

"TRATAMIENTO PRELIMINAR DE ALGUNOS DE LOS METODOS DE PROSPECCION EN LA GEOFISICA DE EXPLORACION"

ENRIQUE LUNA ALCIVAR

GUAYAQUIL - ECUADOR

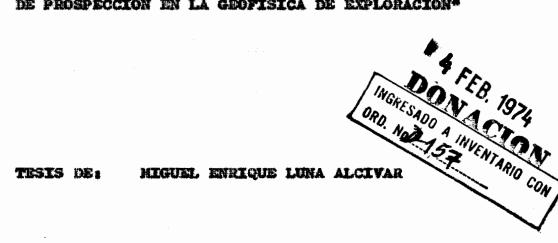


Inv-147

622,19 L 361 E. 2



# \*TRATAMIENTO PRELIMINAR DE ALGUNOS DE LOS METODOS DE PROSPECCION EN LA GEOFISICA DE EXPLORACION\*



ESCUELA SUPERIOR POLITECNICA DEL LITCRAL

### TITULO DE LA TESIS:

"TRATAMIENTO PRELIMINAR DE ALGUNOS DE LOS METODOS DE PROSPECCION EN LA GEOFISICA DE-EXPLORACION".

TESIS PRESENTADA PARA OPTAR TITULO DE INGENIERO GEOLOGO EN LA ESCUELA SUPERIOR POLI-TECNICA DEL LITORAL

POR

ENRIQUE LUNA ALCIVAR

DIRECTOR DE TESIS: JEAN LOUIS VIGNERESSE

GUAYAQUIL = ECUADOR

\*TRATAMIENTO PRELIMINAR DE ALGUNOS DE LOS METODOS DE PROSPECCION EN LA GEOFISICA DE EXPLORACION\*

POR

NIGUEL ENRIQUE LUNA ALCIVAR

JEAN LOUIS VIGNERESSE

DIRECTOR DE TESIS

\*LA RESPONSABILIDAD POR LOS HECHOS, IDEAS Y DOCTRI-NAS EXPUESTOS EN ESTA TESIS CORRESPONDEN EXCLUSIVA-MENTE AL AUTOR\*. EL PATRIMONIO INTELECTUAL DE ESTA TESIS CORRESPONDE A LA ESCUELA SUPERIOR POLITECNICA DEL LITORAL. (RE-GLAMENTO DE EXAMENES Y TITULOS PROFESIONALES, SEGUN RESOLUCION DEL CONSEJO ACADEMICO DEL 19 DE ENERO DE 1.970).

### **AGRADECIMIENTO**

A LOS ESTADOS UNIDOS MEXICANOS POR INTERMEDIO DE SUS DEPENDENCIAS "PETROLEOS MEXICANOS" E "INSTITUTO MEXI CANO DEL PETROLEO" Y EN PARTICULAR A SUS DEPARTAMEN— TOS DE GEOPISICA DE EXPLORACION CON SUS PERSONALES ... TECNICOS Y ADMINISTRATIVOS.

AL DIRECTOR DE TESIS

### DEDICATORIA

A MIS PADRES:

MIGUEL LUNA BAJAÑA

RUTH ALCIVAR DE LUNA

A MI ESPOSA: ROBIN HOLDER DE LUNA

A MIS HERMANOS:

MIGUEL ANGEL

PILAR

EDUARDO

SONIA

PATRICIA

### CALIFICACION

### DE GRADO ESCRITO

FIRMA

CALIFICACION

TRIBUNAL

	**** ************	
***********	**** *************	
	* * ·	
************	**** *************	
	PROMEDIO	
	CALIFICACION	
	DE GRADO ORAL	
TRIBUNAL	FIRMA	CALIFICACIO
************	ne	
***********	**** ****************	,
*************	**** ***************	
**********	**** ************	
	TO TRACKS ATTHORSES	

PROMEDIO GLOBAL

### INTRODUCCION

EL PRESENTE TRABAJO TIENE COMO PROPOSITO EL DE HACER UNA PUBLICACION DE LOS TRABAJOS DE
CAMPO EN LA PROSPECCION GEOFISICA DE EXPLORACIONBASADA EN LA SISTEMATICA Y RUTINA QUE LAS BRIGA DAS GEOFISICAS UTILIZAN EN LA CONSECUCION DE LOSPARAMETROS REQUERIDOS PARA TALES FINES EN LA RE PUBLICA MEXICANA POR MEDIO DE LA INSTITUCION GU BERNAMENTAL "PETROLEOS MEXICANOS" Y POR EL "INSTITUTO MEXICANO DEL PETROLEO" ORGANISMOS POR LOS QUE ESTUVE COMO BECARIO.

## EXTRACTO DE LA TESIS

SISTEMATICA EN LA CONSECUCION EN EL CAMPO DE LOS PA-RAMETROS NECESARIOS PARA EL PROCESAMIENTO EN OFICINA Y SU INTERPRETACION DE LOS METODOS GEOFISICOS; SISMICA REFLEXION

GRAVIMETRIA

HAGNETOMETRIA

ELECTRICA (METODO DE RESISTIVIDADES)

RELACIONADOS CON LA BUSQUEDA DE ESTRUCTURAS ALMACENA DORAS DE PETROLEO (O SUS DERIVADOS).

# INDICE

INTRODUC	CION		PAG.
CAPITULO	I		
	. 1	) Generalidades	1
	2	) Desarrollo de la Temis	1
	3	Recursos Requeridos	1
CAPITULO	II		
	S	ISMICA REFLEXION: Generalidades	2
		Procesamiento Proliminar de Campo	2
		Calculos y Correcciones	4
	-	Procesamiento	9
	***	Resultados Finales	10
		Interpretación	10
	***	Anexos	11
CAPITULO	III		
	P	LECTRICA:	
	-	Netédica y Procesamiento Preliminar	12
	*	Cálculos	15
. •	-	Regultades Finales	1.5
	*	Interpretación	15
	•	Modo de presentación de un inferme de	
		Campo	16
CAPITULO	IV		
	M	AGNETOMETRICA	
	-	Procesamiento Preliminar de Cempo	17
	· ·	Cálculos y Correcciones	23
	-	Resultados e Interpretación	25
	-	Node de Presentación de un Inferme de	
		Campo	27
	-	Cuadro Sinóptico de Magnotometría	29
<b>ENTRIL</b>	٧		
	G	ravinetrica:	
	-	Procesamiente Proliminar de Campo	30
		Cálcules y Correctiones	30

### INDICE

									P	G.
***	Rogu	Ltac	ios e	Interpr	etm	si os	100		*****	37
-	Nodo	đe	Pros	mtación	de	In	orme	de	Campo	38
***	Mode	de	Prooc	mtación	de	VIII)	Info	THE	Completo	42
THE EN	TO THE REAL PROPERTY.									ja ka

CAPITULO I

### CAPITULO I

### 1) GENERALIDADES

Los métodos de Prospección que serán el tema del presente trabajo son:

- Sismica Reflexion
- Eléctrica (Método de Resistividad)
- Magnetometría
- Gavimetría

Todos ellos en la búsqueda del Petroleo y sus derivados.

### 2) DESARROLLO DE LA TESIS

2.a) Sísmica Reflexión. - Comprenderá la secuencia de trabajo entre los puntos de tiro 260 a 290 de una línea sismo lógica en el Proyecto Tuxpan - Cazones (Veracruz) realizado por la Brigada Sismológica (Poza Rica Sismo 5) (P.R.S. 5). En la que se ha calculado las correcciones estáticas y latabulación de las mismas para el procesamiento electrónico de las Correcciones Dinámicas.

Además hay otros cálculos y resultados para análisisde Velocidades Superficiales y de Subsuelo que tan solo tie nen carácter ilustrativo por razones competentes de la fina lidad de esta Tesis.

- 2.b) Eléctrica. Comprenderá el cálculo (Método de Resis tividades) de una línea eléctrica y el de un sondeo verti cal para la búsqueda y estudio de una Veta de Gilsonita realizada en las cercanías de Poza Rica (Veracruz).
- 2.c) Magnetométrica (Terrestre). Comprenderá el cálculo y correcciones de la línea "La Ceiba Ojital Coayo Ato pal" (Veracruz).
- 2.d) Gravimétrica. Comprenderá el cálculo y correccionesde la Línea "Benjamín Hill - Sta. Ana" (Sonora).

# 3) RECURSOS REQUERIDOS PARA LLEVAR A CABO EL PROYECTO

En mi calidad de Becario en la República Mexicana por cuenta del "Instituto Nexicano del Petroleo" y por "Petroleos -Mexicanos" tuve la oportunidad de practicar y participar en los proyectos que son el tema de esta tesis (Campo y Oficina) Así como recopilar los datos que eran necesarios. The state of the control of

4. .

1.

# SISMICA REPLEXION

CAPITULO II

.

### CAPITULO II

## SISMICA REFLEXION

Generalidades .-

Este método comprende:

Cálculo de las Correcciones Estáticas (Elevación e Intemperismo)

Que pueden ser:

- a) Por medio de un detector de tiempo vertical;
- b) Por medio de los primeros arribos de un sismograma de reflexión;
- c) Por lineas cortas de refracción.

Cálculo de las Correcciones Dinámicas. (Por tendido de - cables)

Interpretación.

