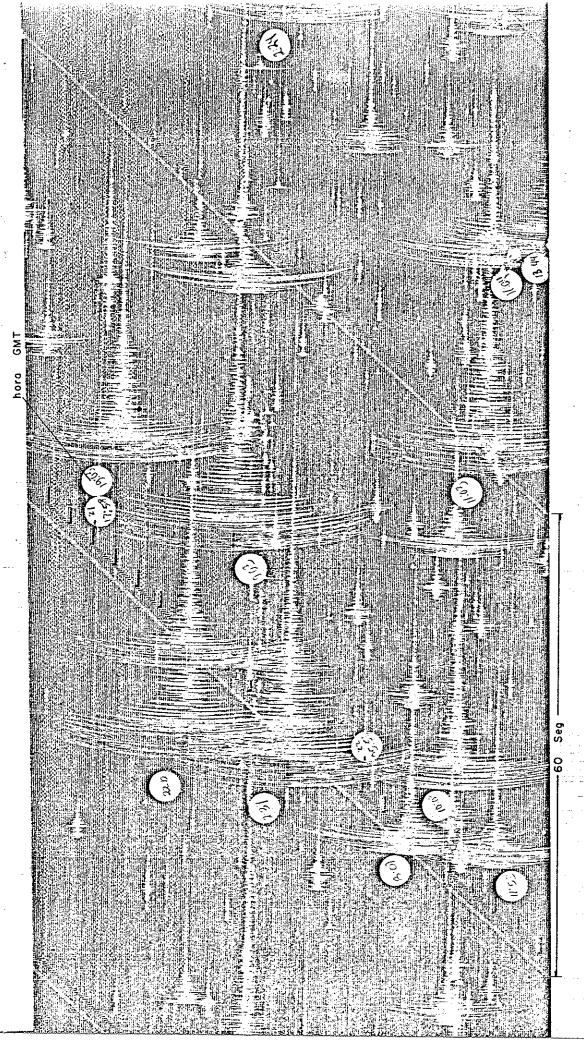


Fig. 10a Evento típico registrado en las distintas estaciones sismicas usadas en el estudio de las réplicas de Pino Solo de 1985.



estudio de las réplicas estaciones g G registro Fig. 10b Sismograma típico en empleadas para Solo de 1985.

Tiempo de origen: 23:40:20.6 GMT

Latitud

31 51.8' Norte

Longitud

115 51.7' Oeste

Profundidad

10 km (flja).

Magnitud

5.1

Para esta determinación, se usaron datos de estaciones a distancias mayores de 60 km y ubicadas al norte de la región epicentrai (en el sur de California).

Para las localizaciones epicentrales reportadas en este estudio, se usó el programa HYPO71 (Lee y Lahr, 1975), en combinación con datos de RESNOR y de las estaciones del sur de Callfornia más cercanas a la linea internacional, asi como el modelo de corteza propuesto por Nava y Brune (1982). (Tabla II). El resultado obtenido de esta combinación es el siguiente:

Tiempo de origen 23:40:21.91 GMT

Latitud

31 53.84' Norte

 1 ± 1.4 -km

Longitud 115 51.80' Oeste

Profundidad

15.89 km 🦠

±1.6 km

Los errores estimados (HYPO71) para esta localización son de ±1.4 y ±1.6 km para el epicentro y la profundidad, respectivamente. En la figura 11 se muestra la

TABLA II.- Modelo de corteza PRCP (Nava y Brune, 1982).

	h (km)	α (km/s)	β (km/s)	ρ (gr/cc)	profundidad (km)
	4.99 -	5.576	3.219	2.454	4.99
	14.81	6.571	3.794		19.804
<u>.</u>	22.02	6.950	4.013	2.869	41.812
		8.006	4.622		- 41.012

h = espesor de capa (km)

 α = velocidad de la onda P (km/s)

 β = velocidad de la onda S (km/s)

 ρ = densidad (gr/cc)

localización del evento aqui estudiado, así como la del temblor de 1975 analizado por Nava (1980). El epicentro determinado para el evento de 1985 se ubica aproximadamente a 10 km al norceste respecto al epicentro del sismo de 1975. Es importante hacer notar que en la localización del epicentro de 1975 Nava (1980) usó solamente estaciones del sur de California, mientras que para el evento de 1985 se usaron estaciones del sur de California y de RESNOR, lográndose de esta manera una mejor cobertura de estaciones para el evento aqui estudiado.

II.5. - LOCALIZACION DE LAS REPLICAS.

Las determinaciones hipocentrales fueron obtenidas mediante el uso del programa HYPO71 (Lee y Lahr, 1975) y el modelo de corteza propuesto por Nava y Brune (1982) (Tabia II).

Los epicentros de las réplicas ocurridas durante los primeros siete dias posteriores al evento principal fueron determinados utilizando datos proporcionados por estaciones de las redes del sur de California (Caltech/USGS) y RESNOR (CICESE). Para los siguientes dias, se utilizaron principalmente las lecturas tomadas de estaciones de la red temporal y de algunas de las estaciones de RESNOR.

Durante estos primeros siete días ocurrieron réplicas

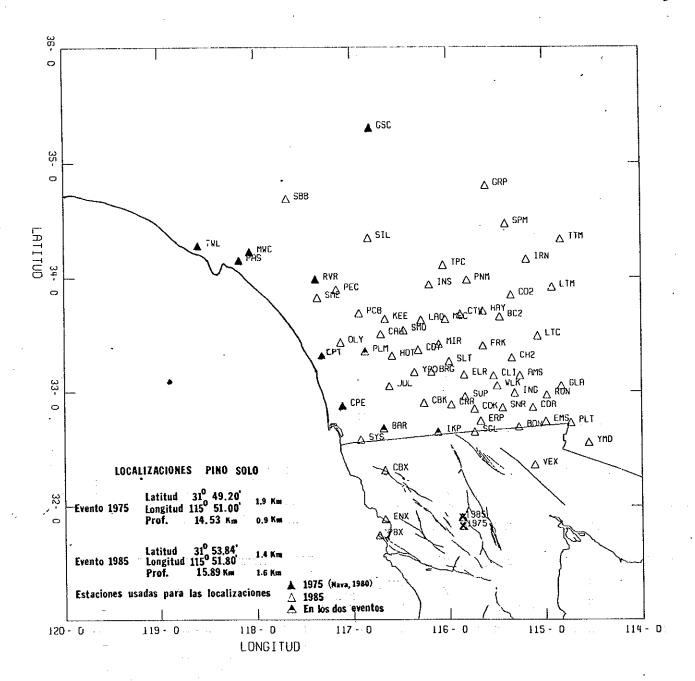


Fig.11 Localización de los eventos de Pino Solo de 1975 y 1985 así como de las estaciones sismicas utilizadas para las respectivas localizaciones.

con magnitudes hasta de 4.1 (CALTECH/USGS). Sin embargo, debido a que durante este intervaio no se contó con estaciones locales que permitieran una buena resolución en la determinación de la profundidad focal, la localización de estas réplicas se hizo corriendo varias veces el programa HYPO71 con la profundidad focal fija, pero diferente en cada una de las corridas. Posteriormente, se hicieron corridas en las cuales el programa determinaba la profundidad. Como resultado de ésto se observó que las mejores localizaciones corresponden a profundidades de alrededor de 16 km, siendo los errores de ±4.6 km en profundidad y menores de ±3.4 km para la horizontal.

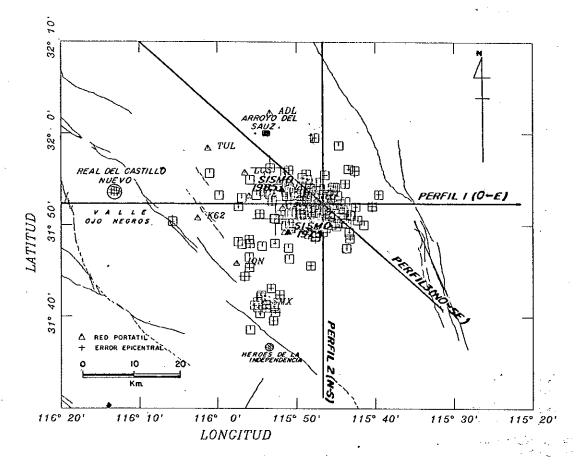
Ocho dias después del evento principal, se utilizaron datos de las estaciones portátiles en combinación con datos de aigunas de las estaciones de RESNOR para la localización de las réplicas. En el caso de los registros digitales de estaciones portátiles no se tuvo un buen control de tiempo por lo que se consideraron solamente absoluto. las . diferencias de tiempos $\underline{S-P}$ para la localización de OS hipocentros. El arribo de la onda P se leyó en la componente verticai y los de la onda S en los registros horizontales. Las estaciones K62, SMX, FSN, ISA y ADL proporcionaron registros analógicos y digitales, lo cual permitió que a las lecturas de P obtenidas de los analógicos se les sumara el intervalo <u>S-P</u> de los digitales con el propósito de obtener el tiempo de arribo de la onda S. Las

localizaciones obtenidas para estos eventos se reportan en la Tabla III. Los errores estimados son hasta de ± 1.5 km, tanto para el epicentro como para la profundidad.

La figura 12 muestra un mapa con la distribución geográfica de los epicentros de las réplicas. La zona epicentral se encuentra ubicada en una de las partes más altas de la Sierra Juárez, aproximadamente a 37 km al este del poblado Real del Castillo (Ojos Negros).

Las figuras 13, 14 y 15 muestran la distribución de profundidades para diferentes perfiles (azimuts). Los perfiles y las figuras de topografía y mapas en 3D fueron graficados con ayuda de algoritmos facilitados por Alejandro Hinojosa (1985). Los perfiles 1, 2 y 3 son mostrados en las direcciones O-E, N-S y en una dirección que corta la zona de répilcas en una trayectoria NO-SE, respectivamente. En el último caso, se cortó a la región en una dirección cual parece existir una ligera tendencia de los epicentros y que a su vez concuerda con el rumbo obtenido en los mecanismos focales que se presentan posteriormente.

Como se observa en los perfiles, todos los eventos localizados tienen profundidades menores de 20 km. Es importante recordar que los epicentros de los eventos ocurridos durante los primeros siete días de réplicas se determinaron fijando la profundidad a 16 km, lo cual dió



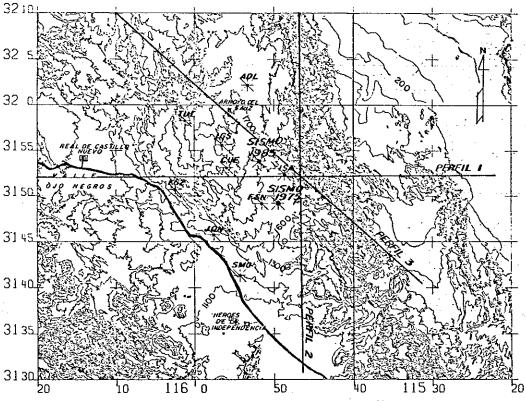


Fig.12 Localización de la zona de réplicas de Pino Solo de 1985. Las réctas en los mapas indican tres perfiles que se muestran en figuras posteriores.

PERFIL I (Ó-E)
Punto de apoyo LATITUD
LONGITUD

31 52.35 Azimuth 89.74 116 20.00 Distancia en Kms.

93.61

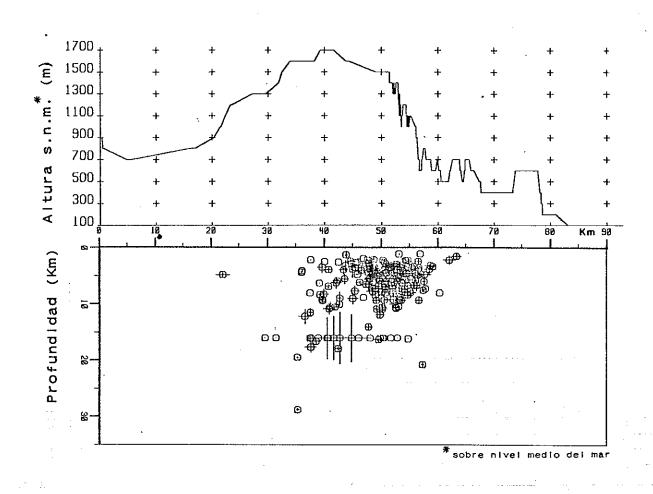


Fig.13 Perfil de hipocentros de las réplicas de Pino Solo de 1985, dirección oeste-este (ver fig 12).

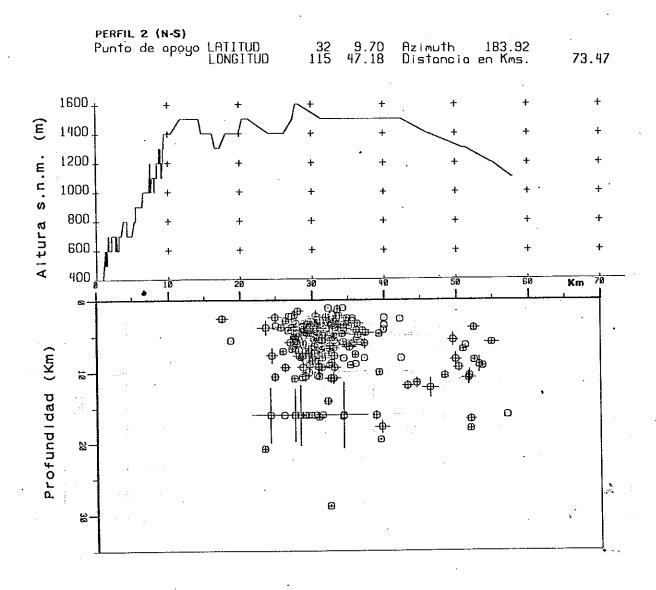


Fig.14 Perfil de hipocentros de las réplicas de Pino Solo de 1985, dirección norte-sur (ver fig 12).

PERFIL 3 (NO-SE)
Punto de apoyo LATITUD
LONGITUD

32 9.82 Azimuth 131.05 116 9.97 Distancia en Kms.

83.77

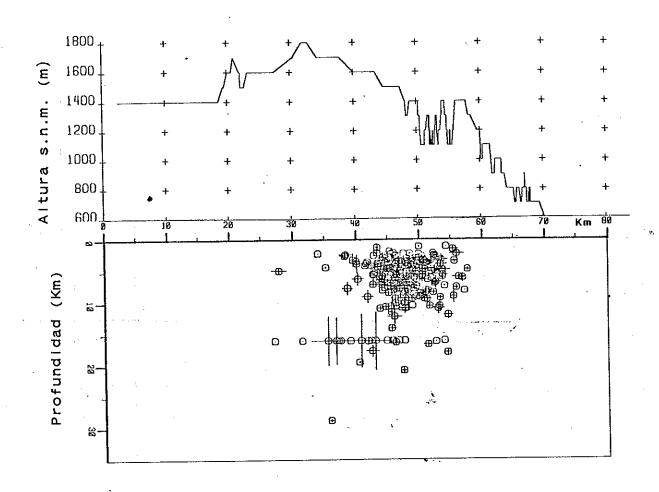


Fig. 15 Perfil de hipocentros de las réplicas de Pino Solo de 1985, dirección noroeste-sureste (ver fig 12).

lugar a la linea de hipocentros a 16 km en estas figuras. Aún cuando la incertidumbre asociada con la determinación focal para estas réplicas es mayor que para el resto de los eventos estudiados, se decidió incluirlas por ser las réplicas de mayor magnitud registradas en forma analógica por las estaciones de RESNOR. Las figuras 12 a 15 muestran claramente que ni la distribución de epicentros ni los perfiles de profundidad muestran una tendencia definida. Sin embargo, en los perfiles de profundidad se nota una gran acumulación de hipocentros en un rango de profundidades de entre 2.5 y 10 km principalmente, en una área de airededor de 20 km2. Se observa también que la concentración de estos eventos se localiza por debajo de un cambio abrupto en la topografía (ver figura 16).

Las figuras 17 y 18 muestran el comportamiento de los residuos de los tiempos de liegada de las ondas P y S a las estaciones con respecto a la distancia epicentral y el azimut de las réplicas de Pino Solo de 1985. Los datos graficados corresponden a eventos que fueron localizados con cuatro o más estaciones. En las figuras 17a y 18a se nota el pobre cubrimiento azimutal hasta los 180. Este rango lo cubre principalmente la estación ISA, y entre los azimuts 320ºa 355ºaproximadamente el cubrimiento lo representa la estación ADL. Las figuras 17b y 18b liustran los residuos respecto a la distancia epicentral, observándose que éstos tienen un comportamiento aleatorio, sin alguna tendencia que

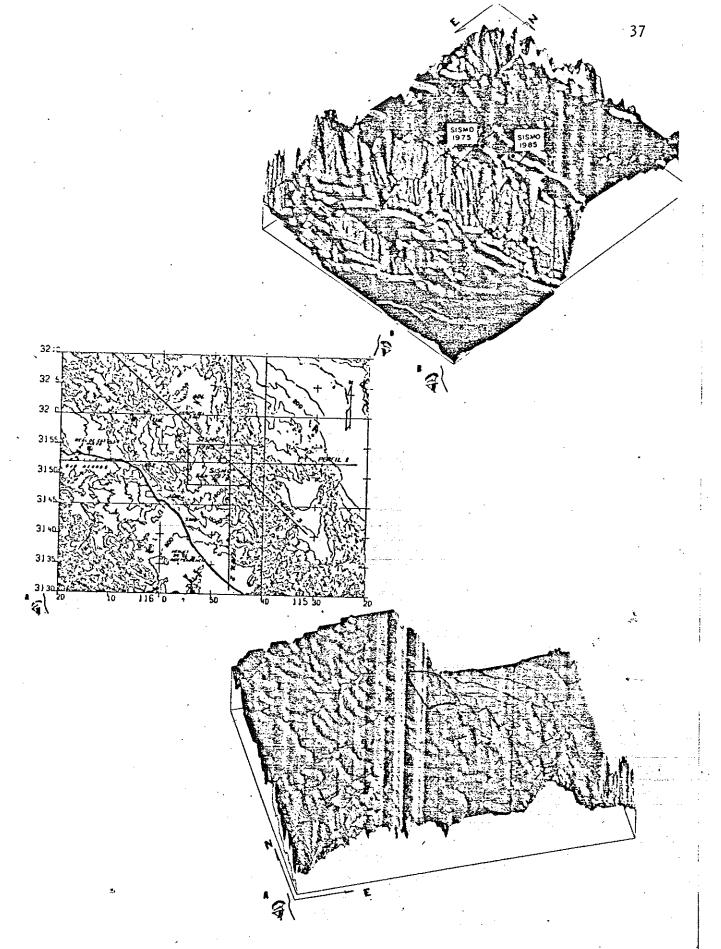


Fig.16 Región de Pino Solo en 3D mostrando el área de réplicas aqui estudiadas (recuadro) y los eventos de 1975 y 1985.

DESVIACION ESTANDAR=0.055

VARIANCIA =0.003

MEDIA=-0.006

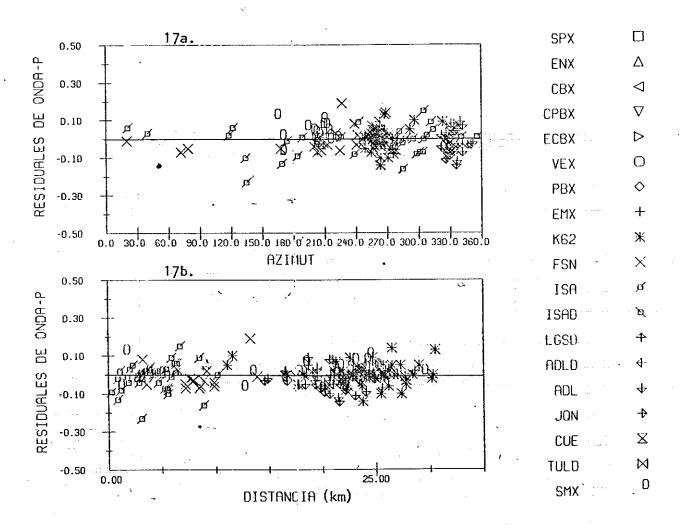


Fig. 17 a. - Residuos de tiempos de llegada para las ondas P, en función del azimut para las réplicas de Pino Solo de 1985. b. - Residuos de tiempos de llegada para las ondas P en función de la distancia epicentral para las réplicas de Pino Solo de 1985.

DESVIACION ESTANDAR = 0.054VARIANCIA= 0.003MEDIA = 0.010

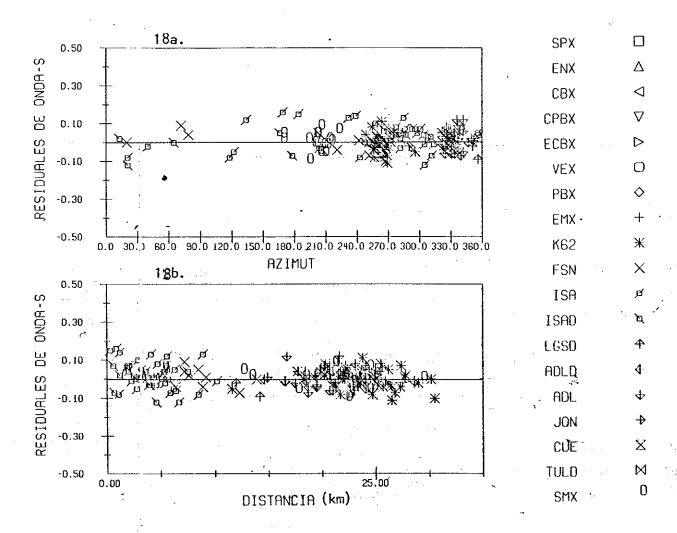


Fig. 18 a. - Residuos de tiempos de llegada para las ondas S, en función del azimut para las réplicas de Pino Solo de 1985. b. - Residuos de tiempos de llegada para las ondas S en función de la distancia epicentral para las réplicas de Pino Solo de 1985.

pueda indicar inconsistencia en las lecturas de arribos de las ondas P o S.