### Procesamiento Preliminar de Campo.-

Correcciones Estáticas (Estas correcciones para el presente trabajo son por medio de un detector de tiempo ver tical). Que son las correcciones para elevación e intem perismo, y que son constantes para todos los reflejos.

El cálculo de correcciones estáticas y su tabulación en-.

el método P.R.C. o C.D.P. que presentaré, corresponderá

al Método más usado en la prospección geofísica sismológica cuyas especificaciones son:

Equipo de Campo.-

Equipo S.I.E.

Sismógrafo PT-100

Amplificador TGA - 1

Grabador Magnético P.M.R. -20

Filtros de grabación......../20-1/100 )C.P.S. ó Hertz) 
(no indica fracción, son posiciones de Selectores).

Filtros de Reproducción.....1/20 - 1/45

Ganancia.... en db

Control automático de ganancia (C.A.G.).....(rápido, me dio. lento).

Ganancia Programada (G.P.).....db

### Detectores

Distancia entre grupo de detectores..........60mts

Distancia entre detectores 4 mts.
Disposición del tendido S-P
Longitud del tendido
Modelo G.S 865
Sistema de Tiro
Bilateral (-) simétrico
Puntos de Tiro
Distancia entre puntos de tiro 60mts.
Profundidad media
Carga media
Control Topográfico
Altimetría y Planimetría
Distancia entre estacas 60 mts.
Nivel de Referencia: Nivel del Mar.
MIVEL de Relefencia. Nivel del mai
Jen de Velecided
Ley de Velocidad
Ley Lineal
Método Sigma
Otros métodos
Deducida del
Obtenida la tabulación de las correcciones estáticas, se las
mandará éstas al Laboratorio de Procesado Magnético que ade-
más necesitará los siguientes datos:
Apilamiento1200% o 600% (por lo general)
Mezclado(No o S1) (Depende si se han mezclado canales). Por lo general NO se quiere mezclado.
C.A.G. en db
Hitro de Procesado (CPS & Hertz) 1/20-1/66 CPS
(Según posiciones de Selectores)
Hitro de Reproducción
Trazas por pulgada
Secala Vertical
resentación Area Variable
livel de Reforencia Nivel del Mar
ey de Velocidades
Ley de Velocidades

# CALCULOS Y CORRECCIONES SISTEMATICA EN EL CALCULO

La Sistemática en la obtención de los perfiles o Secciones sismológicas (Areas Variables) Aptos para su interpretación son:

Control Topográfico. Se reticula el área tratando de que las retículas tengan aproximadamente 2 a 4 Km por lado en trabajos de Semidetalle y Detalle generalmente.

Planimetría. - Ubicación de estacas cada 60 mts (para po - ner los geofonos) Ubicación de puntos de tiro cada 60 mts. Localizados en los sistemas ortogonales topográficos, (Mercator), (Aguila, etc. en México).

Altimetría. - (Fig Nº 1) Elevaciones, referidos al nivel - del mar. (Para apreciaciones: 1 milisegundo = 3.5 mts. Si la velocidad es igual a 3.500 m/seg.)

En conclusión topografía deja en el campo estacas con el número del punto de tiro, y pasa a los calculistas los datos del punto de tiro y la elevación así como alguna obeer
vación.

A continuación se presentará el reporte que pasa topogra fía a los calculistas (Cabe hacer la observación que a par
tir de las próximas hojas a presentarse existirá una se cuencia de Cálculo para Correcciones Estáticas).

# REPORTE DEL OBSERVADOR. - (Fig. Nº 2)

El observador del sismógrafo S.I.E. PT-100 entrega al cálculo los siguientes datos:

Salida al campo...... hora

Llegada al campo..... hora

Sistema de tiro..... Bilateral 
Simétrico

Posición del Interruptor. - Mediante un selector que tiene-2 escalas, una fija cuya escala va del 1 al 48 y otra móvil cuya escala es de 1 a 24.

Mimero del P.T. (Nº en la estaca en el campo)

Múmero de la Cinta (Las dan numeradas el laboratorio)

				ACIONES (4)										
	Levantamento  Región  Estado TV SOLA  Area Elevantamento  Línea A 5/5  Rombo  Fecha  Linea O SOLA  ROMBO  R													
P. T.	Elevaciones	P. T.	Elevaciones	OBSERVACIONES										
			<u>·</u>											
		14	93.7											
		13	81.3											
		290	73 3											
			69.7											
24	134.4	289	68.0											
23	126.8		67.1											
22	121.2	288	66.7											
2/	110.8		63.3											
20	105.5	281	66.6											
19	99.4		66.1											
18	94.8	786	66.2											
17	83.8		66.8											
16	69.5	285	67.8											
15	85.3	<u> </u>	68.7	<u> </u>										
	HIG, TOPBOS	-170	•	UXILIAN DE TOPOGRAFIA										

1														
!				VACIONES (6)										
1	i I	Leval	ntamento											
	-		in											
		Estad	6	N. 24										
		Area	1. A - A	EURAM - TORPAN										
<b> </b>	-/-		N	<u> </u>										
1	Fecha .													
P. T. Elevaciones P. T. Elevaciones OBSERVACIONES														
264	70.0	276	88.6											
	71. 9		83.4											
28.5	73 3	275	83.5											
	76.0		81.8											
282	78.3	274	84.0											
	E0. Z		36.1											
281	£ 7. S	273	90.0											
	£7.6		95.1											
280		272	95.3											
li	99.1		90.5											
279	106.1	271	84.8											
	112.3		80.6											
218	114.0	2 70	75.9											
]	1084		72.2											
277	102.3	269	70.1											
	95.4		69.2											
-	ING, TOPOGR	APG	•	UKILIMR DE TOPOGRAFIA										

	1 1	Levan	tamiento	
			D 0	
		Estad	O_PIEA	: 1
		Area	PATAF	WIND TUESAN
	"مل ا	Línea	R - 5	15
	170	Romb	ю	
	1	Fecha		
P. T.	Eleveciones	P. T.	Elevaciones	UBSERVACIONES
276	86.6	268	675	
	85.9		66 3	
2.75	835	267	6 E. 1	
	81.8		70 6	
214	64.0	266	10 7	
	861		ال 71.	
273	40.0	265	71. 3	
	45.1		72 2	
272	95.3	264	74 3	
	90.5		77. 7	
27/	84.8	263	832	
	80.6		840	
7 70	759	262	949	
	70.2		1026	
269	701	201	1017	
	69.2		112.6	
	**** TOFOC		•	UNILIAR DE TOPGERAFIA
]				

REGISTRO DE ELEVACIONES
DRIBADA SISMOLOGICA PRE-5

		Levan Región Estado Area Línea Romb	tamiento	OLAMA TURNA
Р. Т.	Eleveciones	P. V.	Elevaciones	OBSERVACIONES
260	109.6			
/Z_	1090			
	1068			
10	105 2			
9	104.8			
8	1059			
7	103 3			
6	98.0			
.5	42.3			
4	89.0			
3	86.4			
2	86.0			
	873			
	wa, teros			UANLIAP DE TOPGREAFIA

Carga de Dinamita en Kg.

<u>Fulminante</u> (Número y tipo)

Profundidad de la carga en Mts.

Filtros Bajos (1/6 C.P.S. por lo general) Altos (1/100 C.P.S. por lo general) que corresponde al rango de frecuencia en estas ondas compresionales para evitar ruidos extraños. Están compuestos de un condensador, una inductencia, un am

plificador.

Ganancia .- en Decibeles

Ganancia = Voltaje de Salida Voltaje de Entrada

El control de Ganancia consta de un amplificador y una resistencia.

Velocidad del Control Automático de ganancia.- Tiene tres selecciones: Alto, medio o Bajo.

### Hora

# Posiciones del grupo de detectores respecto al punto de tiro

Posición a la que está el grupo de detectores Nº1 y la posición del grupo de detactores Nº24 es decir 12 estacas atrás y 12 estacas adelante (Bilateral-Simétrico).

Además, debe revelar un monitor (copia en papel fotosensible) sacado de la cinta magnética, y una reproducción (tam bien en papel fotosensible) cambiando el filtado que sonpara el control del observador y de la brigada. Así comopara obtener del monitor el Tv (tiempo vertical, que paraestos equipos se lo ven en la traza 4).

Como se notará la Hoja de Reporte del Observador está en blanco debido a que en realidad ninguno de los datos entra en el cálculo de las correcciones estáticas tan solo el mo nitor que obtienen que proporciona el tiempo vertical, estos datos solo son necesarios en caso de repetición del ti ro y para el procesamiento y para control de la Brigada -Geofisica.

Tambien se presentará un diagrama de la disposición de Geó fonos con respecto a los puntos de tiro. (Fig. Nº 3)

Siguiendo con el Cálculo de las correcciones estáticas (P.R.C.), (Figs. Nº 4 y 5). Con los datos de:

Nº de Cinta

P.T.

Elevación

SISMOLOGICO PRS-5 DTTO, POZA RICA

OBSERVADOR 730 REPORTE

Sistema de Tiro\_

Po. Treza 12
Dist. entre Grupos
Dist. entre Det. 4m
Disposición Det. 5 P
Modelo-GS-865

Llegada del Campo\_

) [R	I Campo			Llegada del	del Campo			_Sistema de Tiro_	Tiro			
1							0	-	-		Adding Motoreda	
			CARGA		PROF. DE	FILIROS	200		νĒ.		Ξ,	
	4	T. No. DE CINTA		FUL.		-		GANANCIA A. G. C. HORA	0	HORA	KESPECTO P	ORSPRUACIONES
1	:		EN KG.		LA CARGA M.	A CARGA M. BAJOS ALTOS	ALTOS	_	;		76	

				 			·							
	OBSERVACIONES										-			
ICION GRUPO	RESPECTO P. T.									-				
1-	HORA	·				-								
1-	A. G. C.													
	GANANCIA													
FILTROS	ALT0\$													
F1 L	1													
10	LA CARGA M.													
	FUL.						1							
CABGA	EN KG.										-			
	No. DE CINTA												•	
-	⊢ å													
<i>)</i> :	1 1				į				1		Į	!	1	

Observador

Dispesición De Los Geóronos

Con RESPECTO A LOS

Lowertus Dr. Tensiss: 1380 mts (24 Georguss)

P. T. = 260 a 240

ROMBO = NE- SW.

Se calcula: La altura desde el fondo del Pozo al nivel de referencia (N.M.).

E = elevación

 $E_r$ = elevación de referencia (N.M. = 0)

H = profundidad del pozo

 $h = E - E_r - H$ 

(Ver gráfico Correcciones Estáticas) (Fig. Nº 4 y 5)

Despues se obtiene el valor de (V) (Fig. Nº5) <u>la velocidad de la onda Sísmica</u> en el P.T. es decir a partir de un mapa configurado del área a prospectar, el cual fué hecho de da tos obtenidos de los registros de determinación elástica - de Velocidades del subsuelo, que como sabemos puede ser de terminado: a) por pozo profundo, b) por perfil de velocida des, c) por análisis T- AT

Tiempo Vortical (T.V.) (Fig. Nº5).- Tiempo de reflexión registrado en el record (Monitor) para el pozo cercano al detector para el que se calcula la corrección. Se lo obtiene del registro sísmico de cinta magnética (Monitor) (Información Analógica) ó de una reproducción del - Monitor (cambiado el filtrado) mediante la lectura en la - traza 4 (se lo lee en la traza 4 porque así está diseñado el equipo SIE P.T. -100).

<u>Tiempo de Punto de Tiro</u> (Fig. Nº 5) (T p.t.) se lo calcula así:

$$t = \frac{h}{v}$$

Es decir la relación de altura desde el fondo del pozo al Nivel de Referencia, entre la velocidad de la onda sísmica en el P.T.

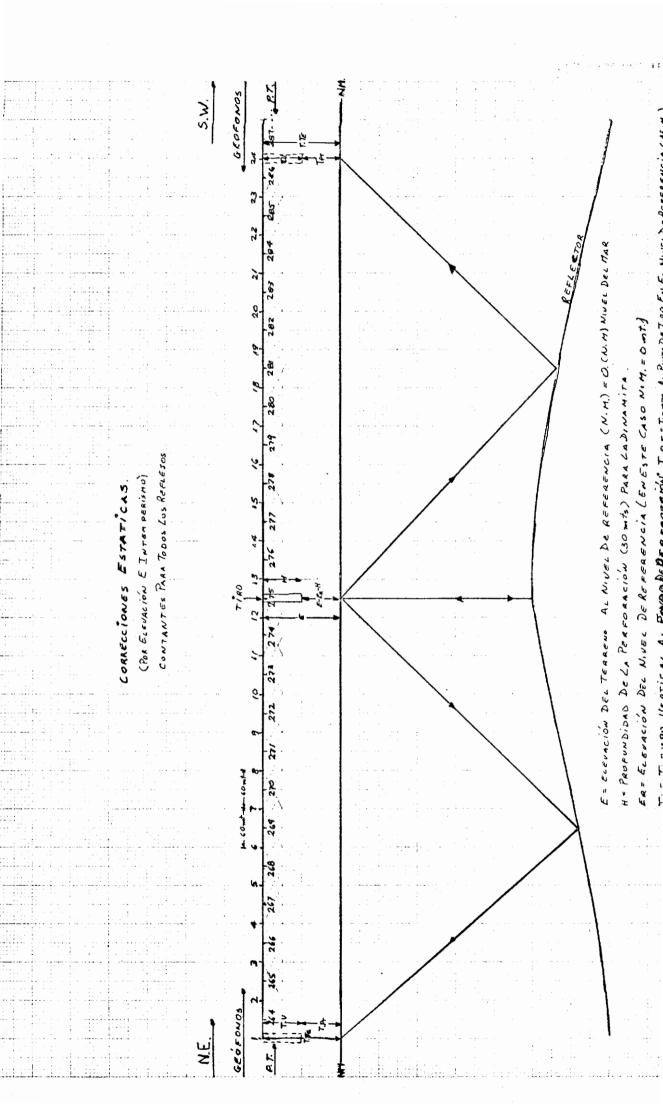
Tiempo total en el Punto de Tiro (T.Te)

$$T. Te = T.V. - Tpt$$

Es decir la suma del tiempo vertical más el tiempo del punto de tiro.

Velocidad de la capa erosionada. - Vo (Fig. Nº5)

Se la supuso despreciable en el área de mi práctica porque una perforación de 30 mts la atravieza en la mayoría de los casos pero si su valor se requiere, se la puede obtener a



BRIGADA SISMOLOGICA PRS - 5

RECCIONES ESTATICAS

AREA PATAFORMA TUXPAN

P. R. C.

LINEA No. 5/5-R RUMBO No-54

		7. K. (	<b>.</b> .					F-114E-	A 140. <u>□</u> .	7.5.K. ROMBO <u>7/2 3/4</u>
o.	(2) P. T.	(3)	(4) PROF. (H)	(5) E-E <sub>R</sub> -H-	(6) V	(7) T. V.	(8) T <sub>P T</sub>	( ) T. T <sub>E</sub>	(10) Vo.	(11) OBSERVACIONES
	1	97.3	30	5/3	2,300	, U28	.025	. <u>(5</u> 3		
	2	$\mathcal{L}_{\mathcal{E}},\mathcal{O}$	./	54. C	2-	.525	. 024	, 5 2		
	3	EG. 4	J4	50.4	i	1224	025	, ८ जेस		
	4	89.0	<i>'</i>	59.0	<u></u>	1025	000	.C >1		
	5	72.3	/	€2.3	سن	.020	327	U47		
				<u>.</u>		<u> </u>				
_	6	480	2	650		, (20	030	<i>350</i>		
	)	103.3	سسن	1.3.3	i	020	032	CSZ		
						ļ				
_	8	105.4	<i>L</i>	25.9	سن ا	.024	√23 <b>3</b>	337		
	$\overline{q}$	100.5	<u></u>	74.3	۰	.027	.c > 3	000	·	
						 <del> </del>				
$\dashv$	10	1090	-	25 B	<u></u> -	.026	, 633	.059		
-	11	106.5	2	76.8		i.26	7.33	059		
	12	1.00.0	سن	74.0	٠	22.5	+	039		
	260	1646	<i>y</i>	79.6	2	.023	035			<u> </u>
$\dashv$		112.5	255	5 4.1	سري ا	0.26		.663		
7	261	157.7	27.0	1 2 7 1	C. or	.025		11 E.C.		
	262		24.0	70.9	<u> </u>	-025	_			
		500	22.5	46.5		.045	1	634		
4	26.3	222	31.0	12.2		. :: 2 6	EC27	ļ		
_		72 7	25 5	52.2		. 02 2	·	.045		
3	264	71.3	36 3	44.3	===	3028		1		
_	205	72.7	-	41.3		1,035	.018	046		
2	205	71. 0	-	41.0	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	.025	-			
,	266	70.7	·	40.7	2	1.021	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	<del></del>		
		234 6	سن ا	466	٠ سرت	, (2)	<del>†</del>			
v	267	er 2		387		.622	.617	·		
_		66.3		36.3				1008	<u> </u>	,
7	2 5 E	11.5		37-5		. 62 6.3	<del></del>		<b></b>	
_ 1		169.2	١ ن	34.2	1	1:64	1.01/	1.041	1	1