El margen de error en los riduales son menores de ±0.2 para la mayoria de las localizaciones. Dentro de ciertas consideraciones, tales como errores en la lectura de los arribos de las ondas, así como que el modelo de estructura empleado para las localizaciones no sea el más adecuado, los residuales se consideran aceptables. En las figuras 17 y 18 se anexa la desviación estándar, la variancia y la media de los datos empleados.

El área de réplicas y el terremoto mismo no están asociados a ninguna falla geológica conocida, tal y como lo menciona Nava (1980) para el evento de 1975. El notó una ligera tendencia de las réplicas analizadas en su estudio (20 réplicas); tal tendencia fue en la dirección O 33 N aproximadamente. En el presente estudio se localizaron 270 réplicas, las cuales cubren parcialmente el área de epicentros determinada por Nava (1980) sin notarse una tendencia predominante (figura 19). Sin embargo, la gran actividad sismica registrada hace evidente la existencia de una falla activa en el área. Hasta ahora, sin embargo, no ha sido posible mapearla superficialmente (Suárez, comunicación personal).

La localización epicentral para el evento de 1985, asi

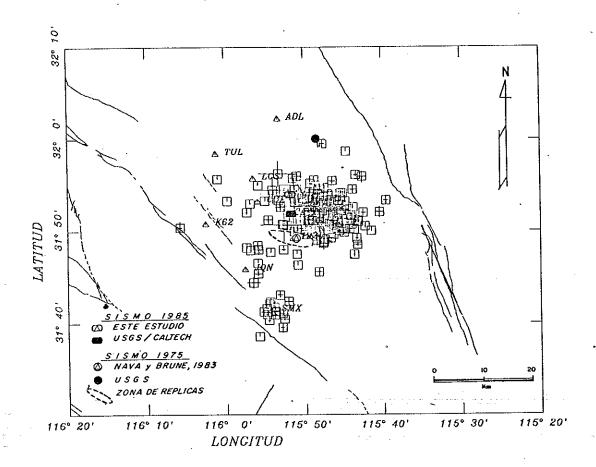


Fig.19 Localización del sismo de Pino Solo de 1985 y su zona de réplicas. Se incluyen las localizaciones del sismo de 1975 reportado por el USGS, el sismo de 1975 y su zona de réplicas de Nava y Brune 1983, así como el reportado por CALTECH/USGS para el sismo de 1985.

como su zona de réplicas, se muesta en la figura 19 junto con lo obtenido por Nava (1980) para el sismo de 1975. Se ilustra también el epicentro reportado por Caltech. La zona de réplicas del presente estudio se encuentra cargada hacia el este del evento principal, notándose como dicha zona cubre parcialmente lo reportado por Nava (1980).

Es de interés mencionar que durante el periodo de registro de la red temporal se detectaron algunos eventos que posteriormente fueron localizados en la vecindad del rancho Agua Bianca, lugar donde se tenía la estación SMX.

Esta actividad sismica está asociada a la falla San Miguel, y el hecho de que se hayan registrado durante toda la etapa de operación de la red temporal (figura 20), indica que son parte de la actividad microsismica de fondo de la región.

11.6.- SOLUCION DEL PLANO DE FALLA

En la determinación del plano de falla se utiliza la información de primeros movimientos registrada en estaciones de RESNOR y de Caltech. Estos primeros movimientos se grafican sobre la superficie de una esfera de radio unitario y centrada en el hipocentro. Posteriormente estos datos son proyectados al plano ecuatorial de la esfera. La figura 21 es una proyección equiareal del hemisferio inferior de esta esfera focal.

Punto de apoyo LATITUD 32 9.70 LONGITUD 115 47.18 Acimut 183.92

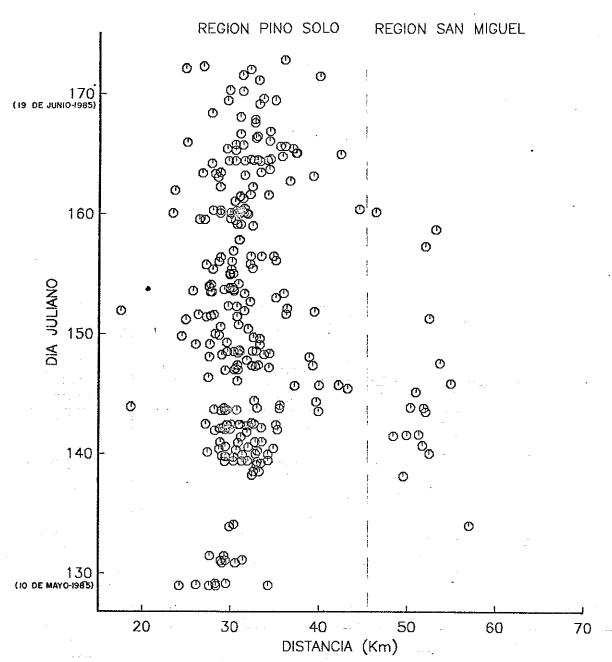


Fig.20 Gráfica que muestra la variación temporal y espacial de la actividad sismica estudiada. Notese la microsismicidad de la zona de San Miguel (corte similar al perfil 2 fig 14).

Bajo la suposición de que las réplicas tengan un mecanismo similar al del sismo principal se preparó el mecanismo focal compuesto mostrado en la figura 21. Para este caso se tomaron solamente las polaridades de los registros del evento principal y las réplicas más grandes.

Las polaridades graficadas muestran la existencia de dos planos nodales verticales con orientación N 28 E y N 52 O (figura 21). Se observa un comportamiento de falla de rumbo, concordante con la tectónica de la región y al sistema, de fallas observadas en la superficie, principalmente la de San Miguel, se sugiere que el plano nodal con orientación N 52 O es el plano de falla.

Observando los perfiles corticales (figuras 13, 14 y 15) se nota claramente una gran acumulación de hipocentros a profundidades menores de 10 km. Esto motivó a realizar un mecanismo focal compuesto para la mayoría de las réplicas que se encontraron en un rango de profundidades de entre 1.5 y 10 km. El mecanismo resultante (figura 22) tiene un comportamiento similar al obtenido primeramente. En este caso, se nota un buzamiento de 50 al noroeste, el afallamiento es de rumbo y el plano de falla resultante tiene una orientación de N 46 O.

En este último mecanismo se nota una cierta tendencia en las polaridades en tres de los cuadrantes de la esfera,

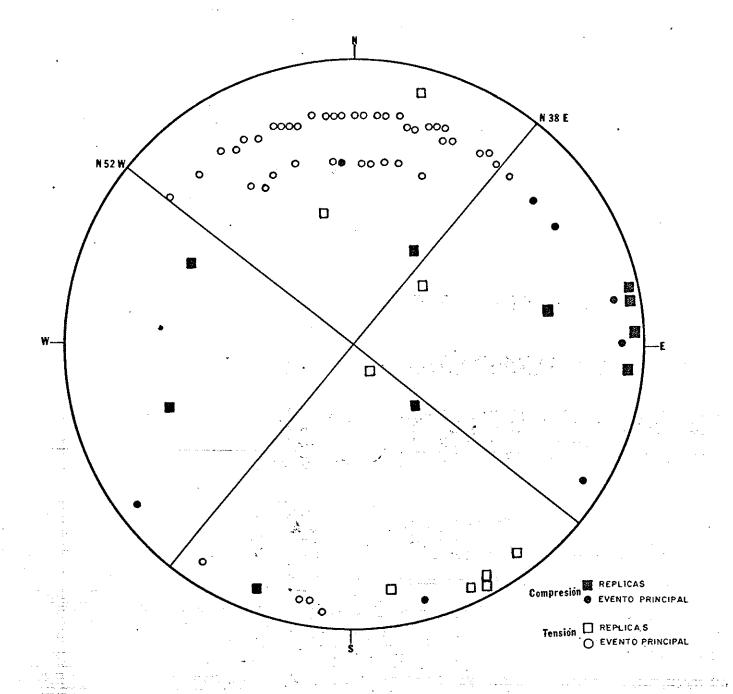


Fig.21 Mecanismo focal compuesto preparado en base a datos del sismo de Pino Solo de 1985 y sus réplicas más grandes. Los circulos representan al evento principal (• = compresión, 0 = tensión) y los cuadros a las réplicas más grandes (a = compresión, D = tensión).

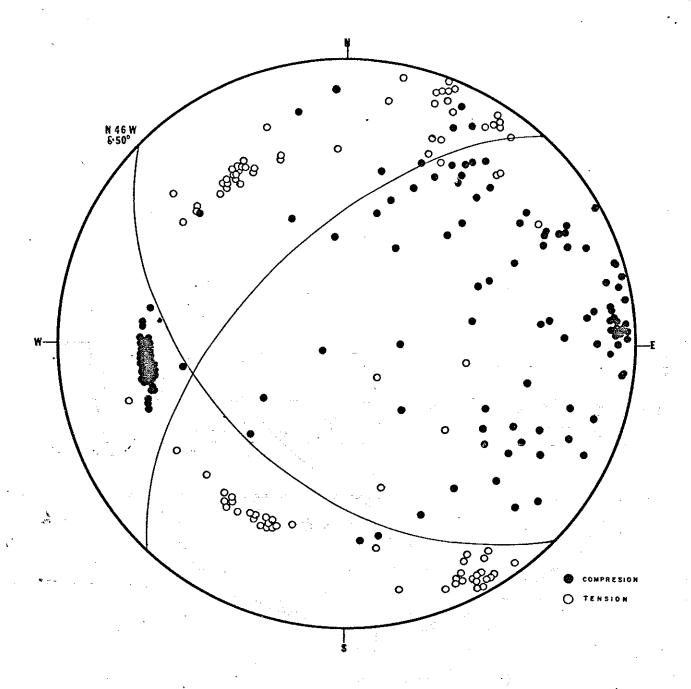


Fig.22 Mecanismo focal compuesto para las réplicas del evento de Pino Solo de 1985 que fueron localizadas en un rango de profundidad entre 1.5 y 10 Km. (• compresión, O = tensión).

mientras que en el cuadrante resultante (compresión) se observa una gran dispersión en dichas polaridades. Las inconsistencias observadas en las polaridades, así como la dispersión existente son atribuídas al hecho de que la mayoría de estas polaridades fueron registradas en la estación ISA, la cual estuvo más cercana a la región hipocentral (menos de 10 km).

TABLA III.- Localización epicentral del sismo de Pino Solo de 1985 y sus réplicas.

DATO ORIGEN LAT N 850508 2349 21.91 31-53.84 850508 2349 52.01 31-53.84 850508 2351 44.93 31-56.21 850509 0 0 33.73 31-54.24 850539 024 14.20 31-50.69 850509 130 50.84 31-55.69 850509 448 45.61 31-53.32 850509 449 17.26 31-54.02 850510 2154 10.14 31-52.50 850510 2154 10.14 31-52.50 850510 2213 28.36 31-53.14	LONG. W 115-51.80 115-53.31 115-54.03 115-52.64 116-0.97 115-53.91 115-49.28 115-46.24 115-47.85	PROF. 15.89 16.00* 16.00* 16.00* 16.00* 16.00* 16.00* 16.00* 16.00*	12 1 12 1 11 2 5 2 4 2 4 2 4 1 4 1	SHP DMIN RMS 244 76.0 0.21 99 76.5 0.43 99 73.7 3.32 212 72.3 0.27 208 74.6 0.09 202 61.5 0.12 213 72.5 0.12 83 56.2 0.14 83 51.3 0.44 883 51.3 0.44 883 51.3 0.44 883 51.3 0.44 883 51.3 0.44	ERH 1.4 3.4 2.6 2.6 3.3	ERZ OM 1.6 C1 4.2 C1 3.9 D1 3.7 C1 4.6 D1 C1 C1 C1 C1 C1 C1
Sep311 235 2.48 31-53.02	115-48.14 115-50.56 115-46.98 115-55.82 115-55.29 115-52.89 115-52.31 115-47.31 115-49.34 115-48.21 115-48.21 115-48.34	16.00× 16.00× 16.00× 16.00× 16.00× 5.48 28.72 10.83 5.94 10.81 3.31 5.56 3.98 4.67	4443336565656565656565656565656565656565	185 54.7 8.26 180 57.9 9.08 180 57.9 9.08 181 52.1 9.29 181 63.3 9.10 181 63.3 9.10 181 63.3 9.10 181 63.3 9.10 181 69.05 181 69.05 181 14.8 9.01 181 14.8 9.01 181 69.05 181 14.8 9.01 181 69.05 181 72 9.08 181 14.8 9.01 181 72 9.08 181 9.05 181 9.	8.7 8.3 8.9 1.0 8.4 8.9 2.3	C1 C1 C1 C1 C1 C1 C1 0.9 C1 0.8 C1 0.8 C1 0.8 C1 0.8 C1 0.8 C1 0.1 C1
858519 10 8 36.01 31-51.58 858519 1047 41.88 31-52.91 858519 1712 2.10 31-52.56 858519 1719 47.18 31-52.61 858519 1832 38.18 31-53.07 858519 1924 47.61 31-53.12 858519 1946 55.86 31-53.26 858519 2214 17.52 31-52.07	115-46.13 115-47.68 115-47.94 115-49.02 115-48.71 115-48.32 115-48.57 115-52.78	3.83 1.02 7.76 4.62 4.28 4.40 10.54 9.30 2.47	4 5 5 6 5 6 6 4	308 9.5 8.88 314 12.4 0.61 304 8.4 8.02 301 7.4 8.03 303 8.4 0.04 305 8.8 0.03 306 9.4 0.04 301 7.1 0.04 235 3.5 0.88	0.9 0.7 0.9 0.8 0.8	0.6 C1 0.3 C1 0.3 C1 0.3 C1 0.7 C1 0.6 C1 0.6 C1
858519 2350 34.09 31-51.31 858520 047 23.16 31-48.96 850520 253 55.77 31-54.22 850520 2557 57.06 31-51.06 858520 766 10.66 31-52.31 858520 920 6.64 31-53.41 858520 1041 29.08 31-50.27 858520 1311 58.08 31-51.64 858520 1448 47.59 31-53.83	115-54.83 115-48.73 115-47.30 115-46.35 115-50.42 115-50.49 115-47.49	2.03 8.31 3.69 4.89 4.89 3.55 6.89 3.25 10.79	6 5 6 4 5 6	295 5.0 0.00 274 1.1 0.02 307 10.3 0.03 303 7.5 0.02 308 10.0 0.02 309 10.5 0.01 288 2.6 0.02 304 7.8 0.00 307 9.5 0.06 258 0.7 0.07	0.3 0.9 0.3 0.3	0.3 C1 0.5 C1 0.1 C1 0.1 C1 0.3 C1 0.5 C1 0.5 C1
859520 1654 12.08 31-41.34 850520 2156 42.50 31-52.55 350520 2334 40.04 31-53.33 850520 2341 37-47 31-51.26 850520 2350 32.24 31-51.26 850521 2350 32.24 31-51.26 850521 150 31.59 31-43.60 850521 1339 9.42 31-42.34 850521 1428 56.25 31-41.65 850521 19 3 39.11 31-51.66	3 115-53.02 3 115-47.08 5 115-50.00 2 115-54.59 115-53.10 5 115-53.10 5 115-54.89	6.16 4.84 1.82 3.49 10.48 8.24 6.26 3.94	6 6 4 5 6 6 4 6	262 6.8 0.05 308 10.4 0.04 294 4.7 0.03 222 6.2 0.03 308 9.9 0.05 153 1.8 0.05 208 1.1 0.05 305 8.5 0.04	0.9 0.6 0.8 0.9 0.4 0.8	1.0 C1 2.2 C1 1.0 C1 1.4 C1 1.5 C1 1.5 C1 1.5 C1 1.7 C1 1.8 C1
850521 2213 8.65 31-53.7 850822 1257 9.48 31-49.87 850822 03 41.58 31-53.15 850822 125.98 31-52.87 850822 224 57.38 31-53.47 850822 238 17.22 31-53.37 850822 350 27.07 31-51.07 850822 746 12.15 31-51.57 850822 746 12.15 31-51.57	7 115-48.01 3 115-48.56 1 115-48.68 5 115-48.97 2 115-49.04 3 115-51.94 4 115-46.32 3 115-48.83	7.64 8.99 4.57 8.38 6.03 7.08 1.19 2.85 3.23	. 5 6 7 7 7 5 5 6	306 9.8 0.80 298 5.6 0.01 304 8.7 8.04 278 0.7 0.05 269 2.0 0.03 263 1.8 0.07 157 3.6 0.03 280 4.8 0.02 191 1.2 8.84 307 2.4 0.04	0.1 0.3 0.6 0.8 0.5 1.1 0.2 0.7 0.9	8.1 C1 8.1 C1 9.2 C1 9.4 C1 9.4 C1 9.6 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.6 C1
858522 1018 37.60 31-58.01 850522 1012 6.54 31-52.21 850522 1017 33.85 31-52.91 850522 11 4 21.23 31-52.11 850522 11 4 48.50 31-52.71 850522 1153 31-54.12 850522 1153 31.40 31-54.12 850522 1344 56.62 31-51.21 850522 1344 56.62 31-51.21 850523 1159 .5.51 31-41.21	5 115-49.71 7 115-48.33 6 115-47.08 1 115-47.08 9 115-49.17 3 115-45.33 5 115-47.10 2 115-44.09	6.47 16.27 7.29 6.83 3.58 2.17 2.97 6.65	7 7 7 6 6 4 5 7 5	183 3.2 8.86 269 0.6 8.94 308 2.7 8.83 387 2.5 8.83 381 7.6 8.84 314 6.1 8.33 261 3.3 8.82 294 7.5 8.84 244 1.6 8.82	1.0 0.7 0.9 0.7 9.6 8.7 8.7	0.5 C1 0.4 C1 0.7 C1 0.5 C1 0.3 C1 0.4 C1 1.0 C1 0.5 C1
850523 1336 12.64 31-53.4 850523 1337 41.42 31-53.1 850523 1537 55.27 31-52.2 850523 1611 4.09 31-52.8 850523 17 1 23.29 31-53.7 850523 1858 42.81 31-49.9 850523 1938 52.58 31-51.0 850523 1943 53.01 31-53.2	0 115-56.83 3 115-49.36 5 115-49.04 1 115-45.29 4 115-45.52 5 115-47.45 5 115-47.45 4 115-46.42	4.84 3.15 4.10 2.24 4.52 4.49 2.79 2.86 3.76	7 6 4 5 4 4 6 5	139 8.8 8.62 269 8.5 0.04 303 8.3 8.96 311 11.3 8.02 311 11.6 8.63 309 10.6 8.62 275 1.5 8.61 306 8.7 8.64	9.6 1.0 1.0	0.2 C1 0.3 C1 0.4 C1 0.4 C1 0.5 C1 0.5 C1 0.9 C1
850523 20 0 30.36 31-41.2 850523 21 6 58.42 31-42.1 850523 22 6 22.28 31-58.6 850524 131 21.53 31-49.8 850524 833 52.24 31-47.9 850524 952 32.82 31-51.3	2 115-54.53 8 115-44.65 8 115-50.65 8 115-55-84	9.34 5.54 2.45 17.64	5 7 4 7 5	267 0,9 8.03 158 1.5 0.06 323 20.6 0.06 285 1.8 0.01 127 7.2 0.01 298 5.7 0.01	0.7 1 3 1.0	0.6 B1 C1 C1

TABLA III.- (Continuación).