BRIGADA SISMOLOGICA PRS - 5

RECCIONES ESTATICAS

AREA PORTAFORMA TUXPAN

P. R. C.

LINEA No. 515-R RUMBONS-53

(2) P. T.	(3) ELEV.	(4) PROF.	(5) E-E <sub>R</sub> -H-	(6)	(7) I. V.	(8)	( ) T. T <sub>E</sub>	(10) vo.	(11) OBSERVACIONES
		(H)		2 2 2					
269	761	30	10.2	2,300		1017	091		
270	25 4	-	15.4			.020	,		
1270	80.6	~	56.6	سن	223		.045		
271	2408	<i>i</i>	5 : E	سن		. 225	, ,		
1	96.5	./	64.5	~		.026	, ( 50		
272	45 3	-	650	-	. 2 2 3	325			
	95 1		151	<b>ć</b> -	. 222		.030		
2.23	96.0	المراجعة المراجعة	66 0		-021	.226			
	26.1	-/	52.1	-	1023	100	046		
274	84.6	ン	54.0		. 823	.00 ×			11 Hay Sismonnie
	111	1	51.5		5 C C 3	3	1046		
275	23.5	٠.	53.5	٠	.224	,323			W. Har SIMDERAM
	1.5.7	-	-53.4	<u>.</u>	0025	024	. 649		
276	ξ. ξ. ξ.	- ن	566	<u> </u>	6	1025			
	55 4		65.4	خــ	1120	2 %	.054		
277	162.3		72.3	<u>ن</u> ـــ	7	.031			
	158.9	200	75.9	_:-	.628	030	,659		
278	110.0	2.	84.0	۷	JL 62 3				
	112.3	ت	82.3		1020	1, 0,5 6	.000		
2 79	166.10	<u>.</u>	16.1	<u>-</u>					No PERFORANCE
<u> </u>	479.72	<u></u>	69.1	<u></u> .	1235	1.03	1.055		
280	92.5	<u>-</u>	62.5	2,250	-:	.038	ļ		1 .
<u> </u>	27.6	2.00	57.6	C	2026	026	.032		
291	6226	<u>-</u>	52-8		0000	1			
ļ	76.2	مت	50.2	-	7	2 2 2	-046		ļ
267	78.0	۲	1 4 3		1.023	-0-1			
<del>                                     </del>	76.0	-	450	۷	.023		.04.3		·
283	73.5		-/3.8	¢	7	.019			
1	7/4	-	0.1.9	-	7	.019	1		
284	76 6		9.C. C	<b>-</b>		10/0			
20	£ 8.7	<u>-</u> .	36.7			<del> </del>	. 5.37		
245	67.5	4	3/5	٠		017	340		
256	(6,5	<del> </del>	36.5	<u> </u>		T			
-	66.12		36.2			0016			
20%	66.1	i.	36.1	-		.016			
	653	2	3 6 3			1	.0+3		
285	66.7		5007	<u></u>		1016			
1	6 2-1		37.1		+	<del></del>	,005		,
289	69.0		38.0		027		***	<u> </u>	
	-,,,		, t . f.	<u> </u>					

BRIGADA SISMOLOGICA PRS - 5

ECCIONES ESTATICAS

AREA PLATAFORMA TUXPAN

P. R. C.

LINEA No. 515-R RUMBO No - 5

(2) P. T.	(3) ELEV.	(4) PROF. (H)	(5) E-E <sub>R</sub> -H-	(6) V	(7) t.v.	(8) T <sub>P T</sub>	( ) T. T <sub>E</sub>	(10) Vo.	(11) OBSERVACIONES
	69.7	30	39.7	2,250	024	.017	.041		
290	73.3		43.3	` ن	0021	.019			
13	81.3	ن	51.3	ث	.021	.0-3	.044		
14	93.7	سن ا	63-7	ب	,021	350.	2046		
				-					
15	85.3	<u></u>	55.3	-	.221	. 525	.096		
			77						
16	64.5	ست	3%5	-	.021	.018	.534		
, ,	₹3,€	L-	= , .	i-	.021	.024	,045		
/7	(3,0		53.8		1	17	7.2 7.3		
18	94.8		64.8	<u></u>	.021	.014	, 050		
	1,,,,	<u> </u>							
19	99.4		99.4	2,200	.021	.032	053		
									•
20	105.5	-	1055		150.	. 0.34	. '5 3		
21	110.8		110,8		.021	.037	.059		
					ļ				
22	121.2		121.2	<u></u>	221	. 041	362		
	ļ			<del> </del>	<del> </del>	<b></b>	1		
2.3	126.8	<u>-</u>	126.8	-	,32/	,04.5	.0€5		
		-	13	<u> </u>	-		-		
24	134.9		134.9	-	.621	0048	.069		
	<del> </del>	ļ	<del>                                     </del>		ļ				
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		<del> </del>	<del> </del>	1	<del> </del>	<del>                                     </del>			
			<del>                                     </del>		1		t		
			<del>                                     </del>	<del> </del>	1	<del> </del>			
			1		1				
									-
		ļ —			1				
							1		
						<u> </u>	ļ		
		ļ			1	-			
		<b></b>	1			ļ	ļ		
	1				i	5	I	11	

HOJA No. 3

partir de la curva de registros de Velocidades. Se presentará además un gráfico que ilustra los parámetros que se van calculando.

## TABULACION DE CORRECCIONES ESTATICAS .- (Fig. Nº6)

Con los datos del "Cálculos de las correcciones estáticas-(P.R.C.) procedemos a su tabulación, esto es obtener el valor de corrección para todas las 24 trazas, correspon dientes a cada punto de tiro en la línea que se disparó. Con el propósito de que en el laboratorio de procesado Mag nético con los datos tabulados procedan al arreglo de lascabezas (Galvanometros) del equipo para que de esta manera todos los puntos queden referidos al nivel de referencia -(N. del M.).

Como se ve en la hoja "Laboratorio de Procesado Magnético" tabulación de correcciones estáticas, se tienen:

Pt = Número de puntos de tiro (260 al 290)

Cintas Nº = Número de las cintas

To Max = Tiempo de corrección máxima (se busca la traza de mayor valor en cada punto de tiro).

Constante de Corrección = Son de rango de 50 en 50 milisegundos y depende de los valores de corrección de las tra zas, esto se debe a que el equipo de procesado es manual debido a los frecuentes cambios de valores que hay que introducir en la cabeza del equipo, de donde que acotando su rango (mediante constantes de correcciones) es más fácil su maniobrabilidad.

Entonces de la hoja "Cálculo de correcciones estáticas" y recordando que lo que se trata es referir los puntos de ti ro y sus velocidades al nivel de referencia así como la su ma de reflejos obtenidos de los horizontes reflextores, se procede al cálculo y tabulación de los valores de las trazas en cada punto de tiro. Para lo cual, en el caso del -Pt 260 traza  $1 = \text{Tpt}_{260} + (\text{T.Te})$ 

$$= 0.35 + 0.53 = 0.88$$

Con este valor se podrá usar una constante de corrección de 50 6 100. Vamos a escojer 50, entonces:

Traza 1 = 50 - 88 = -38

En el caso de 100 sería:

Traza 1 = 100 - 88 = +12

SUPTCIA. GRAL. DE EXPLORACION DTTO. POZA RICA

# LABORATORIO DE PROCESADO MAGNETICO

### TABULACION DE CORRECCIONES ESTATICAS

LINEAL DIST. ENTRE P. T. 60 m LEY DE VELOCIDAD U = 2350.600.65 PLATAFORMA TUXPAN COm DEDUCIDA DEL Res CHICONES AFT & DIST. ENTRE ESTACAS M TI HUATERN - CASONES DIST. ENTRE DETECTORES # 2000 FILTROS DE GRABACION // - 1/2 DETECTORES POR GRUPO 12 2 FILTROS DE REPRODUCCION / - 45 115 - R CARGA MEDIA / 7.5 MEZCLADO /// DETIRO SIMETRICO VEL. DE LA CAMARA & 10-0/500 PROF. MEDIA 32 m. NIVEL DE REFERENCIA N. M. TRAZAS POR PULGADA / 2 EL TENDIDO 1380 mm. FECHA CONTRATISTA SW 271 272 273 274 275 276 277 298 279 280 281 120057 120556 120055 120050 120053 120552 120551 120380 120 349 138 15 5085 5083 5088 5091 t.096 r. 091 ್,ಎ∺÷ F. 3 68 5.05 76 00 4680 5080 5080 -080 -080 -080 T- ... -0.00 100 E CORRECCION 7. 636 JUBA (41 , UBF 227, UF 6.21 19 2 0 35 040 0 30 018 2019 018 . ( 20 119 118 3 037.037.621 319 116 014 .023.03 4 0 24 023 0 22 016 012 013 022 .02 0 26 5 0 20 1324 3 19 2012 2011 216 c 22 · (200 6131 1025 0 15 6 0 3/ JO2.11 010,014,016 0 26 036 01. 024 7 018,017 12014 .014 .014 1031 024 102 .036 8 014 1016 017 750 1810. 410. 1 3/ .027 9 013 019 017 2018,023,025 .0 27.0.37 10 0 11 2019 0 21 -023 -023 021 027,035 ·/337 13 - 11 023 .021 .023 .019 16 16 . 221 24 C 12 1020 .025 .0 26 .019 .014 .024 .8 35 10 45 13 .025,028,022,019 .022 ,029 1 5.0 646 14 1025 024 022 022 027 034 121 24 041 15 1021 021 025 027 . 0.32 835 A 36 6.75 126 61 .033 030 .033 .032 16 .02/2027 030 1032 110 ્ *⊋ઈ* | 17 ·024 032 035 033 028 027 0.15 327 5 29  $U^{!}$ 18 026.006 150. 0 29,637.036,028,025 1.17 19 10 34 ,038 ,031 ,025 ,019 018 1:11 123 023 20 ·0 35 .0 33 .028 .079 .0 16 .017 018 .036 616 . 621 21 030.030.022.016.015 023 1012 031 030 22 027-024 019 015 010 015 025 024 1.14 23 -021 JZ11018 010013 .C/9 -C24 600 S 6 31

1018 1020 1013 1013 1177

24

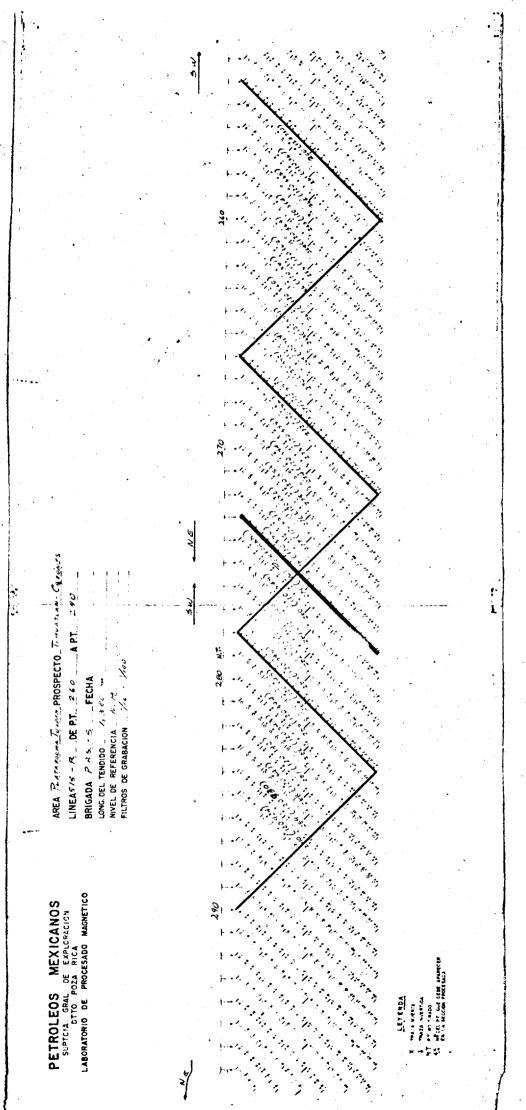
CALCULO		

SUPERINTENDENCIA GRAL. DE EXPLORACION DE POZA RICA

# DEPARTAMENTO GEOFISICO

# LABORATORIO DE PROCESADO MAGNETICO

<b>DE</b> N No	FECHA	ANEXO AL OFICIO
No:- 515 - R	Del P. T. No	
na de TiroP. R	· C .	GRABACION DE CAMPO  _Multiplicidad en el Tiro
de Proc. <u>/20</u> por Pulgadas ntación <u>AREA</u> V.	"Mezclado 1/66 A.14. 12 12 12 13 13 10.6 + 0.65	PARA PROCESADO  NO C. A. G. MEDIO  Filtro de Rep. 1/20 - 1/45  Escala Vertical 6. 4 Pulg./Seg.  Nivel de Referencia: N. M.  3 Z  # 2
	ABULACIÓN	AL QUE SE ENVIA  DE CORRECCIONES ESTATICAS  ESTATICAS.
T 279 No		BSERVACIONES
LO:		RECIBIO:



La constante de corrección se la escoje según la convenien cia del calculista. Y de ésta misma forma se procede para todas las trazas del Pt. solo que para simplificar trabajo se emplea una hoja (anexa) perforada, para las columnas - Tpt y TTe, y que son para sumar sin confusión el Tpt de ca da punto de tiro con el T.Te de todas las trazas.

Para el Método P.R.C. y para ahorrar tiempo en el cálculode los datos a tabular, se pueden llenar las columnas de los próximos Pt con los datos de las anteriores en diago nal esto es:

Para el caso del Pt 261

Traza 1 = Tpt 261 + (T.Te) = Traza 2 del Tpt 260

Traza 2 del Pt 261 = Traza 3 del Pt<sub>260</sub>

y as1 sucesivamente

Entonces al laboratorio de Procesado Magnético se envía: La hoja de correcciones estáticas P.R.C. (Fig.Nº5) La hoja de Tabulación de correcciones estáticas (Fig.Nº6) La hoja de Datos para el laboratorio (Fig. Nº 7) La gráfica de lozalizaciones de P.T. trazas muertas, tra zas invertidas. (Fig. Nº8)

Aplicación de las Correcciones. La mayor parte de los aparatos para el registro magnético que se emplean en el campo tiene cabeza fija, (Galvanómetro) (bobina con nucleo magnético que al aplicarle una F.E.M. genera un campo que a su vez aplicadas a un óxido de hierro de la cinta que son partículas magnéticas, ese campo orienta las partículas magnéticas de acuerdo con el pulso recibido).

(Galvanómetro es un medidor de corriente, consta de una bobina que so exita con la T de corriente. Simvo para los -

bina que se exita con la I de corriente. Sirve para los - monitores y reproducciones a partir de la cinta magnética).

Pero existen algunos tipos que las tienen ajustables; lascuales pueden desplazarse, para introducir las correcciones por elevación e intemperismo y al mismo tiempo tener un mo vimiento variable a lo largo de la cinta para introducir una corrección variable con el tiempo a fin de efectuar la . corrección por tendido de los detectores.

La precisión con que se puede desplazar la cabeza magnéti-

ca es generalmente de 1 milésimo de segundo y la distancia que recorre para introducir una corrección de esa magnitud varía con la velocidad de la cinta, generalmente de 0.00036 a 0.00075 pulgadas.

Este tipo de equipo registrador se emplea poco en operaciones de campo principalmente porque requiere un mantenimien to y revisión más cuidadoso para mantener el alineamientode la cabeza, pero se emplea frecuentemente en las oficionas en las que se hacen trabajos de interpretación y de proceso de los registros de Campo. (Fig. Nº 9-A).

Las correcciones por elevación, intemperísmo y profundidad de tiro; sor llamadas en los EEUU correcciones estáticas, que son constantes para todos los reflejos, se hacen desplazando la cabeza mediante un tornillo micrométrico.

El valor de la suma de las correcciones de elevación y de intemperísmo que puede aplicarse es de 0.150 segundos.

#### -PROCESAMILNTO

Correcciones Dinámicas. La corrección por tendido de cables y que corresponde al sobretiempo, debido al efecto de distancia, siendo función de la Ley de Velocidades y por consiguiente del Tiempo de Reflejo, llamada en EEUU Correcciones Dinámicas, se hace de diferentes maneras y una de las maneras más comunes es empleando una excéntrica que corta para la función t - At del área, formando t en valores angulares y At en radios variables (Fig. Nº 9-B) y debido a que en el Equipo de Procesado se aplica la siguien te ecuación:

 $t = \sqrt{\frac{x^2}{v_m^2} - To^2} - To$ 

en la que: To = Tiempo de reflejo debido al efecto de distancia.

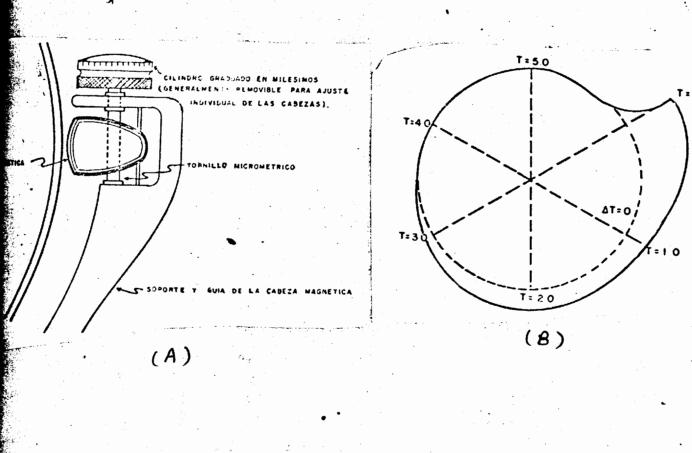
z = Profundidad del reflector

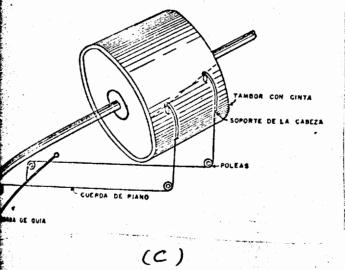
x = Distancia al detector

V<sub>m</sub> = Velocidad media hasta el reflector

Δt = Sobretiempo debido al efecto de distancia

Esta excentrica que se mueve con la misma velocidad angu-





PRECCION REAL DE AT

(0)

lar del tambor, mueve a las cabezas a lo largo del tambor por medio do un mecanismo (Fig. Nº9-6)

Como puede verse en la Fig. citada anteriormente, el desplazamiento de la cabeza corrige solamente en forma aproximada el  $\,$  t correspondiente al tendido, puesto que aplica una variación lineal entre los detectores extremos, en lugar de aplicar una curva, que es la forma que tiene lavariación. (Fig.  $N^29$  D)

El error que se introduce por la diferencia entre el va - lor real y la corrección aplicada es generalmente adecua- do para obtener un buen alineamiento de los reflejos, aún para el caso de pequeños tiempos de reflejos.

En la práctica se emplea además otros mecanísmos para a - plicar la variación \( \Delta \) t por tendido, pero ni principios ni limitaciones son semejantes a todos los aparatos de registros, y solamente en los equipos de procesos para ofici - nas centrales se emplean sistemas que se prestan a utilizar, si es necesario, un proceso más exacto.

En general, el valor máximo de corrección por tendido que se puede aplicar en los equipos registradores es del or - den de 150 milisegundos con una velocidad de 200 a 400 milisegundos/segundos (Debido a la escala del papel de Grabación y reproducción que es en milisegundos).