				PROF.	мас	NO GRP D	MIN RHS	ERH :	ERZ OM
DRTO	ORIGEN		LONG W 115~53.88	6.82	11110	5 204	0.9 0.01	B 4	0.3 C1
850525 850525	332 39 1042 54		115~48.17	11.87		6 269	B.4 0.04	8.7	B.6 C1
858525	16 0 17	67 31-48.81	115-47.54	8.88			6.2 8.81		C1 C1
850525	1711 54	59 31-47.52	115-50.99	3.39			3.1 0.01 5.4 0.01		C1
850525	1730 2	10 31-46.32	115-50.88	2.55			5.4 0.01 4.0 0.03	1.0	0.4 Č1
850525	2041 34		115-52.98	5.83		5 312 1	1.5 8.82	0.6	0.6 C1
850526	138 15	65 31-52.17	115-45.87 115-49.33	8.40 5.41		6 386	9.9 0.03	0.5	1.5 C1
850526	839 44 2254 15	.76 31-54.22 .51 31-53.14	115-49.49	4.48		6 304	8.7 0.04	0.7	0.3 C1
85 852 6 85 852 7	914 34	85 31-52.16	115-45.26	4.48		5 311 1 5 310 1	1.3 0.03		0.4 C1
859527	217 30	.18 31-52.41	115-45.98	4.74		5 310 1	9.5 9.08	0.1 0.1	0.0 C1 9.1 C1
850527	314 5	.34 31-52.96	115-56.88	4.28		5 245 5 310 1	9.8 8.00 8.4 0. 00	8.8	Ø. Ø C1
850527	432 12	.43 31-50.25	115-45.04	16.14 3.17		5 308	9.7 0.02	0.7	Ø.4 C1
850527	624 41	.16 31-51.11 .83 31-51.34	115-45.76 115-46.84	9.81		4 308	9.5 8.88		Ci
859527 850527	8 8 48 624 51	.83 31-51.34 .79 31-47.47	115-43.65	4.61		6 312 1	2.8 8.02	0.4	0.2 Ci
850527	915 22	32 31-52.25	115-46.11	10.39			0.2 0.01 5.4 0.03	1.1	C1 0.5 C1
850527	944 51	.60 31-51.14	115-48.97	7.72		5 297 5 310	5.4 0.03 2.0 0.01	B. 4	0.3 Ci
850527	1324 16	.63 31-40.33 .16 31-51.66	115-54.58	9.12 4.64		5 308	9.6 8.82	0.7	Ø.3 C1
850527		.16 31-51.66 .44 31-48.42	115-46.14 115-55.96	16.04		6 147	7.2 0.04	0.5	0.6 Bi
850528 850528	138 8 146 36	.05 31-54.10	115-48.53	10.86		5 307 1	0.2 0.02	0.5	Ø.3 C1
850528	618 42	.26 31-53.32	115-48.21	3.91		5 386	9.3 8.82	8.5 0.4	0.2 C1 0.2 C1
859528	7 B 13	.21 31-50.54	115-45.86	2.12			2.9 8.03	0.8	Ø.8 Č1
858528	821 26	.02 31-50.62	115-52.21 115-42.50	3.87 3.08			2.9 B.03 15.1 0.06	1.8	8.5 C1
850528	958 16 1245 9	.75 31-52.00 .93 31-52.95	115-42.50	6.99		5 386	9.3 0.82	0.5	8.9 C1
850528		.85 31-52.23	115-48.25	10.55		5 302	7.6 0.01	0.2	0.1 C1
850528 850528		.83 31-52.35	115-44.38	3,24		6 314 3	12.7 0.06	0.9	0.5 C1
850528	1312 42	.44 31-51.29	115-45.66	2.96			10.0 0.00	8.2	0.4 C1
850528	1318 5	,73 31-51.26	115-49.37 115-48.30	2.52		5 296 4 302	5.1 0.01 7.6 0.80	0.2	ci
850528		1.11 31-52.24	115-48.30	5.4Z 2.79		6 264	4.3 0.03	0.5	0.2 C1
B50529		.67 31-50.89	115-48.57	7.06		6 292	4.7 0.02	8.4	Ø.3 C1
850529 850529	324 43	.13 31-54.96 3.53 31-54.06	115-48.25	5.68	-	6 297	3.1 0.05	Ø.B	0.5 C1
850529	628	. 98 31-52.86	115-45.68	7.28		6 311	4.8 8.01	0.2	0.1 C1 0.9 B1
850529	1448 59	1.03 31-51.12	115-50.53	3.55		6 147 5 233	3.8 B.04 2.1 0.02	0.4 2.9	0.4 C1
650529	1657 5	3.69 31-51.38	115-48.09 115-50.96	4.51 7.64		6 269	2.1 0.02 7.5 0.05	8.6	1.0 C1
850529	1943 30 2137 31	0.76 31-55.95 .00 31-53.34	115-50.96	7.74		6 312	5.0 0.07	1.3	0.8 C1
858529 858529		5.28 31-53.78	115-48.92	5.03		6 279	2.6 0.04	0.7	0.5 C1
859538	1017	3.28 31-51.78	115-49.37	2.22		6 158	1.6 0.03	0.3 0.7	0.5 B1 0.3 C1
858538	1450 33	3.00 31~53.48	115-49.47	4.32		6 251 5 279	2.4 0.03 3.1 0.05	1.5	1.2 C1
858538	1834 4	.63 31-52.22	115-46.67	9.20 2.30		6 263	7.5 0.06	1.0	0.6 Ci
850531 850531	443 11 723 41	5.71 31-55.73 9.91 31-40.94	115-51.43	3.83		8 300	1.0 0.08	0.8	2.5 C1
858531		5.36 31-54.09	115-45.09	6.73		. 5 314	6.4 8.81	8.4	0.5.C1 0.6 C1
858531	1 11 4 13	3.93 31-52.50	115~49.76	2.68		6 195 5 217	1.7 0.03 3.0 0.03	0.4 0.8	0.2 61
856531	1130 3	1.48.31-54.02	115-48.35	6.72 1.45		6 323	14.4 0.04	ë. 8	8.5 C1
850531	1448 11 15 9 3	3.21 31-53.32 7.47 31-54.51	115-43.83	9.29		7 318	8.5 0.05	0.7	Ø.6 C1
850531 850531		7.47 31-54.51 6.69 31-49.28	115-46.62	3 18		5 248	6.6 8.83	0.8	0.5 C1
850531	2019 2	8.74 31-48.16	3 115~57.34	19.44	•	5 141	9.3 0.00	0.1	0.1 C1 0.2 C1
850 533	2217	0.20 31~52.01	115-49.41	2.72		5 155 6 312	1.4 0.01	0.1 9.8	8.5 C1
85053		2.41 31-59.50	115-47.67 116- 5.74	2.49 4.76		6 309	5.2 9.97	1.2	Ø.4 C1
85860: 85860:	1 320 1 646 2	2.37 31-50.37 0.62 31-52.32		3.76		5 298	3.2 0.02	0.6	0.3 Ei
85968	1 8 4 2	5.76 31-53.17	115-51.19	8,98		6 119	4.2 0.06	0.9	1.0 B1 0.5 C1
85060	1 17 9 5	4.03 31-51.67	7 115-49.45	14.03		5 159	1.9 0.02	8.6	6.5 C1
85060	2 050	2.54 31-50.00	3 115-48.11	15.91		4 284 5 288	4.5 8.89 1.3 8.82	0.7	0:2 C1
85060	294 29204	6.16 31-51.93 7.86 31-49.2	3 115-48.10 4 115-43.33	4.81 2.52		6 308	19.2 8.01	aч	0.3 C1
85868 85868	2 920 4 2 1232 4	3.41 31-53.8							
85860	2 1234 5					6 259	3.9 0.03	0.7	8.4 C1
85060		5.33 31-54.BI	6 115-48.85	5.26		5 199	3.1 0.01	0.7 0.3	0.4 C1 0.3 C1
83966	2 1416 4	5.33 31-54.8 1.11 31-55.1	6 115-48.85 6 115-49.26	5.26 3.74	•	5 199 5 196	3.1 0.01 5.2 0.02	0.7 0.3 0.8	0.4 C1 0.3 C1 0.5 C1
85868	2 1416 4 2 1432 2	5.33 31-54.80 1.11 31-55.10 0.14 31-52.50	6 115-48.85 6 115-49.26 5 115-47.84	5.26 3.74 5.49	* ***	5 199 5 196 6 284	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04	0.7 0.3 0.8 0.7	8.4 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1
95968 85868	2 1416 4 2 1432 2 2 1657 4	5.33 31-54.80 1.11 31-55.10 0.14 31-52.50 8.17 31-52.60	6 115-46.91 6 115-48.85 6 115-49.26 5 115-47.84 0 115-48.13	5.26 3.74 5.49 4.09		5 199 5 196 6 284 5 272	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 0.9 0.03 3.5 0.04	0.7 0.3 0.8 0.7 0.9	8.4 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.5 C1
95968 85969 85969	2 1416 4 2 1432 2 2 1657 4 2 17 0 1	9.96 31-53.0	9 115-46.58	5.26 3.74 5.49 4.09 3.32	* ***	5 199 5 196 6 284 5 272 5 281 6 270	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 0.9 0.03 3.5 0.04 1.7 0.01	0.7 0.3 0.8 0.7 0.9	8.4 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.4 C1
95968 85868	2 1416 4 2 1432 2 2 1657 4 2 17 0 1 2 19 4 4	0.96 31-53.0 5.91 31-52.8	9 115-46.58 2 115-47.70 0 115-47.16	5.26 3.74 5.49 4.09 3.32 3.81 3.49	* ***	5 199 5 196 6 284 5 272 5 281 6 278 5 290	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 0.9 0.03 3.5 0.04 1.7 0.01 2.4 0.03	0.7 0.3 0.8 0.7 0.9 1.0 0.3	8.4 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.4 C1 8.3 C1
95968 85969 85969 85968	2 1416 4 2 1432 2 2 1657 4 2 17 0 1 2 19 4 4 2 2042 2 2045 4	0.96 31-53.0 5.91 31-52.8 2.63 31-52.6 1.14 31-52.7	9 115-46.58 2 115-47.70 8 115-47.16 8 115-45.74	5.26 3.74 5.49 4.09 3.32 3.81 3.49	* ***	5 199 5 196 6 284 5 272 5 281 6 278 5 298 5 296	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 0.9 0.03 3.5 0.04 1.7 0.01 2.4 0.03 4.6 0.02	0.7 0.3 0.9 0.9 1.0 0.3 0.7 0.6	8.4 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.4 C1 8.3 C1 8.3 C1
95968 85969 85969 85969 85969 85969	2 1416 4 2 1432 2 2 1657 4 2 17 0 1 2 19 4 4 2 2042 2 2045 4 2 2146 2	0.96 31-53.0 5.91 31-52.8 2.63 31-52.6 1.14 31-52.7 0.33 31-54.1	9 115-46.58 2 115-47.70 0 115-47.16 0 115-45.74 2 115-48.87	5.26 3.74 5.49 4.09 3.31 3.49 3.46 2.01	* ***	5 199 5 196 6 204 5 272 5 281 6 270 5 296 5 199	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 6.9 0.03 3.5 0.04 1.7 0.01 2.4 0.83 4.6 0.02 3.2 0.01	0.3879.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.99.09.0	8.4 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.1 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1
95868 85868 85868 85868 85868 85868 85868	2 1416 4 2 1432 2 2 1657 4 2 17 0 1 2 19 4 4 2 2042 2 2045 4 2 2146 2 12 2314 3	0.96 31-53.0 5.91 31-52.8 2.63 31-52.6 1.14 31-52.7 0.33 31-54.1 6.94 31-54.0	9 115-46.58 2 115-47.70 0 115-47.16 0 115-45.74 2 115-48.87 1 115-46.49	5.26 3.74 5.49 4.09 3.32 3.49 3.49 3.40 5.84	* ***	5 199 5 196 6 204 5 278 6 270 5 290 5 296 5 199 5 234	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 0.9 0.03 3.5 0.04 1.7 0.03 4.6 0.03 3.2 0.01 4.5 0.03	9.38799999999999999999999999999999999999	8.4 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.7 C1
95968 85860 85862 85862 85860 85860 85860 85860 85860	2 1416 4 2 1432 2 2 1657 4 2 17 0 1 2 19 4 4 2 2042 2 2045 4 2 2146 2 2 2146 2	0.96 31-53.0 5.91 31-52.8 2.63 31-52.6 1.14 31-52.7 0.33 31-54.0 6.94 31-54.0 3.60 31-53.9	9 115-46.58 2 115-47.70 8 115-47.16 8 115-45.74 2 115-48.87 1 115-46.49 8 115-47.82	5.26 3.74 5.49 5.49 3.81 5.98 5.98 5.98 4.60	* ***	5 199 5 196 6 284 5 272 5 281 6 270 5 296 5 199 5 264 6 234 7 268	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.02 1.3 0.03 3.5 0.04 1.7 0.01 2.4 0.02 4.5 0.01 4.5 0.01 3.2 0.01	9.38799999999999999999999999999999999999	8.4 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.4 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.7 C1 8.7 C1
95968 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969	2 1416 4 2 1432 2 2 165 9 1 2 19 4 4 2 2045 4 2 2045 4 2 2146 2 2 2146 2 3 417 3	0.96 31-53.0 5.91 31-52.8 2.63 31-52.6 1.14 31-52.7 10.33 31-54.1 16.94 31-54.0 13.60 31-53.9 19.01 31-52.2 5.13 31-52.2	9 115-46.58 2 115-47.70 9 115-47.16 9 115-45.74 2 115-48.87 1 115-46.49 8 115-46.93 9 115-47.64	5.26 3.49 5.49 3.81 3.49 3.49 4.90 4.90 6.33	* ***	5 199 5 196 6 284 5 272 5 281 6 270 5 296 5 199 5 264 6 234 6 234 6 273	3.1 0.01 5.2 0.04 1.3 0.04 0.9 0.03 3.5 0.04 1.7 0.03 4.6 0.02 4.6 0.03 4.6 0.03 4.7 0.03	9.38799937632279 9.09999999999999999999999999999999999	8.4 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.1 C1 8.3 C1
95968 85960 85960 85960 85960 85960 85960 85960 85966	2 1416 4 2 1432 2 2 17 0 1 2 19 4 4 2 2042 4 2 2146 2 2 2146 2 2 2146 2 3 417 3 3 4226 3 2226 3 958 2	8.96 31-53.0 5.91 31-52.8 2.63 31-52.6 1.14 31-52.7 10.33 31-54.1 16.94 31-54.0 13.60 31-54.0 19.01 31-52.2 14.39 31-52.7	9 115-46.58 2 115-47.70 9 115-47.16 0 115-45.74 2 115-48.87 1 115-46.49 8 115-46.93 9 115-47.64 8 115-47.64	5.26 3.24 5.49 5.81 5.81 5.81 6.82 6.82 6.82 6.83 6.83 6.83 6.83 6.83 6.83 6.83 6.83	* ***	5 199 5 196 6 204 5 272 5 281 6 270 5 290 5 199 5 199 5 264 6 234 7 268 6 273 7 192	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 8.9 0.04 1.7 0.04 2.4 0.03 4.2 0.01 4.2 0.01 2.7 0.02 1.9 0.05	9.3879 9.3879 9.3879 9.3879 9.3879 9.3879 9.3879 9.3879 9.3879	8.4 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1
95868 85868 85868 85868 85868 85868 85868 85868 85868 85868	2 1416 4 2 1432 2 2 1657 0 1 2 17 0 2 19 4 4 2 2045 4 2 2146 2 2 2146 2 2 2146 2 2 2146 2 3 417 3 3 2226 3 4858 8	8.96 31-53.0 5.91 31-52.8 5.93 31-52.7 10.39 31-54.1 10.39 31-54.1 10.39 31-54.2 10.39 31-52.7 10.39 31-52.7 10.39 31-52.7 10.39 31-52.7 10.39 31-52.8 10.39 31-52.8	9 115-46.58 2 115-47.76 0 115-47.16 0 115-45.74 2 115-48.87 1 115-46.49 3 115-47.64 9 115-47.64	5.26 3.74 5.49 5.49 5.49 5.49 6.33 6.33 6.33 7.73	* ***	5 199 5 196 6 284 5 272 5 281 6 270 5 296 5 199 5 264 6 234 6 234 6 273	3.1 0.81 5.2 0.02 1.3 0.04 8.9 0.03 9.5 0.04 1.7 0.01 2.4 0.03 3.2 0.01 4.5 0.01 2.7 0.03 1.8 0.03 1.9 0.03 1.6 0.03	0.000000000000000000000000000000000000	8.4 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.7 C1 8.8 C1
95968 85960 85960 85960 85960 85960 85960 85966 85966 85966 85966	2 1416 4 2 1432 2 2 1652 2 2 17 0 1 2 17 0 4 2 2042 4 2 2045 4 2 2146 2 2 2146 2 2 2146 2 2 2146 2 2 216 2 2 216 2 2 2 2 2 2 3 3 4 2 3 2 2 2 2 3 3 4 2 3 2 2 2 2	9.96 31-53.0 5.91 31-52.6 2.63 31-52.6 1.14 31-52.7 10.33 31-54.1 16.94 31-54.0 13.60 31-53.9 19.01 31-52.7 19.31 31-52.8 19.93 31-52.8 19.93 31-52.8	9 115-46.58 2 115-47.70 0 115-47.16 0 115-45.74 2 115-48.87 1 115-46.49 8 115-47.82 9 115-47.64 8 115-47.64 115-47.64	5.749 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032 5.032	* ***	5 199 5 199 6 284 5 272 5 281 6 270 5 296 5 199 5 264 6 273 7 192 5 240 7 268 6 273 7 192 5 240 7 268	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 8.9 0.03 3.5 0.04 1.7 0.01 2.4 0.03 4.6 0.02 3.2 0.01 3.2 0.01 3.7 0.05 1.8 0.03 8.9 0.03 1.6 0.03 3.1 0.03	9.738790376322770000000000000000000000000000000	8.4 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.2 C1 8.2 C1 8.3 C1 8.2 C1 8.2 C1 8.2 C1 8.3 C1
95968 85960 85960 85960 85960 85960 85960 85966 85966 85966 85966 85966	2 1416 4 2 1432 2 2 1657 0 1 19 4 4 2 19 4 4 2 19 4 4 2 2045 4 2 2045 4 2 2146 2 2 2146 2 2 2146 2 2 2146 2 2 2146 2 2 2045 4 2 2 2045 4 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	8.96 31-53.8 2.63 31-52.6 2.63 31-52.6 1.14 31-52.7 10.33 31-54.1 10.94 31-54.8 13.60 31-53.2 19.01 31-52.2 19.01 31-52.2 14.39 31-52.7 19.93 31-52.6 17.97 31-53.6 17.97 31-53.7	9 115-46.58 0 115-47.16 0 115-47.16 0 115-45.74 1 115-48.87 1 115-46.89 8 115-47.82 9 115-47.64 8 115-47.64 115-47.66 115-47.64 115-47.64	5.7499219632954.3813.3254.9903228813254.98932	* ***	5 199 5 199 6 284 5 272 5 281 6 270 5 296 5 199 5 264 6 273 7 268 5 240 7 265 7 285 7 285	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 0.9 0.03 3.5 0.04 1.7 0.01 2.4 0.03 3.2 0.01 4.5 0.03 3.2 0.01 2.7 0.03 8.9 0.03 1.8 0.03 1.2 0.01 1.2 0.03	0.38790376322741290 0.0000000000000000000000000000000000	8.4 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.7 C1
95968 85960 85960 85960 85960 85960 85960 85960 85966 85966 85966	2 1416 4 2 1432 2 2 1657 0 2 167 0 1 9 4 2 19 4 2 2045 4 2 2045 4 2 2146 2 2 2146 2 2 2146 2 2 2146 2 3 427 3 3 427 6 4 9 6 4 9 6 4 9 6 4 1837 1	0.96 31-53.0 5.91 31-52.6 5.91 31-52.6 1.14 31-52.7 10.33 31-54.1 16.94 31-54.9 19.01 31-52.2 5.13 31-52.2 5.13 31-52.7 5.9.93 31-52.6 17.97 31-53.6 17.97 31-53.6 16.78 31-52.7 36.17 31-51.4	9 115-46.58 0 115-47.70 0 115-47.16 0 115-45.74 1 115-48.87 1 115-46.49 3 115-46.93 9 115-47.64 8 115-47.66 115-47.68 115-47.68 115-47.98 4 115-48.74 115-48.74	5.7499219632089122 5.4099632089122 5.4099632089122 5.4099632089122	* ***	5 199 5 196 6 2784 5 2781 6 2796 5 2996 5 2996 5 2996 6 2398 6 2392 7 264 7 2639 7 2659 7 2859 7 2859 7 2859	3.1 0.01 5.2 0.02 6.0 0.04 6.9 0.03 9.5 0.04 1.7 0.01 1.4 0.03 4.6 0.02 3.2 0.01 1.8 0.03 1.8 0.03 1.6 0.03 1.6 0.03 1.6 0.03 1.6 0.03	0.000000000000000000000000000000000000	8.4 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.2 C1 8.2 C1 8.2 C1 8.2 C1 8.5 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.8 C1
95968 95969 95969 95969 95969 95969 95969 95969 95969 95969 95969 95969	2 1416 4 2 1432 2 2 1657 2 2 17 0 4 2 19 4 4 2 2045 4 2 2045 4 2 2045 4 2 2045 4 2 2045 4 2 2058 1 3 417 2 3 417 2 3 417 2 3 4 17 2 3 4 17 2 4 1 2 2 3 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	0.96 31-53.0 5.91 31-52.6 2.63 31-52.6 1.14 31-52.7 16.94 31-54.1 16.94 31-54.2 19.01 31-53.9 19.01 31-52.7 24.39 31-52.7 19.93 31-52.6 19.93 31-52.6 19.93 31-52.6 19.93 31-52.6 19.93 31-52.7 19.93 31-53.8 19.93 31-53.8	9 115-46.58 2 115-47.70 8 115-47.16 2 115-48.87 1 115-46.89 1 115-46.93 3 115-46.93 3 115-46.93 8 115-47.64 8 115-47.64 6 115-47.66 6 115-47.66 6 115-47.66 6 115-47.66 6 115-47.66 6 115-47.66	5.264 35.499 43.3819 43.381946 43.381946 43.6322881 77.2683 77.2683 76.2797 83.797	* ***	5 199 5 196 6 284 5 272 5 281 6 270 5 296 5 199 5 264 6 234 7 268 7 269 7 269 7 192 7 192	3.1 6.81 5.2 6.02 1.3 6.04 6.9 6.03 3.5 3.04 1.7 6.01 2.4 6.83 4.6 8.02 4.5 8.01 4.5 8.01 4.5 8.01 1.2 8.06 1.2	0.38790376322274112900000100000000000000000000000000000	8.4 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.2 C1 8.2 C1 8.5 C1 8.6 C1
95968 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969	2 1416 4 2 1432 2 2 1657 2 2 17 9 4 4 2 2 19 4 4 2 2 2045 4 2 2146 2 2 214 5 2 212 2 3 417 3 3 5 5 6 7 6 7 6 7 6 7 6 7 6 7 6 7 6 7 6 7	9.96 31-53.0 5.91 31-52.6 2.63 31-52.7 1.14 31-52.7 10.33 31-54.7 10.33 31-54.7 10.33 31-54.0 13.60 31-53.9 19.01 31-52.7 19.03 31-52.7 19.03 31-52.7 19.03 31-52.7 19.03 31-52.7 19.03 31-52.7 19.03 31-52.7 19.03 31-52.8 19.08 31-51.4 19.08 31-51.4 19.08 31-51.4 19.08 31-51.4	9 115-46.58 0 115-47.16 0 115-47.16 2 115-48.87 1 115-46.49 8 115-47.83 3 115-46.93 9 115-47.64 8 115-47.67 5 115-47.95 1 15-47.95 4 115-48.76 1 15-47.46 1 15-47.46 1 15-47.46	5.2649921963298912229843.333332254332989122298	* ***	5 199 5 196 6 284 5 2781 6 278 5 298 5 298 5 298 5 298 7 268 7 268 7 268 7 268 7 279 7 249 7 279 6 279	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 8.9 0.03 1.7 0.01 2.4 0.03 4.6 0.02 4.6 0.02 4.7 0.03 1.2 0.01 2.7 0.03 1.2 0.01 2.7 0.03 1.2 0.01 2.3 0.01 2.4 0.03 1.5 0.03 1.6 0.03 1.7 0.03 1.7 0.03 1.8 0.03 1.9 0.03 1.1 0.	73879037632274112900000000000000000000000000000000000	8.4 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.6 C1 8.7 C1 8.6 C1 8.6 C1 8.7 C1 8.6 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.7 C1
95968 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85966 85966 85966 85966	2 1416 4 2 1432 2 2 1637 4 2 17 0 1 2 17 0 1 2 2042 2 2045 4 2 2045 4 2 2045 4 2 2046 4 3 214 2 3 2 3 2 4 4 7 8 5 8 8 4 9 4 4 6 5 8 8 8 4 9 8 4 1 9 5 1 9 4 1 9 4 1 9 5 1 9 6 1 9 7 1 9	0.96 31-53.0 5.91 31-52.8 2.63 31-52.6 2.63 31-52.6 0.33 31-54.1 16.94 31-54.9 19.01 31-52.7 19.01 31-52.7 19.01 31-52.6 19.01 31-52.6 19.03 31-52.6 10.78 31-52.6 10.78 31-53.6 10.78 31-53.6	9 115-46.58 2 115-47.16 8 115-47.16 9 115-48.87 1 115-46.49 3 115-46.49 3 115-46.93 9 115-47.82 8 115-47.82 10 115-47.66 15 115-47.66 15 115-47.66 115-48.76 4 115-48.84 4 115-48.64	5.26 3.749 4.092 3.381 3.49 3.46 2.01 4.900 6.33 7.22 7.20 1.72 1.72 1.72 1.73 1.73 1.73 1.73 1.73 1.73 1.73 1.73	* ***	5 199 5 199 5 199 5 284 5 278 6 270 5 286 6 270 5 296 6 273 7 265 7 289 7 265 7 279 6 272 6 272 7 231	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 1.3 0.04 1.3 0.04 1.2 0.01 1.2 0.01 1.2 0.01 1.2 0.01 1.2 0.01 1.3 0.01 1.4 0.03 1.5 0.01 1.6 0.01 1.7 0.05 1.7 0.05 1.8 0.01 1.8 0.01 1.9 0.05 1.9 0.	0.3879037632274122900000000000000000000000000000000000	8.4 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.7 C1
95968 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969	2 1416 4 2 1432 2 2 1637 4 2 17 9 1 2 17 9 1 2 2045 2 2 2045 2 2 2045 2 2 214 6 2 2 214 6 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 3 1 2 2 2 2 2 2 3 1 3 2 2 2 2 3 1 4 0 5 8 1 4 0 5 8 1 4 9 4 4 1837 2 3 4 1947 3 3 4 1947 3 3 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	0.96 31-53.0 5.91 31-52.8 2.63 31-52.6 2.63 31-52.6 0.33 31-54.1 16.94 31-54.2 19.01 31-53.9 19.01 31-52.7 24.39 31-52.6 17.97 31-53.6 17.97 31-53.6 18.78 31-52.7 18.78 31-52.7 18.78 31-53.6 19.94 31-53.6 19.94 31-53.6 19.94 31-53.6 19.94 31-53.6 19.95 31-53.6 19.95 31-53.6 19.95 31-53.6	9 115-46.58 2 115-47.16 8 115-47.16 9 115-48.87 1 115-46.49 1 115-46.49 3 115-46.49 3 115-46.93 9 115-47.64 8 115-47.66 10 115-47.66 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-46.75 115-46.75 115-46.75 115-46.75 115-46.75 115-55.95 115-46.75 115-55.95 115-46.75	5.26 3.74 5.49 4.69 3.32 3.81 5.84 4.90 6.33 7.32 6.88 6.32 6.98 8.17 6.32 8.17 6.32 8.18 8.18 8.18 8.18 8.18 8.18 8.18 8.1	* ***	5 199 5 199 6 284 5 278 5 281 6 278 5 296 5 296 5 296 7 268 7 268 7 279 5 246 7 289 7 146 6 277 6 277 6 277 6 277 6 277 6 277 6 276 6 277 6 277 6 277 6 276 6 276 6 276 6 276 6 276 6 276 6 276 6 276 6 276 6 277 6 277 6 276 6 276 6 276 6 276 6 276 6 276 6 276 6 276 6 276 6 277 6 276 6 276 6 276 6 276 6 276 6 276 6 277 6 277 6 277 6 276 6 276 6 276 6 276 6 277 6 277 6 277 6 277 6 277 7 33 6 286 6 277 6 277 6 277 6 276 6 2	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 8.9 0.03 8.5 0.04 1.7 0.01 4.6 0.02 4.6 0.02 4.5 0.01 4.5 0.01 4.5 0.01 4.5 0.01 4.5 0.01 4.5 0.01 5.1 0.03 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00 6.00	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	8.4 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.9 C1 8.7 C1 8.9 C1 8.0 C1
95868 85869 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969	2 1416 4 2 1432 2 2 1697 4 2 17 0 1 2 17 0 1 2 2 19 4 2 2045 2 2 2045 2 2 2045 2 2 214 2 2 214 2 2 214 2 3 417 3 3 5	0.96 31-53.0 5.91 31-52.0 5.91 31-52.7 1.14 31-52.7 10.33 31-54.1 10.33 31-54.1 10.34 31-54.0 10.34 31-52.7 10.33 31-52.7 10.34 31-5	9 115-46.58 0 115-47.70 0 115-47.16 2 115-47.64 2 115-48.87 2 115-48.87 8 115-47.82 3 115-46.49 9 115-47.64 8 115-47.64 8 115-47.64 8 115-47.56 115-47.56 115-47.56 115-47.56 115-47.56 115-47.56 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76 115-48.76	5.26 3.74 5.49 4.69 3.32 3.81 3.49 3.49 3.40 5.40 4.90 6.33 7.22 6.32 5.97 5.97 5.97 5.97 5.97 6.32 6.32 6.33 7.42 6.32 6.33 7.42 6.32 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 6.33 7.43 7.43 7.43 7.43 7.43 7.43 7.43 7	* ***	5 199 5 199 6 284 6 284 6 272 5 281 6 270 5 290 5 296 5 296 5 296 7 268 6 234 7 268 6 7 291 6 7 297 6 7 291 6 7 293 6 288 6 381	3.1 0.01 5.2 0.02 1.3 0.04 1.3 0.04 3.5 0.04 1.7 0.03 1.7 0.03 4.0 0.03 1.7 0.	0.000000000000000000000000000000000000	8.4 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.2 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.7 C1 8.7 C1 8.9 C1 8.0 C1
95868 85869 85869 85869 85869 85869 85869 85869 85869 85869 85866 85866 85866 85866 85866 85866 85866 85866 85866 85866 85866 85866 85866 85866 85866 85866	2 1416 4 2 1432 2 1 1432 2 2 1657 4 2 17 9 1 2 2045 2 2 2045 2 2 2045 2 2 2146 2 2 2146 2 2 2146 2 2 2146 2 2 314 3 3 2 2 2 314 3 3 2 2 2 3 4 3 4 1 5 8 4 1 9 4 4 1 9 4 4 1 9 4 4 1 9 4 4 1 9 4 9 4 1 9 4 9 6 1 9 6 9 6 1 9 6 9 6 1 9 7 9 7 9 8 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	0.96 31-53.0 5.91 31-52.8 2.63 31-52.6 2.63 31-52.6 0.33 31-54.1 16.94 31-54.9 19.01 31-53.9 19.01 31-52.7 24.39 31-52.7 24.39 31-52.6 19.93 31-52.6 19.93 31-52.6 19.93 31-52.6 19.93 31-52.6 19.93 31-51.4 19.94 31-53.6 19.95 31-53.6 19.96 31-53.6 19.96 31-53.6 19.96 31-53.6 19.96 31-53.6 19.96 31-53.6 19.96 31-53.6 19.96 31-53.6 19.96 31-53.6 19.96 31-53.6	9 115-46.50 2 115-47.16 0 115-47.16 0 115-47.16 0 115-47.16 1 115-48.87 1 115-46.49 3 115-47.82 3 115-47.64 18 115-47.66 10 115-47.66 115-47.66 115-47.66 115-47.66 115-47.66 115-47.66 115-47.66 115-47.66 115-47.66 115-47.66	5.26 3.74 5.49 4.69 3.32 3.31 3.49 3.46 5.84 4.90 6.33 7.22 3.72 3.72 3.72 3.72 3.72 3.72 3	* ***	5 199 5 199 6 284 6 284 6 272 5 281 6 270 5 290 5 296 5 296 5 296 7 268 7 277 6 272 7 297 6 272 6 288 6 381 5 295 5 295 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385 6 385	3.1 0.012 1.7 0.043 1.7 0.043 1.7 0.043 1.7 0.05 1.7 0.05 1.	00000000000000000000000000000000000000	8.4 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.2 C1 8.3 C1 8.2 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.6 C1 8.7 C1
95868 85869 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969 85969	2 1416 4 2 1496 2 2 1492 2 1 1492 2 1 17 9 1 1 2 1 19 4 4 2 2045 2 214 6 2 2 214 6 2 2 214 6 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	0.96 31-53.0 5.91 31-52.0 5.91 31-52.7 1.14 31-52.7 10.33 31-54.1 10.33 31-54.1 10.34 31-54.0 10.34 31-52.7 10.33 31-52.7 10.34 31-5	9 115-46.58 9 115-47.70 9 115-47.16 9 115-47.64 2 115-48.87 2 115-48.87 8 115-47.82 3 115-46.49 9 115-47.64 8 115-47.64 8 115-47.64 8 115-47.64 8 115-47.56 115-47.56 115-47.56 115-47.56 115-45.65 115-45.65 115-45.65 115-45.65 115-45.65 115-45.65 115-45.65 115-45.65 115-47.86 115-47.86 115-47.86 115-47.86 115-47.86 115-47.86 115-47.86 115-47.86	5.26 3.74 5.49 4.69 3.32 3.49 3.49 3.49 3.40 4.90 6.33 7.22 6.83 7.22 5.97 5.97 5.97 5.97 5.97 5.97 5.97 5.97	* ***	5 199 6 284 5 278 6 278 6 278 6 278 5 291 5 296 5 296 6 234 7 268 6 234 7 269 7 192 7 245 7 289 7 146 6 277 7 289 6 272 7 289 7 289	3.1 0.012 1.7 0.043 1.7 0.043 1.7 0.043 1.7 0.05 1.7 0.05 1.	00000000000000000000000000000000000000	8.4 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.5 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.3 C1 8.2 C1 8.3 C1 8.2 C1 8.3 C1 8.5 C1 8.6 C1 8.7 C1