Una vez procesados, esto es corregidas estáticas y dinámicamente a su vez que sumados los reflejos mediante dispositivos electrónicos (tambores con galvanómetros), se obtienen las hojas de secciones correspondientes a las líneas levantadas, estas secciones son presentadas en "áreas variables" (Figs.#10 y 11) Comunmente para mayor facilidad de interpretación, aunque despues esas secciones, fotografiados, van a ser nuevamente procesados para filtrar frecuencias y eliminar ruidos mediante procesamientos por computadoras y con rayo lazer; y luego a su interpretación.

Nota. Las Figs. 10 y 11 no corresponden a los tiros 260 a . 290. La Fig. 10 corresponde a un apilamiento de 1.200 % La Fig. 11 corresponde a un apilamiento de 600%

### INTERPRETACION

Una vez obtenidas las secciones (Procesadas y presenta -

DATOS DE PR

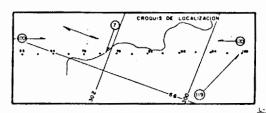
525·R

NE

INEA Nº 120

#### ONA NORTE

LUNA	NONIE		
15.45	PUNTO DE REFL	EJO COMUN VER	SION No 1
MD [GEOFISICA]	DATOS DE GRABACION EQUIPO GA -33 PMR -20 FILTROS 1/20-1/90 CA 6 LENTO	DATOS DE REPRODUCC EQUIPA GRC - 1016 FILTROS ANTES DE APILAR 1/20-1/41 DESPUES DE APILAR 1/20-1/41	DESVANECEDON
rebaja para	DATOS DE CAMPO	C A G ANTES DE APILAR FUERA DESPUÉS DE APILAR FUERA MEZCLA SIN	
PEMEX	ESPACIAMILATO DETECTORES POP IPAIA 12	APICAMIENTO 500 % POZO DE CONTROL CHAMPAYAN Nº LEY V: 1758 03 41579 Z	2 - IV - 20
TRABAJO DE O	FECHA ENERO 1970		



SE

-21

das en áreas variables). Se pasan en éstas, los datos de los Pozos Profundos Perforados en esa área (datos de Geología de Subsuelo y Perfilajes de Pozos) así como los informes de Geología Superficial. Se procede luego a se guir los reflejos alineados y podrá verse las estructuras del Subsuelo.

Los contactos de Discordancias, fallas y contactos entreformaciones sin la ayuda de los registros de Pozos son un tanto difíciles de establecer ya que la longitud media de onda de una reflexión tal como se observaría en un registro sería de unos 92 mts.

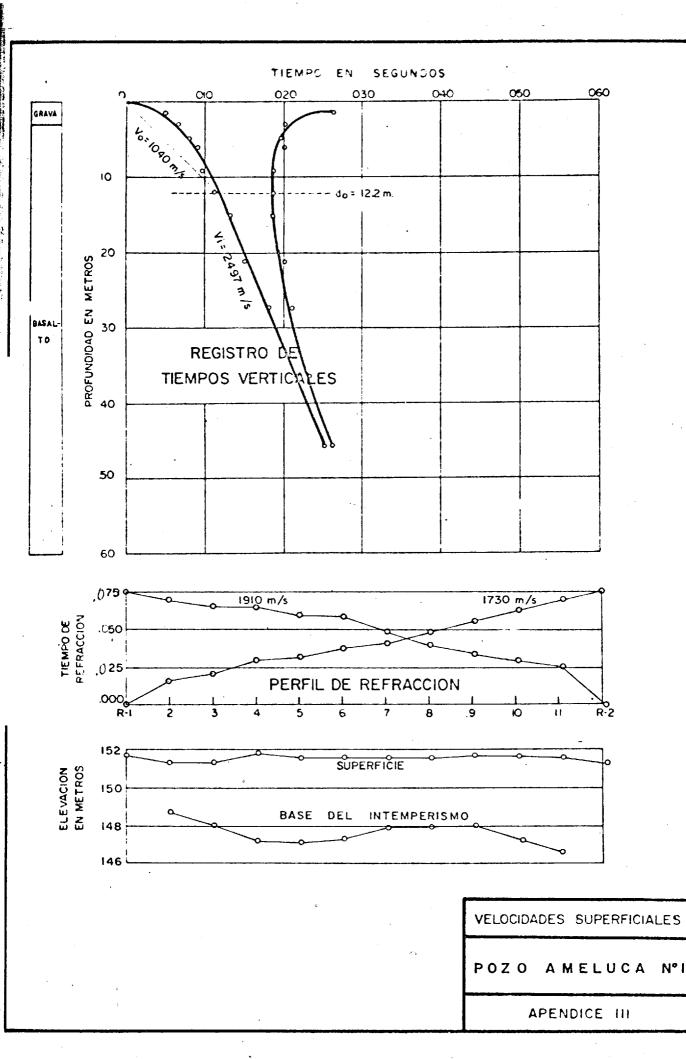
#### II.- 5.- ANEXOS

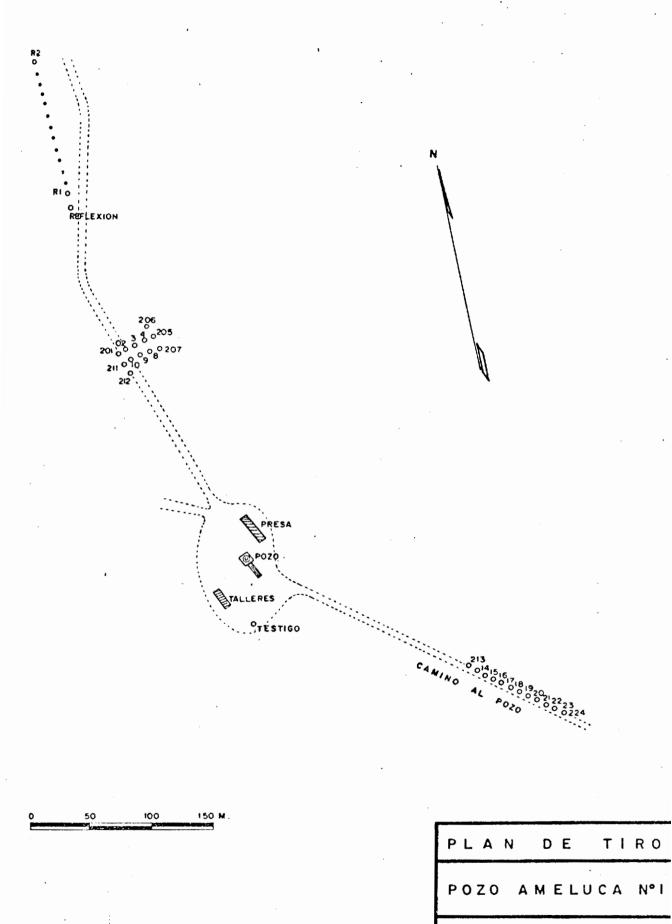
Determinación de Velocidades Elásticas
Para el Pozo Ameluca N\$1

- A.- <u>Velocidades Superficiales</u>.- (Gráfica en una sola hoja) (Fig.Nº12)
  - a) Por Registro Superficial
  - b) Por Perfil Corto de Refracción

#### B.- <u>Velocidades</u> <u>del</u> <u>Subsuelo</u>

- a) Por Pozo Profundo (8 hojas de Cálculo y Gráficas ) (Figs. Nº 13 20)
- b) Por Perfil de Velocidades (2 hojas de Sistema de tiro y de Resultados Obtenidos). (Figs Nº 21 y 22)