TABLA III.- (Continuación).

DATO	ORI	GEN	LAT N	FONG M	PROF.	MAG	NO GRP		ERH	ERZ OM
850606 850606	657 2011	41.88 32.01	31~41.13	115-52.81	17.89		6 302	21.9 0.02	8.4	0.4 Ci
858687		28.03	31-52.15 31-40.48	115-46.39 115-52.65	5.40 8.93		7 294 5 305	3.6"0.07	0.9	0.5 C1
858688		8.64	31-51.37	115-47.08	3.91		6 293	22.9 0.01 3.1 0.04	8.3	1.1 C1
858688		52.93	31-52.33	115-46.91	3.43		6 292	3.1 0.04 2.8 0.01	8.9 8.2	0.2 C1 8.1 C1
850608	327	39.95	31-52,13	115-47.52	4.22		7 298	1.9 0.06	0.8	8.2 C1
850608		2.93	31-52.35	115-45.44	7.34		5 298	5.1 0.02	0.5	8.7 Ci
850608	1238	47.31	31-54,48	115-48.23	5.81		6 219	3.7 0.05	0.8	0.9 C1
850608	1313	14.41	31-54.69	115-47.4B	2.79		5 237	4.6 0.02	0.6	8.3 C1
85060B 85060B	15 6 2329	23.14	31-52,74 31-51,49	115-46.87 115-43.90	6.66		7 288 5 304	2.9 0.07	8.9	0.6 C1
850509		33.07	31-52.20	115-47.69	2.37 9.25		5 304 10 151	7.7 0.02 1.6 0.13	B.6	0.5 C1
850609		13.83	31-52.26	115-46.12	2.05		5 295	4.0 0.01	1.2 0.4	1.1 C1 0.2 C1
859609	18	31.12	31-51.71	115-46.14	5.40		5 271	4.2 0.01	0.3	0.2 Ci
850609	1 4	57.05	31-53.56	115-50.25	3.97		10 96	3.3 0.22	1.8	Ø.7 B1
858689 858689	114 142	34.50	31-52.05	115-45.72	6.18		7 297	4.7 2.06	8.9	0.6 C1
856609		46.8 <i>7</i> 28.51	31-56.07 31-51.80	115-43.41 115-44.79	20.75 2.98		5 285 5 301	10.7 0.01	0.3	8.4 C1
850609		32.85	31-52.55	115-43.82	3.52		5 301 5 303	6.2 0.83 7.6 0.01	1.0	0.5 C1
850609		38.11	31-44.39	115-56.51	12.16		6 281	7.6 0.01 15.8 0.06	0.2 1.1	0.1 C1 1.3 C1
858689	553	41.14	31-44.39 31-52.32	115-45.98	3.90		6 296	4.4 0.03	ø.5	0.2 C1
850609	559	19.68	31-51.97 31-53.31	115-46.25	3.89		6 295	3.9 0.02	0.5	0.2 C1
850609	658	25.01	31-53.31	115-45.99 115-46.61	9.27		6 283	4.5 0.05	0.8	0.7 C1
850609 850609	7 9 920	16.23 34.36	31-53.79	115-46.61	6.00		7 266 6 272	4.1 0.07	1.0	8.7 C1
850609		53.88	31-45.37 31-51.78	115-45.18	11.47 5.54		6 272 7 299	14.3 0.03 5.6 0.07	0.5	Ø-7 C1
858618		40.81	31-52.45	115-46.87	6.00		6 292	5.6 0.07 2.8 0.05	1.2	0.8 C1 0.5 C1
858618	658	9.78	31-51.98	115-47.44 115-49.11	7.35		2 290	2.1 0.09	1.1	0.7 51
858618		12.88	31-52,27	115-49.11	4.56		5 192	0.8 0.00	0.2	0.1 C1
850610		25.12	31-52.13	115-46.90	3.29		5 292	2.8 0.04	1.2	0.4 C1
850610 850610	1337 1451	16.33 48.84	31-50.26	115-44.23 115-43.98	4.56		6 305	8.0 0.04	0.6	0.2 C1
850618		32.02	31-51.35	115-43.98	4.87 3.76		6 304 5 291	7.6 0.06	1.0	0.4 C1
850611	6 B	19.59	31-53.33	115~46.19	5.80		6 281	11.5 0.24 4.2 0.03	1.2 8.5	1.0 C1 0.4 C1
850611	642	39:75	31-51.16.	115-43 18	-4.71		7 386	8.9 0.10	1.2	0.6 C1
859611	1815	13.50	31-49:12	115-47.44 115-45.42	5.80		6 295	6.4 2.00	9.0	0.0 C1
850612	133	23.22	31-53.43	115-45.42	7.93		6 287	5.4 0.03	0.4	0.3 C1
850612 850612	343	36.59 44.76	31-49.00 31-51.21	115-52.69 115-44.11	10.00		5 250	10.3 0.01	0.2	Ø.4 C1
850612	52B 8.8	47.82	31-53 21	115-44.11	4.88 6.98		6 303 5 242	7.3 0.01	B.2	0.1 C1
850612	931	51.77	31-53.71 31-54.54	115-47.53 115-47.94 115-44.80	4.17		5 247 5 227	3.0 0.02 4.1 0.01	0.3 0.2	0.5 C1 0.2 C1
850612	1046	8.97	31-53.23	115-44,80	7.67		5 295	6.3 0.01	8.3	0.2 61
850612	1143	10.91	31-50.82	115-45-98	4.67		7 299	5.3 8.05	0.6	0.2 Ci
858612		15.32	31-50.29	115-45.88	3.38		7 300	5.9 0.06	0.7	0.3 Ci
850613 850613	5 2 3 913 5	25.08	31-53.80 31-50.73	115-45.34 115-43.92 115-40.41	5.73		6 283	5.8 0.06	1.0	Ø.9 C1
850613	1012	52.37	31-50./3	115-43.92	3.75 2.13		6 305 5 313	8.1 8.86	1.0	Ø.4 C1
	1822	28 12 9.50	31-51.76	115-44.98	4.12		6 300	13.0 0.04 5.9 0.02	1.1 0.3	0.8 C1 0.1 C1
859613	1826	41.18	31-52.72	115-44.98 115-44.63	3.52		6 300	6.4 8.84	0.6	0.1 C1 0.5 C1
850613	1111 3	52.28	31-51.24	115-45 75	4.94		6 298	5.1 0.03	0.4	0.2 C1
850613	1118	5,62	31-50.35	115-45.15 115-44.33	4.59		7 302	6.7 0.09	1.1 9.8	0.5 Ci
850613 850613	1222 3	35.21 27.72	31-50.92 31-51.52	115-44.33	6.62		. 6 303	7.4 0.05	9.B	0.7 C1
850613	1352	74 73	31-50:17	115-46.97 115-44.82	3.07 4.28		5 293 4 303	3.1 0.03	Ø.8	0.5 C1
850613	1926	26.51	31-49.60	115-42.52	5.84		7 294	7.3 8.00 5.5 8.88	1.0	C1 0.8 C1
850613	2235 3	33.81	31-46.54	115-47.52 115-55.93	8.00		3 268	12.9 0.01	1.6	Ci
850614	151 3	38.79	31~48.53	115-43.24	5.95		6 318	11.2 8.82	0.3	8.7 Ci '
850614	2 4	7.82	31-48.72	115-47.61	4.48		6 292	7.0 0.07	1.2	8.5 C1
850614 850614	753 1013 5	9.48	31-52.55 31-49.81	115-48.65	7.31		7 206	0.3 0.09	1.1	0.8 C1
850614	1019	35.72		115-48.41 115-48.90	4.13 2.92		7 282 5 185	6.3 0.07 1.3 0.01	1.0	Ø.5 C1
850614	1516	15.07	31-49.47	115-48-50	4.13		7 278	5.4 0.05	0.3 0.8	0.2 C1 0.3 C1
850614	1521	8.88	31-49.66	115-46.25 115-46.72	6.00		4 300	6.3 0.00	0.0	C1
850614		17.00	31-51.97	115-46.72	6.72		. 7 293	3.2 0.03	8.4	0.2 Ci.
850614 850614	1859 3 2320 5	3.31	31-52.48 31-55.52	115-47.47 115-48.74	6.94		/ 207	1.9 0.05	0.6	0.4 C1
950615	221	51.59 16.76	31-50.20	115-44.22	5.77		4 209 5 305	5.7 0.01		C1
850615	817 9	55.48	31-51.12	115-45.87	5.08		5 298	8.1 8.01 5.0 8.02	0.2 0.5	0.3 C1 0.6 C1
850615	1136 3	32.39	31-51.12 31-51.00	115_/E EO	3.57		2 300	5.6 0.06	0.7	0.3 C1
850615	1635 2	22.44	31-52.01	115-44.94 115-41.47	4.43		6 388	5.9 0.04	0.6	0.3 C1
850615	2132 1	1.92	31-50.00	115-41.47	8.80		3 312	12.2 0.07		C1
850616 850616	1415 4	42.23 50.27	31-51.17	115-45.89	8.67 7.27		6 298 6 307	4.9 8.83	0.5	0.3 C1
850616		12.23	31-51-17.	115-43.10 115-45.89	9.67		6 298	9.1 0.01 4.9 0.03	0.1 0.5	0.1 C1 0.3 C1
850616	2113 5	50.27	31-51.01	115-43.10 115-45.89	7.27		6 307	9.1 8.81	0.1	0.1 C1
850617		53.95	31-52.08	115-45.89	5.18		5 296	4.4 8.81	Ø. 2	0.1 C1
850617	946	12.28	31-54.19	115-52.02	3.14		7 130	6.2 8.84	0.3	1.0 61
850618 850618	415 2	28.14 57.49	31-50.90 31-52.90	115-45.69	3.73		7 299 6 282	5.5 0.09	1.0	0.4 C1
B50618	1133 3	32.31	31-49. RZ	115-44.93	2.85		6 287 6 303	3.5 8.86 7.5 8.84	1.0	0.8 C1
850618		33.89	31-50.69	115-46.25	3.20		7 298	5.0 0.05	1.8	0.3 C1 7 0.4 C1
850619	524	10.84	31-51.97	115-46.72	5.52		5 293	3.2 8.03	1.9	8.4 C1
850619	745 4	2.71	31-52.76	115-46.28	2.88		6 293	3.8 8.86	1.0	Ø.6 C1
850620 850620	3 6 5	55.17 57.23	31-59.95	115-45.82 115-54.32	9.38	*.	6 299	5.2 8.85	0.9	8.6 C1
850620	1337 3	26.89	31-47.71 31-52.89	115-54.32	2.39 4.79		4 247 5 277	12.5 0.01 0.6 0.00	0.1	0.1 0.1 C1
850621	15	16.87	31-51.60	115~48.33	4.88		4 285	1.6 0.01	0.1	8.1 C1
850621	312 1	18.24	J1-55.45	115-46.42	10.61		6 253	6.6 0.04	0.6	8.6 Ci
858621 858621	658 4 1959			115-55.87 115-50.00	2.11		4 144	12.3 8.91		D1
550621	* > 9 7	J. JO	J1-49.01	113-36.66	8.80		4 325	5.6 8.82		C1

III. MAGNITUD LOCAL.

III.1.- ANTECEDENTES.

Un parametro muy importante de los terremotos es aquel que se usa para cuantificar su tamaño. Con este fin, se han definido los conceptos de intensidad y magnitud. La magnitud de un sismo es una medida de la energía liberada por la fuente, mientras que la intensidad es una medida de la destrucción resultante en un lugar dado. Por lo tanto, a un sismo se le asocia una sola magnitud, mientras que la intensidad puede variar de estación a estación.

Las isosistas o lineas de intensidad son las que separan regiones de distinta intensidad sobre un mapa. Las irregularidades de las isosistas reflejan las diferencias geológicas más notables del terreno.

Las dificultades para obtener una cierta, exactitud en la medida de la intensidad máxima dio como resultado que se buscara otro parámetro que fuera más objetivo para medir el tamaño de un terremoto. Richter (1935) introdujo el término magnitud como una medida de la energia liberada de un sismo. La magnitud es por tanto una medida cuantitativa derivada de las ondas producidas por un terremoto y observada en los registros obtenidos con el auxillo de un sismógrafo. La creación de la escala de magnitud está ligada al nombre de

C. F. Richter (1935,1958) y a sus investigaciones sobre terremotos locales del suroeste de California. La relación propuesta por Richter (1935) para calcular la magnitud local es la siguiente:

$$M_L = log(A) - log(Ao)$$
 (1)

donde A es la máxima amplitud (en milimetros) medida a partir del nivel cero del registro de un sismógrafo Wood-Anderson (periodo To=0.8 Seg, amplificación V=2800 y un factor de amortiguamiento h=0.8). Ao es una constante que representa la amplitud con que se registraria un terremoto de magnitud cero en el punto de observación. Para calibrar esta escala de magnitud, Richter definió un valor M=3.0, el cual corresponde a la magnitud de un terremoto que se registra a la distancia de 100 km con una amplitud máxima de 1 mm. Para esa distancia el valor de log Ao es -3.0.

Existen otras escalas de magnitud tal como la magnitud Ms basada en la amplitud de ondas superficiales. Entre la variedad de escalas de magnitud desarrolladas, ML, es la de más relevancia en el campo de la ingenieria, puesto que esta en el rango de los periodos propios de estructuras tipicas (0.1 a 3 seg).

111.2.- OBJETIVO DE ESTE CAPITULO

El objetivo principal de este capítulo es el de calcular la magnitud local en base a datos digitales registrados por las estaciones permanentes del sistema RESNOR y grabadoras portátiles durante la temporada de réplicas aqui estudiadas. Esta inquietud surgió a raiz de que, en ocasiones, los sismos del norte de Baja California son registrados por estaciones de RESNOR y de Caltech/USGS. El primero reporta una magnitud calculada en función del tiempo de duración del evento y el segundo reporta magnitud local.

III.3 -- METODOLOGIA PARA LA OBTENCION DE MAGNITUD LOCAL.

.....

El método aqui empleado es el propuesto por Kanamori y

Jennigs (1978). Para obtener la respuesta equivalente de un

sismografo Wood-Anderson primero deconvolvemos del

sismograma original la respuesta del sismografo; segundo,

la señal corregida por el efecto de instrumento es usada

como la entrada a la ecuación de movimiento de un sismografo

de torsión Wood-Anderson, obteniendo así el sismograma

equivalente. Una vez calculado el sismograma equivalente,

el cálculo de la magnitud local se realiza de la manera

propuesta por Richter (1935,1958). La figura 23 presenta un

diagrama a bioques de dicha metodología.

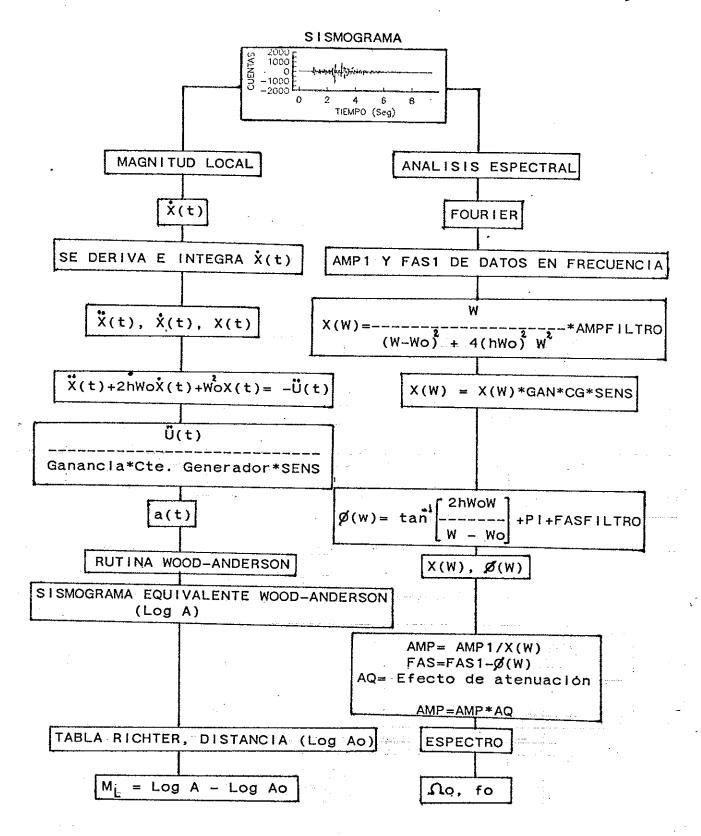


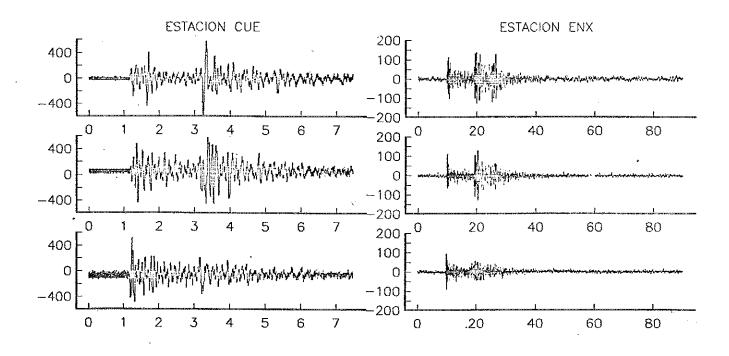
Fig.23 Diagrama a bioques de la metodología empleada para la obtención de la magnitud local (M_L) y parámetros de la fuente.

111.4.- SELECCION Y ANALISIS DE LOS DATOS.

Los datos seleccionados inicialmente fueron aquellos que se registraron con los equipos digitales de RESNOR y de algunas de las estaciones de la red portátil para eventos ocurridos entre el 8 de mayo y el 21 de junio de 1985.

Después de hacer un análisis y procesado preliminar de los eventos considerados, algunos de los registros se eliminaron debido a la presencia de un alto contenido de ruido en la señal, principalmente en los registros de RESNOR. Otros registros no muestran una señal oscilando alrededor de una linea de base cero, sino que estos registros en alguna parte tienen un pequeño salto, es decir, el sismograma presenta una apariencia de venir montado sobre un escalón. Registros tipicos de lo anterior se muestran en la figura 24.

Al procesar los datos considerados como buenos en el análisis anterior, los resultados obtenidos para los registros de la red portátil mostraron diferencias significativas con respecto a los obtenidos para eventos registrados en RESNOR. Al hacer un análisis cuidadoso del proceso se encontró que existe la posibilidad de que las constantes reportadas para los equipos portátiles, principalmente la ganancia, no sean las verdaderas, por lo cual se tuvo que prescindir de estos datos. En la Tabla IV



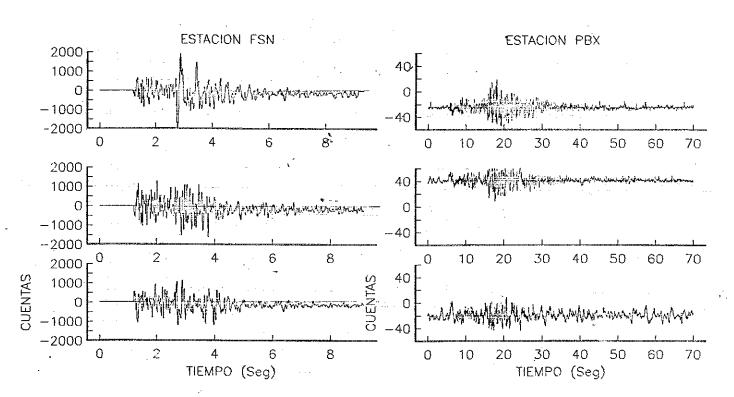


Fig.24 Registros típicos de sismogramas digitales que fueron deshechados debido al alto contenido de ruido y al efecto del mal alineamiento con respecto a la linea de base cero (efecto de escalón).

TABLA IV.- Eventos seleccionados para la obtención de la magnitud local. Los valores reportados en la columna MAG son los resultados obtenidos.

18 859613 2235 33.81 31-34.48 115-51.22 3.72 2.84 7 146 1.8 8.83 8.4 9.3 C1

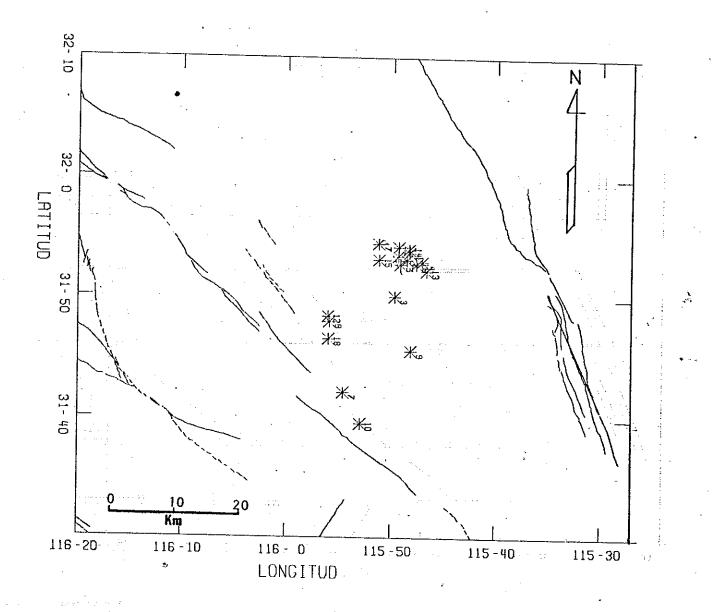


Fig. 25 Distribución epicentral de los eventos a los cuales se les calculó su magnitud local.

se reportan las localizaciones epicentrales de los eventos seleccionados, y en la figura 25 se muestra su distribución geográfica. En las figuras 26 y 27 se ilustran sismogramas Wood-Anderson equivalentes.

111.5.- RESULTADOS DEL CALCULO DE MAGNITUDES.

Se calculó la magnitud local para cada una de las componentes horizontales obteniendose un promedio por estación; cuando se contó con dos o más estaciones se tomó la media aritmética de las estimaciones obtenidas. Los valores de magnitud calculados se incluyen en la Tabla IV.

Algunos de los valores de magnitud local obtenidos se compararon con la magnitud reportada por Caltech/USGS; los valores de dichas comparaciones (MAGRESNOR - MAGCALTECH) varian entre ±0.05 y ±0.35. Los promedios obtenidos para RESNOR, así como las magnitudes reportadas por Caltech/USGS se reportan conjuntamente con otros parametros en la Tabla V. Aunque sólo se pudieron comparar los resultados de magnitud en cinco casos, los cálculos obtenidos usando el método propuesto por Richter (1935,1958) y la metodología empleada por Kanamori y Jennigs (1978) es aceptable para sismos registrados con equipos digitales localizados en el norte de Baja California. Las magnitudes calculadas se usarán en la sección siguiente.

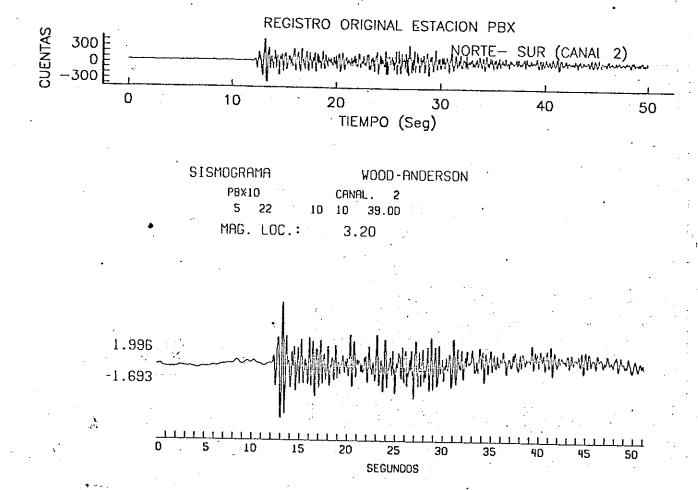


Fig.26 Sismograma equivalente típico obtenido de un registro digital de las réplicas de Pino Solo, estación PBX.

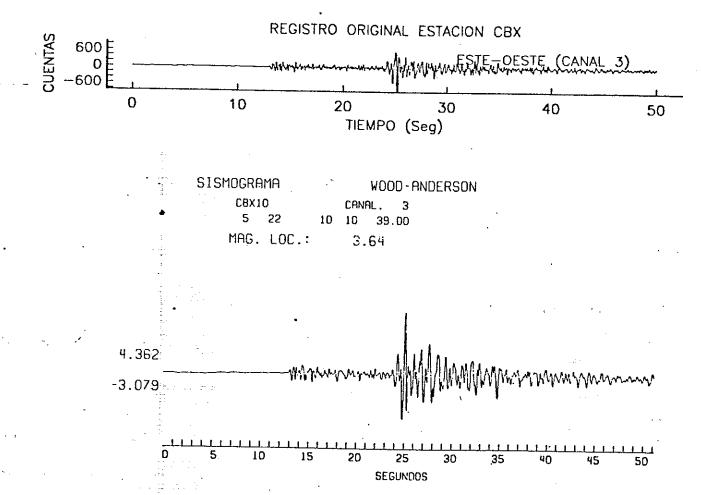


Fig.27 Sismograma equivalente tipico obtenido de un registro digital de las réplicas de Pino Solo, estación CBX.

্ । হ ভ No se calcularon magnitudes para eventos registrados a distancias cortas (menores de 30 km) ni para eventos registrados en regiones sedimentarias; si bien la metodología funcionó bien en el presente estudio, se deberán tomar ciertas precauciones para sismos registrados en otras condiciones (Munguia y Brune (1983)).

IV. PARAMETROS DE LA FUENTE.

IV.1 .- ANTECEDENTES.

De gran importancia es la determinación de las dimensiones de la fractura. Los cálculos realizados en esta sección son interpretados en términos de la teória de Brune (1970, 1971), que es un modelo de una falla circular con calda de esfuerzo instantáneo. En esta teoria se emplean 3 parámetros (momento, dimensión de la fuente y calda de esfuerzo) que se determinan de la forma del espectro de desplazamiento de las ondas de cuerpo SH (figura 28).

El momento sismico esta dado por:

Mo =
$$4\pi\rho\beta^3 R\Omega o/(Re\phi K)$$
 (2)

donde $\underline{\rho}$ es la densidad, \underline{R} es la distancia entre la fuente y la estación, $\underline{\beta}$ es la velocidad de propagación de las ondas \underline{S} , \underline{Reg} es el patrón de radiación del doble-par, $\underline{\Omega}0$ es el nivel de la amplitud espectral a frecuencias bajas, y \underline{K} es el factor de corrección por el efecto de la superficie ilbre. La amplitud espectral empleza a decrecer después de la "frecuencia de esquina" $\underline{f}0$, la cual es inversamente proporcional a la dimensión de la fuente \underline{r} , es decir,

$$r = 2.34 \beta / 2 \pi f_0$$
 (3)

A frecuencias altas el espectro decae como w^{-2} .

La caida de esfuerzo Ao está dado por

$$\Delta \sigma = (7/16)(Mo/r^3)$$
 (4)

En esta ecuación la calda de esfuerzo es igual al esfuerzo cortante efectivo, y solamente dos parametros independientes (dimensiones de la fuente y momento sismico) son necesarios para definir el espectro.

IV.2. - OBJETIVO. .

fuente y es proporcional a la energia liberada (Lomnitz, 1974). Para terremotos poco profundos se tiene una buena correspondencia entre momento sismico y magnitud local (Lomnitz, 1974).

El objetivo del presente capitulo es el de calcular el momento sismico en base a los datos digitales disponibles y así obtener una relación empirica que relacione este parámetro con la magnitud local.

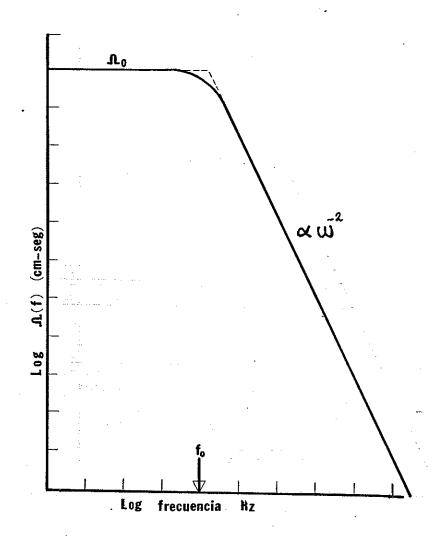


Fig.28 Espectro de desplazamiento del campo lejano de Brune (1970) para una fuente sismica. Las escalas vertical y horizontal son unidades logaritmicas arbitrarias (modificado de Hanks y Thatcher, 1972).

IV.3. - METODOLOGIA DEL ANALISIS.

Como ya se ha mencionado, la técnica empleada cálculo de los parámetros de la fuente es la del análisis espectral. El espectro de amplitudes del movimiento del suelo se obtiene a partir de los sismogramas horizontales (N-S, E-O) obtenidos en formato digital. Para еl cálculo del espectro se aplicó la transformada rápida de Fourier a una ventana de tiempo de 12.8 seg (indicada con fiechas los sismogramas figuras 29, 30, y 31) a partir del inicio de las ondas S. Ya en el dominio de la frecuencia, las amplitudes espectrales son corregidas por la respuesta del instrumento, utilizando su curva de respuesta (figura 9). Esto sirve, además, para pasar de valores de velocidad medidos sobre el sismograma a valores de desplazamiento del suelo. Además de esta corrección instrumental. amplitudes espectrales deben ser corregidas atenuación inelástica del medio Q. Un valor de Qs. Igual 300 fue utilizado (Thatcher, 1972; Nava y Brune, 1982; Rebollar et al., 1985). La figura 23 muestra un diagrama a bloques de la metodología utilizada en el cálculo de los párametros de fuente sismica.

IV.4.- CONSTANTES USADAS.

Para el cálculo de <u>Mo</u> se usó la ecuación 2 (Brune, 1970). Los valores asignados a los parámetros de la

ecuación son: $\beta = 3.2 \text{ km/seg}$, $\rho = 2.7 \text{ gr/cc}$, $\rho = 0.6 \text{ y K} = 2.$ Estas constantes son las mismas que usaron Thatcher (1972), Nava y Brune (1982) y Vidal (1987), entre otros, en estudios de sismos del Norte de Baja California.

IV.5.- ANALISIS DE LOS ESPECTROS.

Se analizaron los espectros de los eventos seleccionados y a los cuales se les calculó su magnitud local. Cabe recordar que para la mayoria de los registros se contó con las componentes N-S y E-O, salvo para tres de ellos donde una de las componentes resultó saturada.

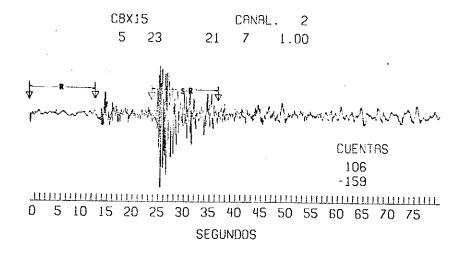
En algunos de los espectros calculados no se define bien la parte plana correspondiente a frecuencias bajas. El hecho de que en algunos espectros no se defina claramente una parte plana puede ser atribuido a una baja razón entre la señal sismica y el ruido característico de baja frecuencia del sitio de registro. Cuando el ruido es muy notorio, éste se observa desde el inicio del registro hasta el final del mismo. Es decir, se tiene antes, durante y después del evento.

En virtud de lo anterior se analizaron tres eventos distintos registrados en la estación CBX (seleccionados al azar). Para el análisis de estos eventos (componente N-S solamente) se consideraron dos ventanas de tiempo, una para

la señal al iniclo del registro llamada R y otra para las ondas S, designada con el nombre de S+R; las flechas en los sismogramas de las figuras 29, 31 Indican el ancho de las ventanas de tlempo procesadas. Importante hacer notar que los sismogramas se han graficado a una misma escala y que la relación de máxima amplitud a ruldo en la figura 31 es bastante grande. Por tal razón, el ruido al Inicio del registro aparece prácticamente como una recta, mientras que en las figuras 29 y 30 esta relación es pequeña y el ruldo es más notorio. Esto implica que un análisis, visual del ruldo en base a sismogramas con diferentes amplitudes pero a un mismo factor de escala puede conducir a interpretaciones erroneas. En las mismas figuras se incluyen los espectros de R, S+R y el producto resultante de (S+R)-R.

Los espectros de (S+R)-R en las figuras 29, 30 y 31 muestran un decalmiento total a frecuencias en donde los de S+R tienden a crecer. El resultado de sustraer el efecto de R a S+R, al parecer, define mejor la pendiente a frecuencias altas en los espectros. Esto es importante, debido a que en función de la forma de decalmiento espectral, el valor determinado para la frecuencia de esquina sera sobre o sub-estimado, conduciendo a errores significativos en la determinación de la calda de esfuerzo (ecuación 4).

La figura 32 muestra los espectros de ruido de los



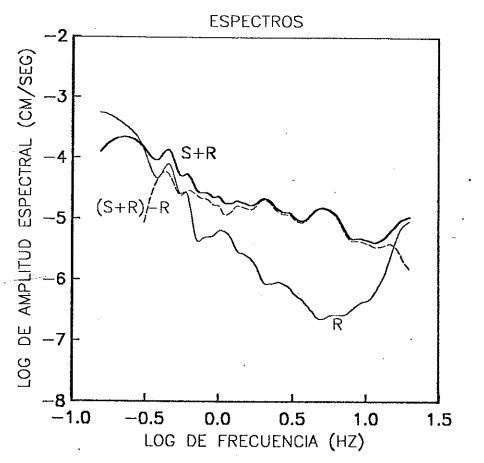
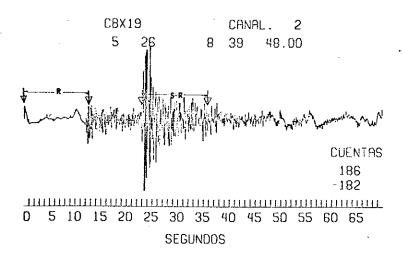


Fig.29 Sismograma digital tipico, ventanas analizadas (R, S+R) y espectros suavizados. Estación CBX.