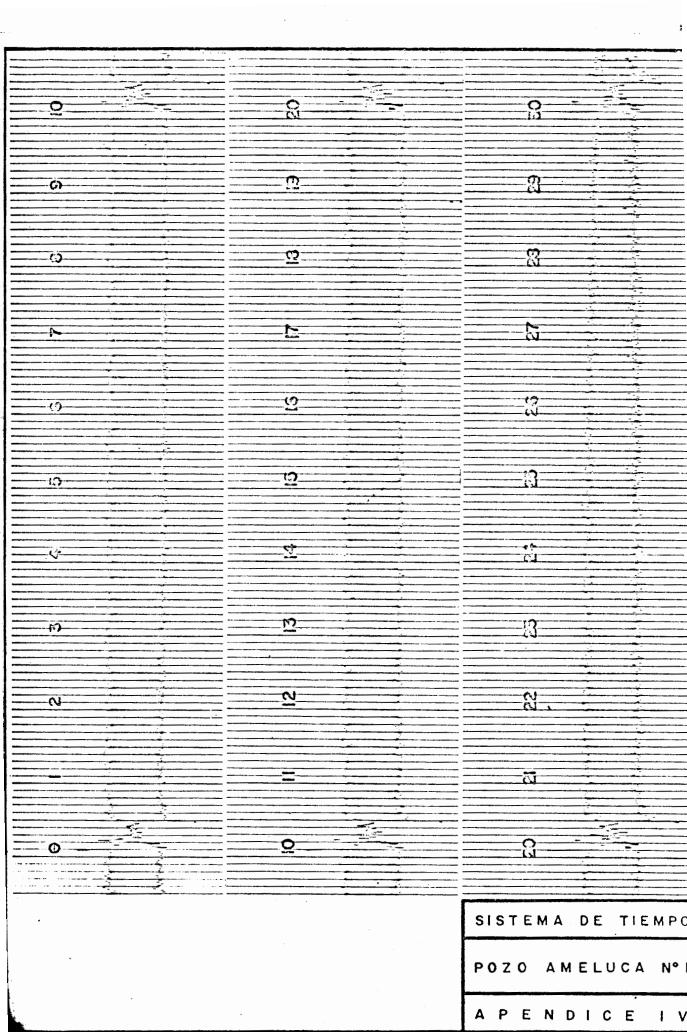




APENDI

C .E

11



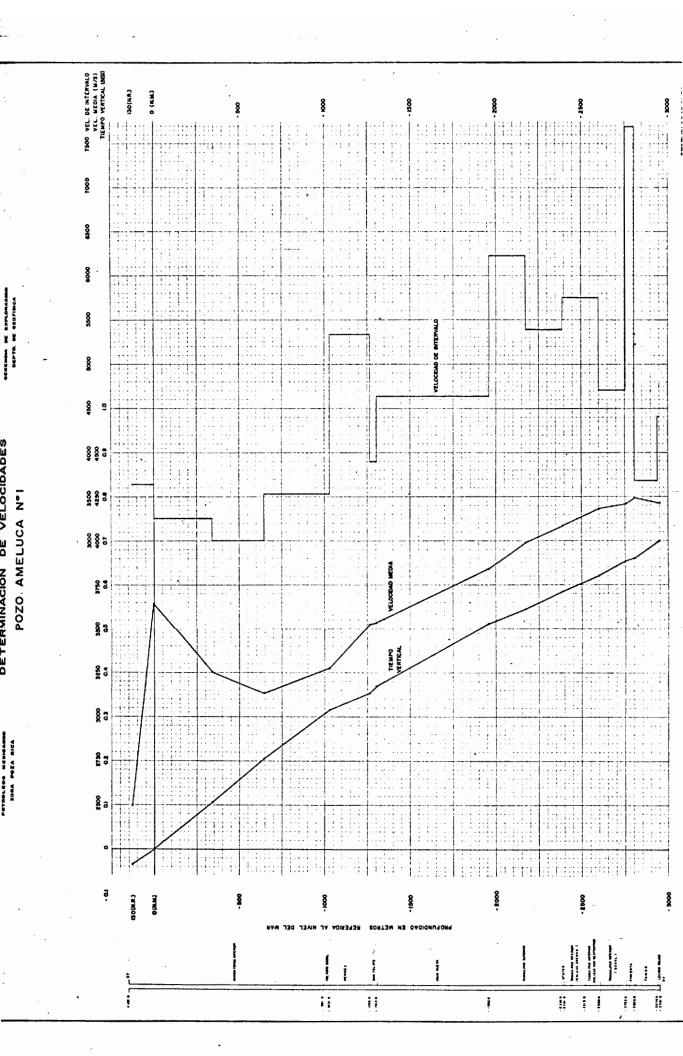
DETERMINACION DE VELOCIDADES	🖵	DETERMINACION DE VELOCIDADES	
FOZO AMELICA No. 1 Sinnayana ha. 1. Fore de l'intele and Corestant No. 11. La Orn. 11. La A. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2.	\$\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	POZO AMELUCA NO.1  Stanting on C.1. Free or Turke 20  England of Dr. Libra Opt. Libra  England of Dr. Libra Opt. Libra  12 pp. come of 1897	
DETERMINATION DE VELOCIDADES POZO AMELICA No. 1  SANCOLTA NO.	*** **** **** **** **** **** **** **** ****	DETERMINACION DE VELOCIDADES POZO AMELLICA No. 1 SHEESTERM N	
DETERMINATION DE VELOCIDADES POZO AMELICA NO I BIRRETA DE DES DES CONTRETA DE		DETERMINATION DE VELOCIDADES POZO AMELICA No. I Simprom No. A. Fore of riverall Guestia rep do la Alaba Den - 204_nn 12 of reve on no? British Post- 204_nn 13 of reve on no? British Post- 204_nn 14 of reve on no. British Post- 204_nn 15 of reve on no. British Post- 204_nn 16 of reve on no. British Post- 204_nn 17 of reve on no. British Post- 204_nn 18 of reve on no.	*** **** **** ***** ***** ***** ***** ****
DETERMINACION DE VELOCIDADES POZO AMELICA NO I SURRITARA DO LA LA DETERMINACIA ESTREMINACIONI DE LA DETERMINACIA ESTREMINACIONI DE LA DETERMINACIA ESTREMINACIONI DE LA DETERMINACIONI DEL DETERMINACIONI DEL DETERMINACIONI DEL DETERMINACIONI DE LA DETERMINACIONI DE LA DETERMINACIONI DEL DETERMINACIONI DELLA DEL DETERMINACIONI DEL DETERMINACIONI DEL DETERMINACIONI DELLA DEL		DETERMINACION DE VELOCIDADES POZO AMELLICA NO. I Sumitima In	200
PETERMINACION DE VELOCIDADES POZO AMELICA NO 1 Signatura de A-fres de Tries de 100 100 100 100 100 100 100 100 100 10		POTERNINGON DE VELDODADES POZO AMELICA NO I SINUIGEM IN LE PRE SET TRE NA ALL CORTAL DE QUINALA PRE ACALA TO AMELICA NO I SINUIGEM IN LE PRE SET ACALA TO AMELICA NO I SINUICE NO INCLUIR NO INCLUIR NO I SINUICE NO INCLUIR NO I	
DETERNANCION DEVELOCIDADES POZO AMELICA No. I Sapasigne No. LL. Paris of Tico No. LL. Curs. LM Rp. Do. ALLIA, Der. 1884 22 oc men et est.			
DETERMINATION DEVELOCIONDES POZO AMELICA No. 1 Successa de outre des 110 de 120	AMELICA DE VELOCIDADES  O AMELICA No.1  Property of the control of	DETERMINATION DE VELOGOAGES POZO AMELLICA NO I Hanayera Na. 14. Pare și Trans, dis Corșe 14 np Dr. 414. n Dr. 414. n Il re vere en set I prișes Pris - 1	

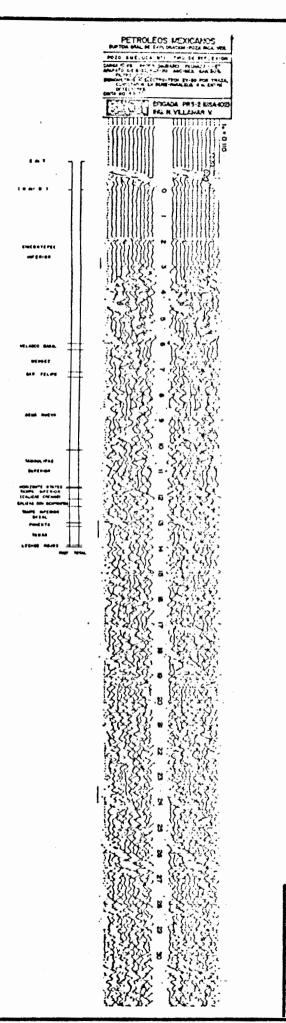
**( )** 

DETERMINACION DE VELOCIDADES		
POZO AMELLICA No. I		
Separations be all bein de free fin 211		
12 to news to rite!		
		2
	1	
, DETERMINACION DE VELOCIDADES	POZO ANELICA NO.	
POZO AMELUCA No I	<b> </b> }:	
Standgrand No. 124.2 m 00m - 1256. m	115 117	
194 manuary 18 12	900	
	888	
I DETERMINACION DE VELOCIDADES		
0.20		The state of the s
Corner Day Dr. Links Don. 1222.0		
15 to make 40 15	6	0,0
	9	
DETERMINACION DEVELOCIDADES	83	
POZO AMELUCA No.1	111	
Samparana No. Lad Pose de Trie No BM. Core and Na Core		
12 te anura de 166º   Bi 4500 PRS-2		<b>7</b> ,
	3	
DETERMINACION DE VELOCIDADES	ž.	•
POZO AMELUCA No.1		
Summaryum Ne. Lin. Pore de Trie No 143.		
22 de pages de 1967   Brigable PRS-7		
DETERMINACION DE VELOCIDADES		
Strations of TE Pale of Strake.		
Carga Land On Male Bone Miller	***************************************	7
	_	800
DETERMINACION DE VELOCIDADES	DETE	100
FOZO AMELUCA No. I		
Signagions No. Al., Pade de Tira Na., Malling Congress, Marge Der Gallen Dem General and Martin Congress, Ma		
7-54-45-4 Print 1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-	)    -	