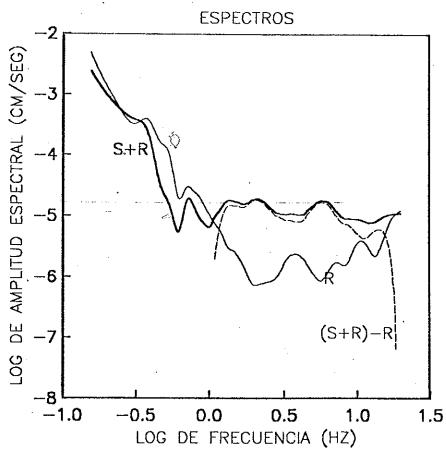
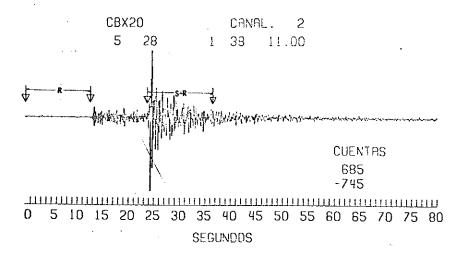


Fig.30 Sismograma digital típico, ventanas analizadas (R. S+R) y espectros suavizados. Estación CBX.



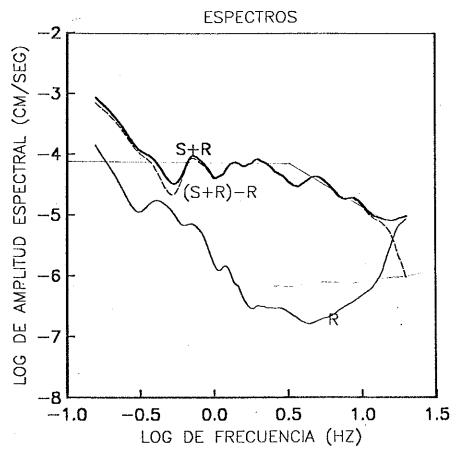


Fig.31 Sismograma digital típico, ventanas analizadas (R, S+R) y espectros suavizados. Estación CBX.

eventos analizados. Los espectros de CBX15 y CBX20 (figuras 29 y 31 respectivamente) muestran cierta similitud, a pesar de que el sismograma de la figura 29 muestra una gran cantidad de ruido con respecto al de la figuras 31. Estos espectros podrian conducir en principio a obtener espectro promedio del ruido representativo de la estación registradora (CBX), 10 cual permitiria efectuar rutinariamente una corrección del espectro de SH por el espectro representativo de la estación en cuestión. EI. análisis realizado se efectuó de una manera muy general, por lo que se sugiere realizar un estudio más detallado en relación al ruido en los registros de las estaciones de RESNOR.

Finalmente se consideraron veintidos registros, de los cuarenta y dos con que se inicio el proceso, para la obtención del momento sismico. Las figúras 33 y 34 muestran algunos de los espectros obtenidos, así como sus respectivos sismogramas.

IV.6 .- DESARROLLO PARA LA OBTENCION DE RESULTADOS.

De los veintidos registros seleccionados, en tres de ellos se trabajó con una sola componente en lugar de las dos componentes horizontales, por lo que el total de espectros analizados es de cuarenta y uno. Estos veintidos registros corresponden a un total de once eventos sismicos; cuatro de

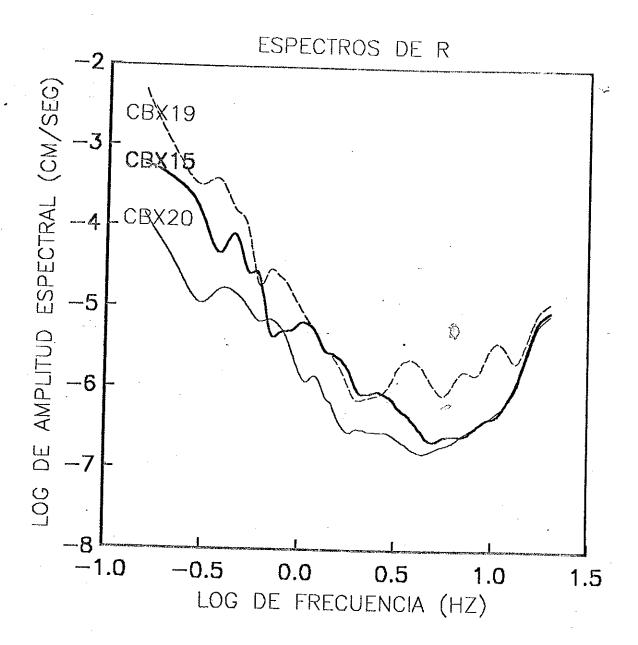
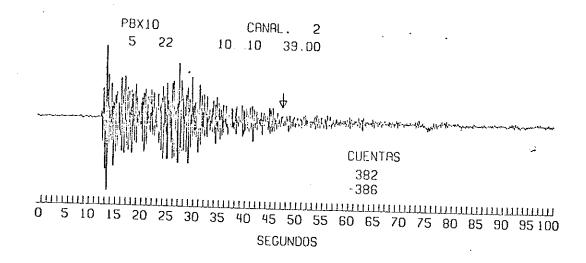


Fig.32 Comparación de los espectros o de <u>R</u> de los sismogramas analizados para una misma estación (CBX).



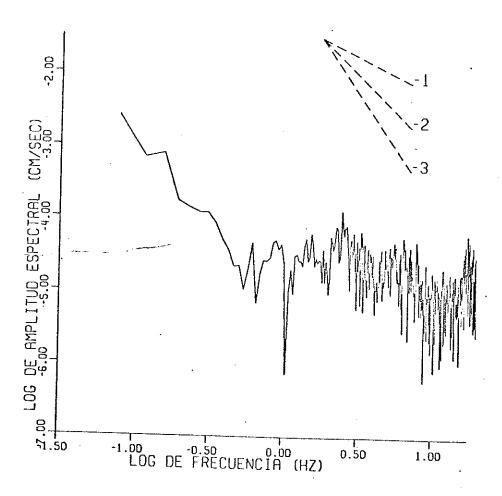


Fig.33 Sismograma típico y su espectro de una réplica de Pino Solo de 1985. Estación PBX.

()

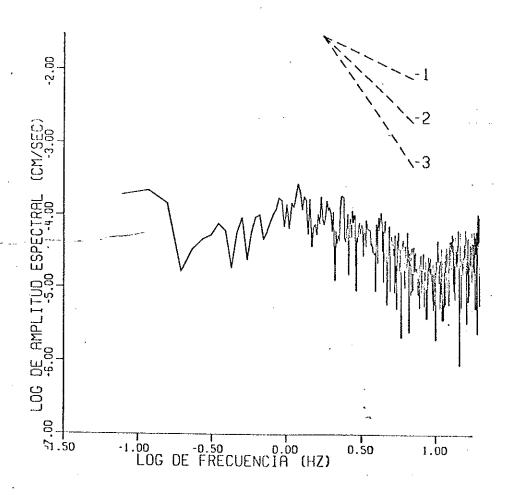


Fig.34 Sismograma típico y su espectro de una réplica de Pino Solo de 1985. Estación CBX.

estos se analizaron en base a datos de una sola estación. Las causas de esto se ha descrito anteriormente. En las estaciones donde se contó con espectros de las dos componentes, la amplitud espectral promedio se obtuvo por medio de una suma vectorial. En casos en que se tenía el espectro de una sola componente, se supuso que en la otra se había registrado un espectro similar. En la Tabía V se reporta el momento sismico para cada una de las estaciones analizadas.

Posteriormente, para cada réplica registrada por lo menos en dos estaciones, se calculó, a partir de las expresiones dadas por Archuleta et al., (1982), lo, siguiente:

a).- Promedio dellovalor asintòtico de cla campilitud dello espectral < 100 %>.

$$< \Omega^{\circ}> = \text{Antllog}\{ -\frac{1}{NS} - \sum_{i=1}^{NS} \log(\Omega_{\circ}; R_i/10) \}$$
 (5)

donde:

NS = número de estaciones utilizadas

Ωor = amplitud espectral en la I-ésima estación

Rl = distancia hipocentral entre la fuente y la 1-ésima estación

El número 10 en el denominador de esta ecuación indica normalización de Ω O a una distancia de 10 km.

b).- Promedio dei momento sismico <Mo>.

< Mo > = Antilog(
$$-\frac{1}{NS} - \sum_{i=1}^{NS} \log Mo_i$$
) (6)

donde:

NS = número de estaciones utilizadas

Mo; = momento sismico determinado por (2) en la 1-ésima estación

c).- Desviación estándar del logaritmo del momento:

s.d.(Log) =
$$(\frac{1}{NS-1}\sum_{c=1}^{NS}[\log Mo_{c}] - \log (Mo)]^{2}$$
 \(\frac{1}{2}\)

donde

Mo; = momento sismico en la 1-ésima estación
<Mo>= momento sismico promedio

d).- Factor multiplicativo de error.

$$EMo = Antllog\{s.d.(log)\}$$
 (8)

El factor de error <u>EMO</u> se anexa en la Tabla V para aquellos eventos registrados en dos o más estaciones. Como es evidente de (7), <u>EMO</u> está relacionado a la desviación estándar de las mediciones de <u>Log <Mo></u>. Cuando el momento

sismico se grafica en una escala logaritmica, la desviación estándar en esta escala es $\underline{\sf EMO}$.

IV.7.- RESULTADOS.

useria. Salah Sa Salah S

Appetres desired to

Los resultados obtenidos de Ω_0 < Ω_0 >, Mo, <Mo> y EMo se reportan en la Tabia V.

La figuras 35 muestra una gráfica del momento sismico promedio (<Mo>) contra la magnitud local calculada en este estudio. Para los eventos en que se contó con un solo registro, se tomó el momento sismico (Mo) correspondiente.

El total de parejas de valores obtenidos en el presente trabajo y los cuales se grafican en la figura 35 son once, los demás datos (Δ, δ) son tomados de la comparación de Vidal (1987). La media aritmética del factor de error EMO de un total de siete valores es de 1.52, esto se llustra como una barra de error en la figura y se debe considerar solamente para los eventos obtenidos en este trabajo.

Las dos ecuaciones incluídas en la figura 35 son tomadas de Vidal (1987). Para el ajuste de una de estas ecuaciones fueron incluídos los datos de las réplicas de Pino Solo de 1985 discutidos en esta tesis, por lo que se tiene una gráfica bastante completa de relación entre momento sismico y magnitud para la región del macizo rocoso

peninsular.

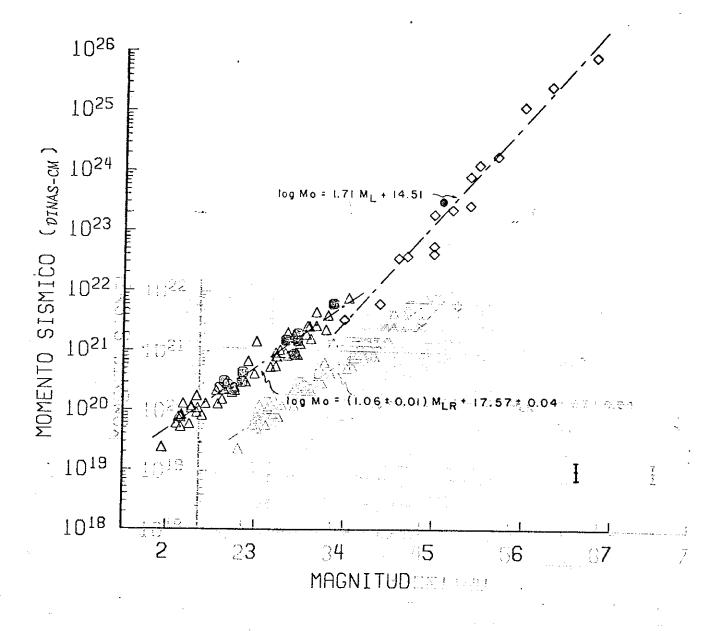


Fig.35 Relación empirica entre el momento sismico y la magnitud de las réplicas de Pino Solo de 1985 (♠), del sismo de Pino Solo de 1975 (♠) de Nava y Brune (1983) y de los eventos estudiados (△) y compilados (♦) por Vidal (1987). La barra de error en la esquina inferior derecha es solo para las réplicas de Pino Solo de 1985. Las ecuaciones son tomadas de Vidal (1987).

TABLA V. - Magnitud local y Momento sismico.

	7 = * = = = = = = = = = = = = = = = = =	***																			
	ESTACIO SELECT	คท	ΜE	DIF	R M	N 9	SEC	CKM3	MAG RESNOR	MAG CALTECH	CANE	NO Lo	NALS	.A. o Promed		ina-ca) < 1		(Mo)		no To
	CBX6 ENX6		5	21 2	22 13	3 8.	65	92.72	2,43		******			*********	*******			***	*********		•
	+++++	+++++	+++	** *	+++	+++	++++	80.91 *****	****	++++++	. + + + + + + + +	****		********* -4 =7500							
	++++++		+++	22 ++++	***	3 41 	.58	80.2 <u>4</u> 6++++	2.57	****	-4.77	-4.	59	-4.57582 ++++++++	15 2.3	69E 2E	*****	****	*****	++++++	F
	PBX10				-			28.78		4.5	-3.89	-3.7	7 8 .	-3.67759	29 1.8	72E 21 40E 21	1.348	E-63	1.498E 2	1 :: 1 . 69	,
	CBX12	++++ 85	+++ 5	++++ 22 1	****	+++	++++	*****	*****	****	-4.27 ++++++	-4.2 +++++	25 -++++	4.10925 	48 7.3 ++++++	42E 20	+++++	++++		+666666	

	CBX14	***	+++	-+++	++++	444	44444	44444		++++++	++++++	+++++	++++	+++++++	****	+++++	****	++++	++++++	+++ ++++	
	P8X14			- 40				78.91													
1 - • 1	CBX15	**** 85	++++ 5 2	23 2	++++ 1 6	+++ 50	4444	+++++	*****	+++++++	· · · · · · · · ·	****	++++	+++++++	++++++	++++	****	++++			
	ENX15 PBX15					-		74.18						4.484896							
	*****	++++	+++4	**	· · · ·	+÷+	++++	77.33	*****	++++++	++++++	++++++		++++++++							
	CHAZO	85	.5 2	24 1	8 33	52	. 24	89.21 70.60	2.61			-4.2 -4.5						-04	2.714E 2	+++++++ 0 1.31	
1.3	PBX16 ++++++	++++	++++	++++		***	****	75.39		11 to			*	-4.3/375/	5 3,28	18F ZR					
Aya E	CBX17 ENX17	85	5 2	5 10	42	54	59	101.53	3.48	3.2	-4.88	-4-8 -4-8	*++++	********* -3.849485	0 1.59	6E 21	2.443F		1 4605 2	****	
regard from	CBX18	85	5 2	5 20	41	34.	25	******* 102.67	2.27	****		*****	****	-4.043967 ******	+++++	+++++	****	++++	<u>.</u> 	++++++	
		++++	+++	++++				77.63	a a area a a												
									2.85	2.5	-4.64	-4.6	****	******** ~4.499254 ~4.329855	8 3.19	3E 20	++++++	++++	7 9915 7	* + + + + + + + + +	
Andrew Commence	PBX19																				
والمراكبة والمستعددة	CBXZØ	85	5 2	8 :-1	38	8.	44 ::	89.59	3.44	3.1	+++++++ -4 B5	+++++	· + + + +	~4.689485	*****	+++++	****	· + + + +	++++++	++++++	
	+++++++	++++	+ 6 6					70.87		4.1 (1)	-4.18										
	ENX21		ಁಁಁ		34.	*/	63:	96.43	2.33	Marie de la compansión de	44. T		_				*******	****	*******	****	
	PRY23			4644						1 2	++++++	++++++	++++	-++++++++			******				
	ENX24 PBX24	85	6	1 8	4	25.	76	89.55 76.52	3.48		-3.78	-3.79 -3.59	9	-3.634427 -3.439485	4 2.30	9E 21	1.852E-	63 6444	******** 2.058E 21	1.61	
•	******	***	+++	+++	* * * *	++ +	****	83. <i>7</i> 5	+++++	++++++	-4.80 ++++++	-4.07		-3.881676	5 1.22	2E 21					
	CBX27	85	6	18	37	56.	33	87.86	******* 2.84	* * ****	++++++ -4.42	+++++	++++	-4.4674193	****	+++++	++++++	++++	++++++	++++++	
	ENX32							98.67					*****	********		****	*****	+++ +	++++++		
•	* * ****	++++ n	++++	+++	++++ STP	+++ NC 1	++++	+++++	****	+++++ ++	****	****	***	*****	++++++		+++++	++++	+++ + +++	******	
		ALTE	CH	- M	SCN1.	TUD	LOCE	NIDA MI BEPOI		LA METODI R CALTECI		E KANAM	ORI Y	JENNIGS (1978)					******	
									TUD ESP												

EMO - FACTOR_MULTIPLICATIVO_DE ERROR PARA Mo

V. MOMENTO SISMICO DEL EVENTO PRINCIPAL.

V.1.- ANTECEDENTES Y OBJETIVO.

Las ondas sismicas superficiales se propagan en dirección paralela a la superficie de la Tierra. Usualmente estas ondas constituyen la parte principal de los registros de período largo de la red mundial de sismógrafos (Worlwide Standard Seismograph Network, WWSSN), y mucha de la información contenida en la parte des períodos largos del espectro sismico proviene de las ondas superficiales. Estos períodos largos (100a 200 segundos) son portadores de una valiosa información tanto de la estructura de la Tierra como del mecanismo de la fuente sismica.

Para el manálisis unde mias mondas superficiales as seemed as Introducentios: conceptos: de onúmero de onda, velocidad de la seco fase, velocidad de grupo y atenuación. A periodos cortos (T<6 seg) la atenuación restringe la distancia propagación, y a periodos largos (T>300 seg) superposición de paquetes de ondas hace difícil su análisis (Gilbert, 1979). Mediciones de la velocidad de fase como una función de la frecuencia, hanesido usadas en estudios regionalizados de estructura para inferir la existencia de una zona de baja velocidad en el manto superior (Cap. VII, Aki y Richards, 1980).

El objetivo principal de esta sección es calcular momento sismico para el evento principal de Pino Solo 1985, en base a la comparación directa de las amplitudes a periodo largo en registros de estaciones de la red mundiai sismogramas sintéticos de ondas superficiales.

V.2. - DATOS Y COMPARACION DE LOS SISMOS DE 1975 Y 1985.

En una sección anterior, se discutió la posibilidado de cons que los preventos de Pino Solo de 1975 yo 1985 hubieran tenidos la maisla su hipocentro en la misma localidad geográfica; de Debido a de localidad se de localidad de loca esto, surgió la la Inquietud de comparar los esismogramas esistem obtenidos de l'estaciones aque hubieran a registrado la ambós 🚿 misor sismos. el De l'estallemanera, elses podrian pobservare posibles posibles diferencias entre las señales sismicas de uno y otro evento: proceso Se solicitaron a la WWSSN los registros de una eserte de la car estaciones que se consideró pudieran haber registrado estos eventos.co Debda serde des registros sollicitados se obtuvos da associa-Información para diez estaciones. En la figura 36 se muestra la distribución de las estaciones usadas en el presente análisis, e en la Tabla VI se Indican algunas de sus en constant características. En los sismogramas de las estaciones HON, LPS, y KIP no se observó ningún evento; las estaciones ALQ y TUC sólo registraron el evento de 1975, y las estaciones BKS, DUG, GOL, JCT y GSC registraron ambos eventos.

ri Nej-

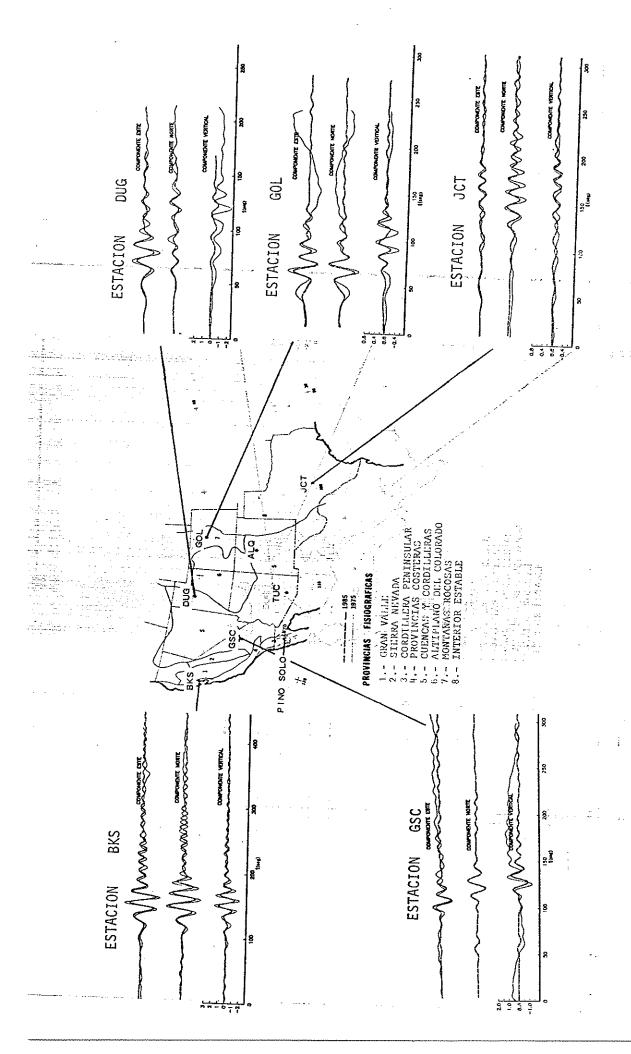
Para su análisis, los sismogramas fueron primeramente

amplificados con auxillo de equipo fotográfico. Posteriormente, y usando la versión amplificada, se procedió a la digitización de los registros. Las tres componentes fueron digitizadas con un intervalo de muestreo irregular y posteriormente se les aplicó un algoritmo polinomial obtener un intervalo de muestreo equidistante.

La figura 36 muestra una comparación de los sismogramas digitizados e En proada una pede las comparaciones e se en ha per utilizado el mismo factor de escala e Encesta llustración se en les en puede apreciar la gran similitud que existe entre los datos de las estaciones illustradas para dolos, dos deventos. Esta de las semejanza es especialmente notoria para amplitudes de a conse perilodos largos (T # 6 seg). (Esto permite suponer que clas gibe of se características proplas (de lia fuente paracios dos eventos expensivo fueron similares and persons.

> V.3.- MODELO - DESAR VELOCIDAD - PARA MALA MARGENERACION - DE 14.4 SISMOGRAMAS SINTETICOS.

selección estude est un asemodelo a de sa estructura estructura estructura. características de disipación son fundamentales para la generación de sismogramas sintéticos. Para la región de Pino Solo esto resulta particularmente dificil debido a que el evento localizó en la región se de la Cordillera Peninsular las estaciones se encuentran ubicadas distintas regiones fisiográficas (figura 36).



periodo largo de los eventos de Pino Solo de 1975 y digitizados 1971). sismogramas de Gass et al., sol 1985 (modificado Fig.36 Comparación

The eventual of pirth se

÷

TABLA VI.- Características de las estaciones de la red mundial (WWSSN) usadas en el estudio.

and the same of t

	CODIGO PARTADO DISTANCIA PARTE AZIMUTA E PERIODO EL PRODO GANANCIA EL PARTA A WWSSN MARGAMA (km) (km) Fte-Estas Pato (s) (8)										
	BKS	21 1- arek	881.992 320.59 20.15.0		3000.00%0.00						
	GSC	w80	388.530-8.58347.29-47.29-15.0	v8.0	1500.00300.00						
	DUG	1 4 2 ¹⁷ 2 ⁷ 1 2 944	962.405 (15.67 16.815.0	-5,0	3000.00,00,00						
	GOL	rear sign	1282.133四、13844.50 44.815.0	15 0	1500.00s(a),00						
	ALQ	2 2 2 2 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	935.725% 7% 66.25 55 9845.0	78.5	3000.00%5.466						
1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 1200 - 12	TUC	THE	480.75130.75183.18 88.115.0	# f)	1500.00%(0.00						
	JCT		1534.46214.988.91.67.91.835.0		1500.00%88.80						

Con la finalidad de elegir un modelo de velocidades que permitiera modelar adecuadamente las ondas superficiales de los sismogramas mostrados en la figura 36, se trabajó con tres modelos (Tabla VII) que se describen a continuación.

El primer modelo de velocidades considerado el Modelo PRCP de Nava y Brune (1982). Ellos proponen una profundidad de corteza de 41.8 km y un semiespacio con velocidad de 8.03 km/seg, valor calculado por Thatcher y managed Brune (1973) % af % partir - de/tila -ddispersión) de desidondas - o desid superficiales a lo largo de la Peninsula de Baja Callfornia, de con y por Hadley: y Kanamori (1977) usando dispersión de ondas 🚧 🕬 superficiales en la cordiliera peninsular. El uso de este de este modelo en sel ecálculo de sismogramas esintéticos eprodujo en sele resultados aceptables para la lestación es GSC, es lo Recualte la les probablemente sesadebe sa ques dicha estación fue utilizada accidada para la determinación des este modelo. Tali modelo considera muy diocalayy no arroja resultádos aceptábles para en de para otras estaciones cercanas, con estructura diferente (TUC por ejemplo), o a adistancias grandes, debido a que no esem tiene ma constru modelada (la estructura a mayor) profundidada (la figura 37%) (see con estructura a mayor) profundidada (la estructura a m llustran las curvas de valocidad de grupo y se correspondientes al modelo PRCP.

A continuación se utilizó el Modelo KHC2, el cual es un promedio de estructura continental propuesto por Kanamori y usado por Hartzell (1978). Los resultados que se obtuvieron

TABLA VII.- Modelos de estructura empleados para la generación de los sismogramas sintéticos.

English Springer and American Commission of the	and the second second			· ·	i
			MODELO PRCP (3	Capas y 1 Semi-espacio)	
		H (CRPA)	Ve Vs	STENUACION	ESPESOR
		4,990	(Km/Seg) (Km/Seg) 5.576 3.219	(gr/cc) 0s 0p 2.454 188.888 288.888	(V-)
		14.810 22.025	6.571 3.794	2.754 100.200 200.200	
	_	0.000	6.950 4.813 8.006 4.622	2.869 200.000 300.000 3.396 200.000 400.000	
	•			7,001,000	
10 marginal (1) ma			HODE: 0		
CONTRACTOR			MUDELO KHCZ (15	Capas y 1 Semi-espacio)	1 1 Exercise 2
same and the same a		H (CRPH) (Km) (ν _P ν _S (Km/Seg) (Km/seg)	RTENURCION	ESPESOR .
		1.000	2.500 1.448	(gr/cc) Qs Qp 2.500 200.000 100.000	(Km)
and the state of t		3.000 23.000	5.500 3.140 6.300 3.630	2.620 300 000 200 00B	
		5.000 8.000	6.800 3.928	2,988 600.000 300.000	
$r = \frac{1 + \frac{1}{2}}{1 + \frac{1}{2}}$.		20.000	8.370 4.730 8.370 4.710	3.528 600.000 350.000 3.528 700.000 400.000	40.8
ALL WINE		20.000 20.000	8.280 4.622 7.930 4.352	3.472 720.023 402.922	
Hadagara a		20.000 25.000	7.780 4.188	3.488 700.000 450.000 3.488 800.000 450.000	128.0
🖁 -		25,000	7.750 4.220 7.780 4.388	3.380 800.000 500.000 3.360 800.000 500.000	
		25.000 25.000	7.978 4.443 8.198 4.568	3.350 900 000 550 aaa	기본 기계 등록 기계
The second of th		25.000	8.390 4.518	3.340 900.000 550.000 3.340 900.000 550.000	그 회사 사람들
•	b.		8.520 4.580 8.550 4.570	3.376 1666.666 668.688	278.0
<u> </u>	•			3.110 1000.000, 600.000	The fact of the control of the contr
		-			
	•		MODELO MEXMOD (9	7 Capas y 1 Semi-espacio)	
100 miles			TOTAL NEW 100 (3	, cabas & t semi-espacio)	the first of the second
		H (CAPA)			
The state of the s		H (CAPA) (Km) (K	Vp Vs (m/Seg) (Km/seg)	ATENUACION	ESPESOR
10.47 ± 1		(Km) (K 5.000	Vp Vs (m/Seg) (Km/seg) 4.295 2.608	ATENUACION (gr/cc) 0s 0p 2.508 100:000 300 000	ESPESOR (Km)
1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		(Km) (K 5.000 5.000 6.000	VP V3 (m/Seg) (Km/seg) 4.295 2.688 5.873 3.648 6.815 3.698	ATENUACION (gr/cc) 0s 0p 2.588 100.000 300.000 2.763 100.000 300.000 2.773 158.000 900.000	ESPESOR (Km)
		(Km) (K 5.080 5.000 6.880 6.880 6.800	VP V3 (m/Seg) (Km/seg) 1 4.295 2.698 5.873 3.642 6.015 3.698 6.392 3.712 6.745 3.766	ATENUACION QP 2.508 100.000 300.000 2.763 100.000 300.000 2.763 100.000 900.000 2.773 150.000 900.000 2.786 150.000 900.000	ESPESOR (Km)
Entrained to the second		(Km) (K 5.080 5.000 6.000 6.000 6.000 6.000	VP (Km/seg) (Km/seg) (4.295 2.698 5.873 3.642 6.015 3.690 6.392 3.712 6.745 7.293 3.850	RTENUACION 0 07/cc) 02 2.588 100.000 300.000 2.763 100.000 300.000 2.773 150.000 900.000 2.786 150.000 900.000 2.791 150.000 900.000 2.7842 150.000 900.000	ESPESOR (Km)
		(Km) (K 5.000 5.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000	Vp (Km/sep) (5.6%) (1.295) (2.6%) (5.873) (5.6%) (5.873) (5.6%) (6.315) (7.342) (7.342) (7.342) (7.342) (7.342) (7.344) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770) (7.770	RTENUACION QP 2.588 100:000 300.000 2.763 100.000 300.000 2.773 150.000 900.000 2.775 150.000 900.000 2.775 150.000 900.000 3.784 150.000 900.000 3.849 150.000 900.000 3.254 150.000 900.000	ESPESOR (Km)
		(Km) (K 5.000 5.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 12.000	Vp Vs (Km/sep) (Km/sep) 4.295 2.608 5.873 3.648 6.015 3.698 6.392 3.712 6.745 3.766 7.093 3.858 7.770 4.459 7.770 4.533	Ggr/cc) Oc. 25.588 100:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300	ESPESOR (Km)
		(Km) 5.000 5.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.200 6.100 6.100 6.100 6.100 6.100 6.100 6.100 6.100	Vp Vs (M/Sep) (Km/Sep) 4.295 2.688 5.873 3.648 6.815 3.598 6.392 3.712 6.745 3.766 7.993 3.858 7.770 4.459 7.770 4.553 7.874 4.554 7.872 4.245	RTENUACION 0 2.588 100:000 300.000 2.763 100.000 300.000 2.773 150.000 900.000 2.773 150.000 900.000 2.771 150.000 900.000 2.791 150.000 900.000 3.042 150.000 900.000 3.049 150.000 900.000 3.254 150.000 900.000 3.254 150.000 1100.000 3.264 150.000 1100.000	ESPESOR (Km)
		(Km) (K 5.808 5.808 6.808 6.808 6.808 6.808 6.508 6.508 12.808 12.808 12.808 32.808 38.808	Vp Vs	RTENUACION Op 2,588 100:000 300:000 300:000 2,765 100:000 300:000 320:000 2,773 150:000 300:000 2,786 150:000 300:000 3,784 150:000 3,264 150:000 3,264 150:000 3,264 150:000 3,264 150:000 3,264 150:000 3,264 150:000 3,264 150:000 3,264 150:000 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,260 3,26	ESPESOR (Km)
		(Km) (K 5.000 5.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 12.000 12.000 28.000 28.000 32.000 32.000	Vp (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (4.255 2.608 5.873 3.648 6.315 3.712 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714 6.714	Opt	ESPESOR (Km) 46.5
		(Km) (K 5.000 5.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 12.000 12.000 28.000 28.000 22.000 22.000 25.000	Vp (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (4.295 2.608 5.873 3.648 6.392 3.712 6.745 2.993 3.858 7.342 4.049 7.770 4.459 7.770 4.554 7.790 4.554 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.245 7.992 4.278 8.850 4.345 8.850 4.345 8.850 4.345 8.850 4.428	Optoble Opto	ESPESOR (Km)
		(Km) (K 5.000 5.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.00	Vp (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (4.295 2.608 3.648 6.982 3.712 6.746 7.993 3.858 7.778 4.459 7.778 4.459 7.778 4.554 7.798 4.554 7.922 4.245 7.922 4.245 7.922 4.245 7.922 4.245 7.923 4.278 8.850 4.335 8.850 4.3458 8.168 4.462 8.168 1.265 4.512	Opto	ESPESOR (Km) 46.5
		(Km) (K 5.888 5.808 6.808 6.808 6.808 6.808 6.808 6.908 12.808 12.808 22.808 22.808 22.808 23.808 24.808 24.808 24.808 24.808	Vp (Km/seq) (Km/seq) (4.295 2.608 5.873 3.648 6.315 3.698 6.392 3.712 6.745 4.459 7.342 4.049 7.790 4.459 7.790 4.554 7.879 4.278 8.013 4.345 8.013 4.335 8.010 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.355 8.100 4.345 8.100 4.345 8.100 4.355 8.100 4.345 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.345 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.345 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.355 8.100 4.100 4.100 4.100 4.100 4.100 4.100 4.100 4.100 4.100 4.100 4.100 4.100 4.100 4.100 4.	Op	ESPESOR (Km) 46.5
		(Km) (K 5.888 5.808 6.808 6.808 6.808 6.808 6.808 6.908 12.800 12.800 28.800 28.800 22.800 28.800 28.800 28.800 28.800 28.800 28.800 28.800 28.800 28.800 28.800 28.800 28.800	Vp (Km/sep) (Km/sep) (4.295 2.608 5.873 3.648 6.015 3.698 6.392 3.712 6.7342 4.049 7.342 4.049 7.778 4.554 7.799 4.554 7.992 4.145 7.992 4.145 7.992 4.145 7.992 4.145 7.992 4.145 7.992 4.145 7.973 4.278 8.013 4.335 8.013 4.452 8.168 4.462 8.168 4.462 8.168 4.462 8.168 4.462 8.168 4.550 4.350 8.168 4.462 8.168 4.462 8.168 4.462 8.168 4.550 4.350 8.168 4.462 8.168 4.462 8.168 4.550 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4.350 4	Op	ESPESOR (Km) 46.5
		(Km) (K 5.888 5.808 6.808 6.808 6.808 6.808 6.808 6.908 12.808 12.808 22.808 22.808 24.808 24.808 24.808 24.808 24.808 24.808 24.808 24.808 24.808 24.808 24.808 24.808 24.808 24.808 24.808 24.808	Vp (Km/sep) (Km/sep) (4.295 2.608 5.873 3.648 6.015 3.698 6.392 3.712 6.7.893 3.852 7.374 4.859 7.374 4.553 7.798 4.553 7.892 4.245 7.973 4.278 8.803 4.335 8.803 4.335 8.108 4.462 8.168 4.623 8.265 4.550 3.350 4.3638 4.702 3.638 4.702 3.638 4.702 3.638 4.702 3.638 4.702 3.638 4.852	STENUACION Op 2.588 100:000 300:000 300:000 300:000 2.763 100:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000	ESPESOR (Km) 46.5 160.5
		(Km) (K 5.808 6.808 6.808 6.808 6.808 6.909 6.208 6.909 12.809 12.809 12.809 22.809 22.809 22.809 24.809 24.809 24.809 24.809 24.809 25.809 26.809 26.809 26.809 26.809 26.809 26.809 26.809 26.809 26.809 26.809 26.809	Vp (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (4.295 2.608 3.648 6.815 3.648 6.392 3.712 6.744 7.970 4.459 7.770 4.459 7.770 4.554 7.792 4.245 7.973 4.278 8.019 4.335 8.050 4.345 8.160 4.420 8.1638 4.550 4.603 3.520 4.642 3.1638 4.850 4.850 3.1638 4.850 4.850 3.1638 4.850 4.850 3.1638 4.850 4.850 3.1638 4.850 4.850 4.850 3.1638 4.850 4.850 3.1638 4.850 4.850 3.1638 4.850 4.950 2.750 4.900	STENUACION Op 2.588 100:000 300:000 300:000 300:000 2.765 100:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:0000 300:0000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:0000 300:0000 300:00	ESPESOR (Km) 46.5 46.5 296.5
		(Km) (K 5.888 (Km) 5.888 (Km) 6.828 (Km) 6.8	Vp (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (Km/sep) (4.295 2.608 3.648 6.823 3.648 6.392 3.712 6.748 4.593 7.970 4.459 7.770 4.553 7.792 4.245 7.973 4.278 8.013 4.358 8.268 4.628 8.265 4.512 8.403 4.550 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 4.603 8.403 8.403 4.603 8.403 8.403 4.603 8.403 8.403 8.403 4.603 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403 8.403	STENUACION Op 2.588 100:000 300:000 300:000 2.765 100:000 300:000 300:000 2.765 100:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:0000 300:0000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000	ESPESOR (Km) 46.5 160.5 296.5
		(Km) (K 5.888 (Km) 5.888 (Km) 6.828 (Km) 6.8	Vp (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) 4.295 2.608 3.648 6.815 3.648 6.392 3.712 6.746 7.892 4.245 7.770 4.459 7.770 4.554 7.292 4.245 7.973 4.228 8.050 4.345 8.160 4.420 8.160 4.450 3.460 4.500 3.160 4.600 3.160 4.900 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.160 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170 9.170	Optobal Opto	ESPESOR (Km) 46.5 169.5 296.5
		(Km) (K 5.000 (Km) 5.000 (Km) 6.000 (Km) 6.0	Vp (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (4.295 2.608 5.873 3.648 6.392 3.712 6.7192 4.859 7.778 4.459 7.794 4.554 7.798 4.554 7.798 4.554 7.798 4.554 7.798 4.278 8.850 4.345 8.850 4.345 8.168 4.462 8.168 4.462 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.550 8.168 4.500 8.168 4.500 8.168 4.500 8.168 4.500 8.168 6.168 4.500 8.168 6.168 4.500 8.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6.168 6	STENUACION Correct C	ESPESOR (Km) 46.5 160.5 296.5
		(Km) (K 5.000 5.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 12.000 12.000 12.000 28.000 28.000 28.000 28.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000 28.000 14.000	Vp (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (4.295 2.608 3.648 6.815 3.648 6.815 3.712 6.719 4.859 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.719 4.	Op	ESPESOR (Km) 46.5 296.5 298.5 492.5
		(Km) (K 5.000 5.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.000 6.00	Vp (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (4.295 2.688 3.648 6.392 3.712 6.748 4.593 3.658 7.978 4.583 7.778 4.459 7.778 4.459 7.778 4.459 7.7892 4.245 7.973 4.245 7.892 4.245 7.973 4.258 8.850 4.345 8.850 4.345 8.168 4.462 8.345 8.168 4.462 8.345 8.463 4.556 8.463 4.556 8.463 4.556 8.463 4.556 8.463 4.556 8.463 4.556 8.463 4.556 8.463 4.569 8.345 8.463 4.569 8.345 8.463 4.569 8.345 8.463 4.569 8.345 8.463 4.569 8.345 8.463 4.569 8.345 8.463 4.569 8.345 8.463 4.569 8.345 8.463 4.569 8.345 8.463 4.569 8.345 8.463 4.569 8.345 8.463 4.569 8.345 8.463 4.569 8.345 8.345 8.345 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.350 8.35	STENUACION Op 2.765 100:080 300:000 2.765 100:080 300:000 300:000 2.765 100:080 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:0000 300:0000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:0000	ESPESOR (Km) 46.5 296.5 298.5 492.5
		(Km) (K) 5.000 (Km) 5.000 (Km) 5.000 (Km) 6.000 (Km) 6	Vp (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (4.295 2.688 3.648 6.815 3.698 6.392 3.712 6.719 4.459 7.792 4.245 7.792 4.245 7.792 4.245 7.892 4.245 7.892 4.245 7.892 4.245 7.892 4.245 7.892 4.245 7.973 4.459 7.892 4.245 7.973 4.459 7.892 4.245 7.973 4.268 8.368 4.363 4.363 8.463 4.462 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 4.762 8.3638 6.3638 4.762 8.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.3638 6.	STENUACION Op 2.588 100:000 300:000 300:000 2.765 100:000 300:000 300:000 2.765 100:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:0000 300:0000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000	ESPESOR (Km) 46.5 46.5 296.5 298.5 492.5 888.5
		(Km) (K) 5.000 (Km) 5.000 (Km) 5.000 (Km) 6.000 (Km) 6	Vp Vs (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (4.295 2.688 3.648 6.815 3.698 6.392 3.712 6.719 4.459 7.792 4.245 7.792 4.245 7.792 4.245 7.892 4.245 7.892 4.245 7.892 4.245 7.973 4.459 7.892 4.245 7.973 4.459 7.892 4.245 7.973 4.268 8.850 4.345 8.850 4.345 8.168 4.462 8.345 8.463 4.550 8.345 8.168 4.462 8.345 8.463 4.550 8.345 8.463 4.550 8.345 8.463 4.550 8.345 8.463 4.550 8.345 8.463 4.550 8.345 8.463 4.550 8.345 8.463 4.550 8.345 8.463 4.550 8.345 8.463 4.550 8.345 8.463 4.550 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.345 8.	STENUACION Op 2.588 100:000 300:000 300:000 2.765 100:000 300:000 300:000 2.765 100:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:0000 300:0000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000 300:000	ESPESOR (Km) 46.5 46.5 296.5 298.5 492.5 588.8
		(Km) (K (Km) (Km) 5.000 (Km) 5.000 (Km) 6.000 (Km) 6.00	Vp Vs (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (Km/seq) (4.295 2.608 5.873 3.648 6.392 3.712 6.7192 4.649 7.978 4.553 7.978 4.554 7.978 4.554 7.978 4.554 7.978 4.554 7.978 4.554 7.972 4.245 7.973 4.278 8.013 4.335 8.020 4.345 8.1680 4.335 8.1680 4.345 8.1680 4.550 8.1680 4.550 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1638 4.850 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1608 8.1	STENUACION Correct C	ESPESOR (Km) 46.5 46.5 296.5 298.5 492.5 588.8

a distancias grandes (mayores de 900 km) no fueron buenos.

Finalmente se consideró el Modelo MEXMOD (Gomberg, 1986). Este modelo fue el que proporcionó los mejores resultados, a partir de los cuales se determinó el momento sismico. Las curvas de velocidad de fase y de grupo para este modelo se llustran en la figura 37. La figura 38 muestra los modelos de estructura de KHC2 y MEXMOD.

El hecho de que el modelo MEXMOD haya dado los resultados más satisfactorios se atribuye a que de los tres resuit modelos utilizados este es el más representativo de modeli estructuras de grandes áreas. El modelo KHC2 (Hartzell, `Cotifur 1978) es regional para cuencas y cordilleras, mientras 1978). el modelo a PRCP and (Nava y Brune, 1982) es muy local, para la el mo: región del macizo rocoso peninsular. រាជាស្រុ

V.4. - OBTENCION DEL MOMENTO SISMICO Mo.

La sintesis de las ondas superficiales se hizo usando un programa facilitado por la Dra. Joan S. Gomberg del institute of Geophysics and Planetary Physics, University of California, San Diego. Para esto se utilizó un momento sismico conocido de 2x10²³ dinas-cm, y se supuso una fuente puntual. Se utilizó, además, el mecanismo focal determinado para el sismo principal en la sección il de esta tesis (figura 21).

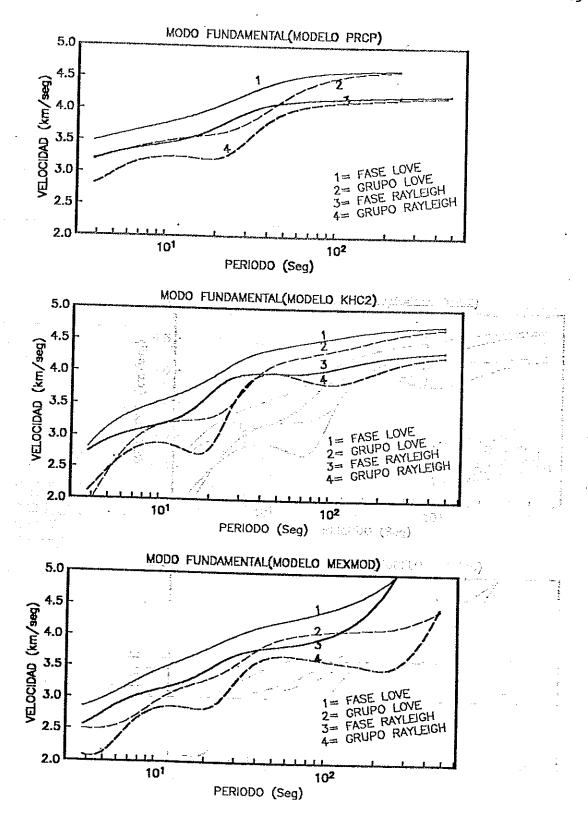


Fig.37 Curvas de velocidad (modo fundamental) de las ondas superficiales de Love y Rayleigh, para el modelo PRCP, KHC2 y MEXMOD.

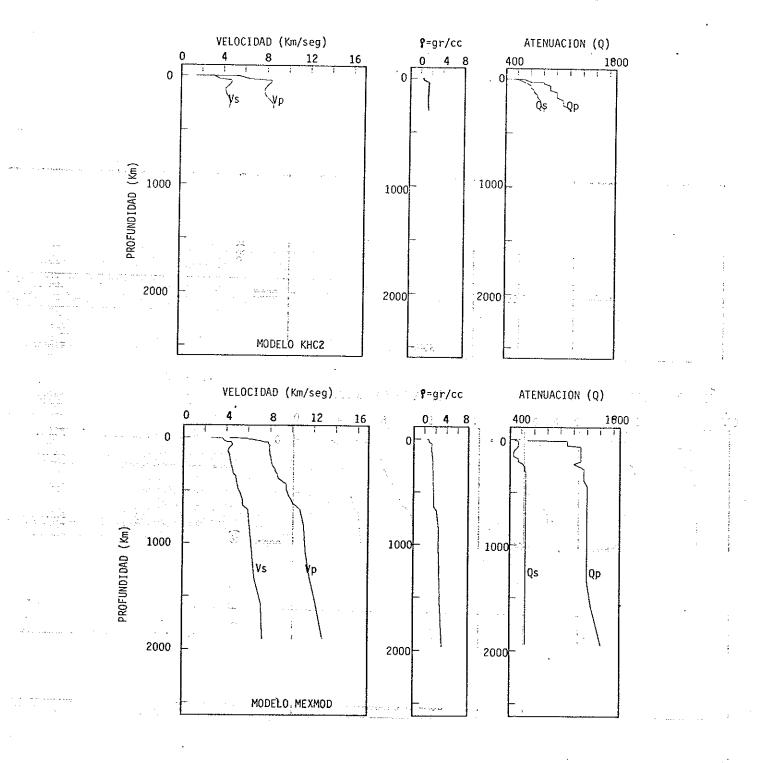


Fig.38 Modelos de estructura KHC2 y MEXMOD empleados para la generación de sismogramas sintéticos.

Una vez obtenidos los sismogramas sintéticos, momento sismico se calculó por comparación directa de las amplitudes de período largo exhibidas por los sismogramas sintéticos y observados de las cinco estaciones que se Indican en la Tabla VIII. La figura 39 muestra l a comparación entre los datos sintéticos y observados. Εn esta figura se nota claramente que las formas de onda sintéticas y observadas para TUC no concuerdan muy bien, a pesar de que esta estación es una de las más cercanas mas la meso. Esto reprobablemente asset debas a sola de complicada e seguidade fuente. estructura que atraviesa la energia sismica (macizo rocoso -valle imperial) en sustrayectoria hacia la estación. A contagna es

En cuanto a las otras estaciones, puede decirse en general que a periodos largos las amplitudes teóricas modelan aceptablemente a las amplitudes observadas. Sin embargo a periodos cortos el ajuste no es muy bueno (figura 39), lo cual eso probablemente cuan erefiejo del poco conocimiento que se tiene sobre la estructura más superficial de la región que contiene a la fuente y las estaciones utilizadas.

También se generaron sismogramas sintéticos para TUC y

ALQ, a pesar de que estas estaciones no registraron el sismo
de 1985. Para esto se supuso, en base a lo observado en los
sismogramas de estaciones que registraron los dos eventos,
que el evento de 1985 generó también sismogramas similares

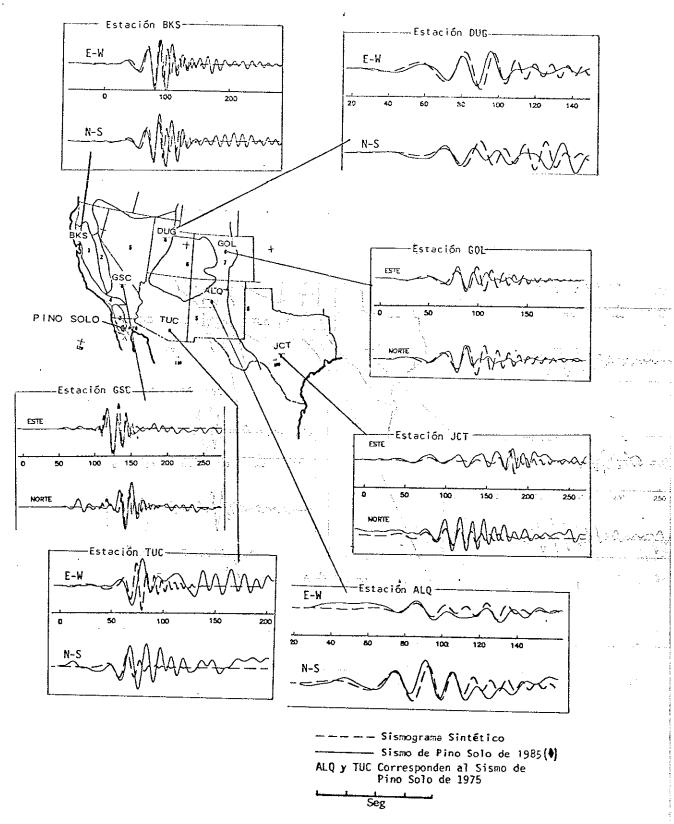


Fig.39 Comparación de sismogramas observados (digitizados) y sismogramas sintéticos de ondas superficiales obtenidos con el modelo MEXMOD. Aunque sólo se graficaron las componentes horizontales, también se trabajó con la componente vertical.

en dichas estaciones. Sin embargo, esto se hizo solo con el propósito de comparar las señales sismicas sintéticas y observadas, y no para incluirías en la determinación del momento sismico

Los valores del momento sismico que se determinaron en base a datos de cada una de las estaciones consideradas se muestran en la Tabla VIII. El momento sismico promedio <Mo> resultó ser 2.325x10²³ dinas-cm. En este promedio, como ha sido indicado, no se incluyen los resultados obtenidos en TUC y ALQ, estaciones para las cuales se obtuvieron los máximos valores y cuyas trayectorias fuente-estación se encuentran predominantemente en regiones sedimentarias (figura 39). EL vaior del factor multiplicativo de error (EMO) fue obtenido con la ecuación (8). Para el sismo de 1985, EMO = 1.25 y para el de 1975, EMO = 1.46 (valor obtenido apartir de los datos reportados por Nava (1980)). Estos errores se indican en la figura 40 en forma de barras error.

Debido ai grado de similitud obtenido en la modelación de los periodos más largos y las amplitudes más grandes en los sismogramas observados, se puede concluir que tanto el modelo MEXMOD, como los parámetros focales obtenidos (dirección, buzamiento y desilzamiento de la falla) son razonablemente aceptables. Se generaron, adicionalmente, varios sismogramas a profundidades entre 10 y 20 km

TABLA VIII.- Momento sísmico para el sismo de Pino Solo de 1985.

ESTACION

MOMENTO SISMICO (Dinas-cm)

400
183
579
973
087
023

 $\frac{\text{PROMEDIO}}{\text{emb}} = \frac{2.325 \times 10^{23} \text{ dinas-cm}}{\text{cm}}$

EMo = 1.25

Estaciones no incluidas en el promedio ALQ 2.555910 TUC 4.105260

MOMENTO SISMICO PROMEDIO REPORTADO POR NAVA (1980) PARA EL SISMO DE PINO SOLO DE 1975

 $\leq MO \geq = 3.37 \times 10^{23}$ dinas-cm

EMo'' = 1.46

(" Valor obtenido a partir de datos reportados por Nava (1980) para el evento Pino Solo de 1975).

EMo = Factor mutiplicativo de error de la ecuación (8)

(recordando que el valor de profundidad para el sismo de 1985 fue de aproximadamente 16 km) con el propósito de investigar posibles variaciones de la amplitud con respecto a la profundidad. En base a que no se notaron cambios significativos en los resultados, se puede concluir que el tratar de mejorar la estimación de la profundidad focal mediante la generación de sismogramas sintéticos de ondas superficiales no es un buen método. Sin embargo, al introducir variaciones en la dirección o rumbo y en el buzamiento de la falla se observaron cambios más notorios en los sismogramas, lo cual proporciona validez a los resultados obtenidos en las determinaciones de momento sismico.

V.5. - RELACION EMPIRICA ENTRE LA MAGNITUD LOCAL Y EL MOMENTO SISMICO.

La figura 40 muestra la gráfica de momento sismico, como función de la magnitud local, determinada por Vidal (1987). En esta figura Vidal (1987) incluyó los momentos sismicos determinados en este estudio para algunas de las réplicas del sismo de Pino Solo de 1985. También se ha incluido en esta figura el valor promedio del momento sismico determinado arriba para el sismo de 1985.

Usando la relación empirica

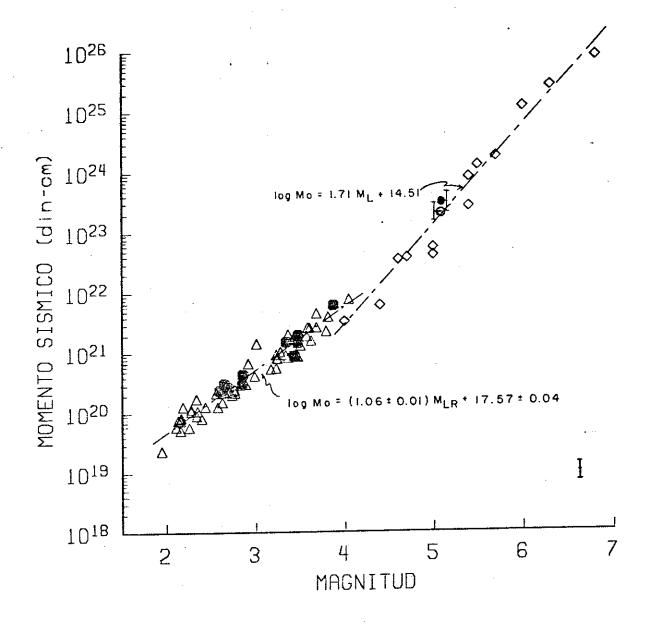


Fig. 40 Relación entre el momento sismico y magnitud del sismo de Pino Solo de 1985 (○), sus réplicas (②), evento Pino Solo 1975 (⑥) de Nava y Brune (1983) y los estudiados (△) y compliados (◇) por Vidal (1987).

$$Log\ Mo = 1.71\ M_L + 14.54$$
 (9)

determinada por Vidal (1987) para sismos de magnitudes entre 4.1 y 6.8, en combinación con los momento sismicos determinados para los eventos de 1975 y 1985, se obtienen magnitudes locales de 5.25 y 5.16 para estos sismos, respectivamente. Estos valores de magnitud son prácticamente iguales a la magnitud (5.1) reportada por CALTECH/USGS para ambos sismos. Esto demuestra que las relaciones empíricas reportadas por Vidal (1987) son representativas para el macizo rocoso peninsular.

VI .- DISCUSION Y CONCLUSIONES.

La zona epicentral del sismo de Pino Solo de 1985, en combinación con lo reportado por Nava y Brune (1983) para el evento de 1975, no muestra una tendencia definida en su distribución de réplicas. Esta región epicentral se encuentra ubicada entre las fallas de San Miguel y Sierra Juárez, lugar donde no se tiene mapeada falla alguna. Sin embargo, la ocurrencia de los sismos que se reportan en este estudio sugieren fuertemente la existencia de una falla geológica que no se manifiesta superficialmente.

Los mecanismos focales obtenidos para el evento principal y sus réplicas concuerdan claramente con el patrón tectónico que rige los sistemas de fallas en la región. Esto es, fallas de rumbo con dirección de desplazamiento noroeste-sureste.

En esta tesis se calculó también la magnitud local (Tabla V), mediante la sintesis de sismogramas Wood-Anderson (Kanamori y Jennings, 1978) a partir de registros digitales obtenidos para las réplicas del sismo de Pino Solo 1985, Baja California. Para algunos valores de magnitud local obtenidos se tuvo la ventaja de poderios comparar con la magnitud reportada por Caltech/USGS. Las discrepancias observadas en cinco casos en dichas comparaciones (MAGRESNOR-MAGCALTECH) varian entre -0.05 a 0.35 (ver Tabla

V). Esta metodología ha sido empleada por Mungula y Brune (1984) y Vidal (1987). Por lo que se concluye que dicha metodología es adecuada para la obtención de magnitud local a partir de registros digitales en el macizo rocoso penínsular.

Además de la magnitud local, se determinó el momento sismico para algunas réplicas analizando el espectro sismico. La relación entre las magnitudes locales y los momentos sismicos obtenidos, en conjunto con los resultados reportados y compilados por Vidal (1987), arrojaron una relación de magnitud local- momento sismico para la región del macizo rocoso peninsular (figura 35).

Los terremotos de Pino Solo de 1975 y 1985 resultaron parecidos tanto en amplitud como en sus formas de onda (figura 36). El hecho de que estos eventos sean parecidos es atribuido a que ambos eventos se originaron en una misma localidad geográfica y que los procesos de la fuente son similares (hipocentro y tensor de momentos).

En la parte final de este estudio se usó la metodología de sismograma sintético para modelar las ondas superficiales registradas por estaciones de la WWSSN a distancias regionales. Esto se hizo con la finalidad de determinar el momento sismico para el evento principal de la secuencia de 1985. Para la generación de sismogramas sintéticos de ondas

superficiales se consideraron varios modelos de estructura. El modelo MEXMOD (Gomberg, 1987) fue el que mejor se ajusto a los sismogramas observados (figura 39), dado que se contó con un rango de distancias hasta de 1415 km y diversas provincias fisiográficas. Para un estudio que incluya solamente estaciones más cercanas que las aqui consideradas, posiblemente se obtengan mejores resultados con un modelo de cuencas y cordilleras (Basin and ranges), para la región en cuestión.

Para modelar las ondas superficiales observadas y estimar el momento sismico promedio del evento Pino Solo de 1985, se usó el modo fundamental de la ondas superficiales de Rayleigh y Love. Analizando las formas de onda en los sismogramas observados, se observó que no era necesario usar un número mayor de modos. El valor promedio del momento sismico obtenido de esta manera fué de 2.325x10²³ dinas-cm, el cual es 32 % más bajo que el valor obtenido por Nava y Brune (1983) para el evento Pino Solo de 1975.

El grado de similitud entre los periodos y amplitudes mostrados por los sismogramas observados y calculados se considera aceptable, reflejando de esta manera que el modelo de estructura utilizado fue elegido apropiadamente, y que la localización del evento y los parámetros focales (azimut o rumbo, buzamiento y desilzamiento de la falla) fueron adecuadamente determinados.

LITERATURA CITADA

- Akl, K. and Richards, P.G. 1980. Quantitative Selsmology.

 Vol. I, W.H. Freeman and Company, San Francisco,

 California. 555 pp.
- Archuleta, R.J., Cranswick, E., Mueller, C.H.. and Spudich, P., 1982. Source parameters of the 1980 Mammoth Lakes, California, Earthquakes sequence, J. Geophys. Res., 87, 4595-4607.
- Atwater, T., 1970. Implications of plate tectonics for the cenozoic tectonic evolution of western North America.

 Bull. Geol. Soc. Am., 81, 3515-3526.
- Brune, J. N., 1970. Tectonic stress and the spectra of selsmic shear waves from earthquakes, J. Geophys. Res., 75, 4997-5009.
- Brune, J. N., 1971. Correction, J. Geophys. Res., <u>76</u>, 5002.
- Brune, J.N., R.S. Simons, C.J. Rebollar, and A. Reyes,

 1979. Seismicity and faulting in northern Baja

 California, in Earthquakes and Other Perils of the San
 Diego region, Geological Society of America, Field Trip,

- P.L. Abbott and W.J. Elliott, Editors, San Diego,
 California, November, 1979, Department of Geological
 Sciences, San Diego State University, San Diego,
 California 83-100.
- Brune, N. J., Simons, R. A., Vernon, F., Canales, L. and Reyes, A., 1980. Digital seismic event recorder: Description and examples from the San Jacinto fault, the imperial fault, the Cerro Prieto fault, and the Oaxaca, Mexico subduction fault. Bull. Seism. Soc. Am., 70, 1395-1408.
- Duarte, C. 1983. Desarrollo de la Red Sismica del Norte de Baja California (RESNOR). CICESE, División de Ciencias de la Tierra, IE-GEO83-01. 27 p.
- Gass, I., Smith, J. and Wilson, R., 1971. Understanding the Earth. An Open University Book, M.I.T. Press. 383 pp.
- Gastil, R. -G., Phililips, R. and Allison, E., 1975.

 Reconnaissance geology of the state of Baja California.

 Geol. Soc. Am. Memoir. 140, 170 pp.
- Seismology Enrico Fermi School of the Earth's Interior, Italian Physical Society, July/August 1979,

VIIIa Monastero, Varrena, Italy. 76 pp.

- Gomberg, S. J., 1986. The structure of the crust and upper

 Mantle of Mexico as inferred from seismic data. PhD.

 Tesis, University of California, San Diego. pp
- Hadley, D. and Kanamori, H., 1977. Seismic structure of the Transverse Ranges, California, Geol. Soc. Am., 88, 1469-1478.
- Hanks, T.C. and Thatcher, W. 1972. A grapical representation of seismic source parameters, J. Geophys. Res., 77, 4393-4405.
- Hartzell, H.,S., 1978. Interpretation of Earthquake strong ground motion and implications for earthquake mechanism.

 PhD. Tesis, University of California, San Diego. 269 pp.
- Hinojosa, C., A. 1985. Topografic: Un programa para manejar un banco de archivos topográficos a partir de cartas de INEGI. Memorias del VIII congreso Nacional de Fotogrametria, Fotointerpretación y Geodesia. Abril de 1985, Morelia, Michoacán México. 918-927.

- Johnson, T., Madrid, J. and Koczynski, T., 1976. A study

 of microseismicity in northern Baja California, Mexico.

 Bull. Selsm. Soc. Am., <u>66</u>, 1921-1930.
- Kanamori, H. and Jennings, P. C., 1978. Determination of local magnitude, M , from strong-motion acelerograms, Bull. Selsm. Soc. Am., 68, 471-485.
- Larson, R., 1972. Bathymetry, magnetic anomalies, and plate tectonic history of the mounth of the Gulf of California. Geol. Soc. Am., 833, 3345-3360.
- Lee, W. and Lahr, J., 1975. HYPO71 (revised): A computer program for determining hypocenter, magnitude, and first motion pattern of local earthquakes. (USGS open file report, 75-311).
- Lomnitz, C., 1974. Global tectonics and earthquake risk.

 Developments in Geotectonics. Elsevier Scientific

 Publishing Company, 320 pp.
- Lomnitz, C., Mooser, F., Alien, C., Brune, J. and Thatcher, W., 1970. Seismicity and tectonics of the northern Guif of California region, Mexico. Preliminary results.

 Geofis. inst., 10, No.2, 37-43.

- Mungula, L. and Brune, J.N., 1983. Local magnitude and sediment amplification observations from earthquakes in the northern Baja California-southern California region, Bull. Selsm. Soc. Am., 74, 107-119.
- Nava, F.A., 1980. Study of selsmic wave excitation for two earthquakes in northern Baja California. PhD Tesis,
 University of California, San Diego, 260 pp.
- Nava, F.A. and J.N. Brune, 1982. An earthquake-explosion reversed refraction line in the peninsular ranges of southern California and Baja California norte. Bull. Selsm. Soc. Am., 72, 1195-1206.
- Nava, F.A. y Brune, J.N., 1983. Source mechanism and surface wave excitation for two earthquakes in northern Baja California, Mexico, Geophys. J. Res. Astr. Soc., 73, 739-763.
- Rebollar, C., J. and Reichle, M., 1987. Analysis of the seismicity detected in 1982-84 in the Northern Peninsular Ranges of Baja California. Bull. Seism. Soc. Am., 77, 173-183.
- Reboilar, C., J., Traslosheros, C. and Alvarez R., 1985.

 Estimates of selsmic wave attenuation in northern Baja

 California.—Bull. Selsm. Soc. Am., 75, 91-96.

- Reyes, A., Brune, J., Barker, T., Canales, L., Madrid, J., Reboliar, C. and Mungula, L., 1975. A microearthquake survey of the San Miguel fault zone, Baja California, Mexico. Geophys. Res. Lett., 2, 56-59.
- Richter, C.F. (1935). An instrumental earthquake magnitude scale. Bull. Selsm. Soc. Am., <u>25</u>, 1-32.
- Richter, C.F. (1958). Elementary Selsmology, W.H. Freeman, San Francisco, California, 768 pp.
- Thatcher, W., 1972. Regional variation of seismic source parameter in the northern Baja California area. J. Geophys. Res., 77, 1549-1565.
- Thatcher, W. and Brune, J., 1973. Surface waves and crustal structure in the Gulf of California region.

 Bull. Selsm. Soc. Am., 63, 1689-1698.
- Vidal, A., 1987. Magnitud local y parámetros de fuente para sismos de la zona de fallas San Miguel-Vallecitos, Baja California. Tesis de Maestría en Ciencias. Centro de investigación Científica y de Educación Superior de Ensenada. 127 pp