_	_									 	<del></del>					 			-	 										 	
	DETERMINACION DE VELOCIDADES	POZO AKELUGA MA. 1	TO ALCOHOLOGICAL CONTRACTOR OF THE PROPERTY OF	Pario de Tres			T T T T T T T T T T T T T T T T T T T		ראס ספט ניסס פרס פרס פרס פרס פרס פרס פרס פרס פרס פ	 Calded de ses impalus	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	Defector W. C. L. L. L. B. DO - Way da	E. Eleacing de la mass doord	Alia salotided debolo de la copa de ralemperamo	Table of a to topo of marries and a family of table of proposition dead at plans de reference between del Par.	2) Simograme Me.	3 8	Trempo vertical an el posa de lui	N Destance	Profundidad dat detector baja et hivel del mar	Des Profusé-dad Ten i	15) Cos a Tambo vertical sourcemble del defector ex al note de priebo	5.56 Cleancide de la cargo con relación el revel de referen-	B	2	21) Vm. Valaciosti promade datda al nival de referencia. 22) d. Dgd. Diferencie antie tas profund dades (orrespondiantes e oce posiciomes.	del defector as at para de primabo. 231 GTGO Difference de trampata referent corregidas antes dos posticiente de desertos es a sero de articas		Ves Velocided promedie desde el risel de		: : : : : : : : : : : : : : : : : : : :
	DAT(	de Ademe	ES		941 742 1 (44) 4	1,44505,56904 0,0353 8,4 0,0034 0,0359	7364 6765 7544		481.2 0.41567 ,92552 0,1441 7.6 0,0030	783.1 0.27585 .96400 0.2429 9.5 0.0073	0,241) 773.6 3209 0.2054 3133	0.2546 10.0 0.0042	1031.6 124.1 1165.0 0.17154 200501 0.3528 4.3 0.0017 0.351	1390.5 0.14365,99901 0.394p -5.1 -0.0020 0.394p	1408.6 0.159021.96759 0.3989 13.0 0.2052 0.3928			0.5502 10.9 0.0044 0.5459	40.7 3314.3 0.10370.104667 0.5840 10.7 0.0043 0.5006		2532.7 0.09476, 99554 0.6262 10.7 0.0047 0.6219		41.4 2741.6] 0.093 27: 99587   0.68821 11.2   0.0012 0.6572   209.00.03635 5750		2854.4 0.06599 99783 0.6915 10.8	2594, 9, 0941, 1, 192551 0, 1945, 0, 1045, 0, 1045, 0, 1944, 9, 1944, 6, 1946	50,00,0065 7692	2938-6 121 - 4 7280. 1 0.003 KG1 90566 0.7368 11 - 5 0.0036 0.7722	0,000449,99678 0,7296 13,9 0,0056	11 0117.0 259523.09523 0.7400 L	
1 1	PETROLEOS MEXICANOS	DERENCIA DE EXPLORACION  PONA POZA PICA VER CIA CONT GEOEXPLORADIONES, S.A.	D A T O S		States. Page Ct 141 1747 K Dgm T 169 169 169 169 169 169 169 169 169 169	213 159.7 21.3 14 TO 200 156,4 0,069 B	2 202 152.4 154 14 07 200 156.4 0.068 B 0	Chicante. 7 214 167.7 21.3 14 72 208 500.0 0.158 B 347.6 1	A 203 152. 15.2 15 93 200 570,00,156 B 345.6	- 5 215 160-3 21.7 14 74 216 800.0 0.252 B 643.6	0.00	21.7 12 78 224 1188.0 0.361 B	9 224 352,4 18,7 14 92 200 1183,0 0,758 B 1031,6 1	Sar 9 205 152,7 27,4 15 91 200 1422,0 0.309 B 1265,6 124,9	12 10 216 151,1 19,2 14 69 224 1422.0 0.403 B	Acta 2: 445,0 0.414 B 1203.6 1	Charge. 13 210 152.9 15.2 15 90 191 2119.0 0.553 B 1962.6 1	Surerior 14 219 162.2 21.1 15 83 248 2119.0 0.554 B 1962.6 1.	Tempe.Sup. 15 219 162.5 21.3 17 92 240 2770.010.569 B 2173.6 140.7	209 152,8 15,2 14 80 191 2548,0 0,625 B	C. Strang 17 219 162.5 21.3 17 82 240 2549.0 0.629 R 2391.6 140.7	200000000000000000000000000000000000000	£		191 2910.0 0.697 B	10 27 /112 01304 713	Zatán 27 222 162.7 21.7 15 19 272 2960.0 0.704 D 2631.6 14	12500s 27 224 162.9 21.7 12 92 289 3395.0 0.140 B 2938.61	29 219 162. 18.7 15 65 248 3095.0 0.742 8	dad 2013 25 212 152.8 15.2 14 83 132 3109.0 0.740 R 2951.6111.	

.





POZO AMELUCA Nº

APENDICE VI

```
D05
                                        006
                                              007
                                                   008
                                                         009
                                                                                                                    007
                     003
                           004
                                                                                                          005 006
                                                                                                                          008
     nnn
          nnı
                002
                                                                             000 001 002 003 004
     478
          479
                      482
                           484
                                   485
                                        487
                                              488
                                                   490
                                                         491
                                                                            1680 1682 1685 1687 1689
                                                                                                          1692 1694 1696 1698 170
.30
                                                                       .90
                           499
                                   500
                                        502
                                              503
                                                   505
                                                         506
                                                                                                          1715 1717 1719 1722 172
.31
     493
          494
                496
                      497
                                                                       . 91
                                                                            1703 1705 1708 1710 1712
                                              518
                                                         521
                                                                       .92
                                                                                                          1738 1740 1743 1745 174
     508
          509
                511
                     512
                           514
                                   515
                                        517
                                                   520
                                                                           1726 1729 1731 1733 1736
. 32
                      527
                           529
                                   530
                                        532
                                              533
                                                   535
                                                         536
                                                                       .93
                                                                           · 1750 1752 1754 1756 1759
                                                                                                          1761 1763 1766 1768 177
.33
     523
          524
                526
     538
          539
                541
                                   545
                                        547
                                              548
                                                   550
                                                         551
                                                                       .94
                                                                             1773 1775 1777 1780 1782
                                                                                                          1784 1787 1789 1791 179
.34
                           559
                                   560
                                        562
                                              563
                                                   565
                                                         566
                                                                       .95
                                                                            1796 1798 1801 1803 1805
                                                                                                          1808 1810 1812 1814 181
.35
           554
                556
                      557
                                                   580
                                                         581
                                                                       .96
                                                                             1819 1821 1824 1826 1828
                                                                                                          1831 1833 1835 1838 184
.36
     568
          569
                571
                      572
                           574
                                   575
                                        577
                                              578
                           589
                                   590
                                        592
                                              593
                                                   595
                                                         596
                                                                       .97
                                                                             1842 1845 1847 1849 1852
                                                                                                          1854 1856 1859 1861 186
          584
                586
                      587
.37
     583
                                                                                                          1877 1879 1582 1584 189
                                                         611
                                                                       . 95
                                                                             1866 1868 1870 1872 1875
                                   605
                                        607
                                              608
                                                   610
. 38
     598
          599
                671
                      602
                           604
                616
                      617
                           619
                                   620
                                        622
                                              623
                                                   625
                                                         626
                                                                       . 99
                                                                             1889 1891 1893 1896 1898
                                                                                                          1900 1903 1905 1907 191
.39
      613
           614
.40
                                                         641
                                                                      1.00
                                                                            1912 1914 1917 1919 1921
                                                                                                          1924 1926 1929 1931 193
     628
           629
                631
                      632
                           634
                                   635
                                        637
                                              638
                                                   640
           644
.41
      643
                646
                      648
                           649
                                   651
                                        653
                                              655
                                                   656
                                                         65B
                                                                      1.01
                                                                            1935 1937 1940 1942 1944
                                                                                                          1947 1949 1951 1954 195
                           667
                                        671
                                              672
                                                   674
                                                         676
                                                                      1.02
                                                                             1958 1961 1963 1966 1969
                                                                                                          1972 1975 1979 1982 198
.42
     660
           662
                663
                      665
                                   669
          679
                681
                      683
                                   687
                                        688
                                              690
                                                   692
                                                         694
                                                                      1.03
                                                                            1988 1991 1994 1997 2000
                                                                                                          2003 2006 2010 2013 201
.43
     678
                           702
                                   704
                                        706
                                              708
                                                   710
                                                         711
                                                                      1.04
                                                                            2019 2022 2025 2028 2031
                                                                                                          2034 2037 2041 2044 204
                699
                      701
.44
     695
          697
                      718
                           720
                                   722
                                         724
                                              725
                                                    727
                                                         729
                                                                      1.05
                                                                            2050 2053 2056 2059 2062
                                                                                                          2065 2068 2072 2075 207
                717
.45
      713
           715
.46
                                   740
                                              743
                                                    745
                                                         747
                                                                      1.06
                                                                            2081 2084 2087 2090 2093
                                                                                                          2095 2100 2103 2106 210
      731
           733
                734
                      736
                           738
                                        741
      749
                752
.47
           750
                      754
                           756
                                   757
                                        759
                                              761
                                                   763
                                                         764
                                                                      1.07
                                                                            2112 2115 2118 2121 2124
                                                                                                          2127 2131 2134 2137 214
                                        777
                                                    780
                           773
                                   775
                                                         782
                                                                      1.08
                                                                            2143 2146 2149 2152 2155
                                                                                                          2158 2162 2165 2168 217
. 48
      766
           768
                770
                      772
                                              779
                      789
                           791
                                   793
                                         794
                                              796
                                                    798
                                                         600
                                                                      1.09
                                                                            2174 2177 2179 2182 2185
                                                                                                          2167 2190 2193 2196 219
-49
      784
           786
                788
                           809
                                              814
                                                    516
                                                         RIA
                                                                      1.10
                                                                            2201 2204 2206 2209 2212
                                                                                                          2214 2217 2220 2222 222
.50
      802
           803
                805
                      807
                                   811
                                         812
                R23
                      825
                           826
                                   828
                                        830
                                              632
                                                    834
                                                         835
                                                                      1.11
                                                                            2225
                                                                                 2231 2233 2236 2239
                                                                                                          2241 2244 2247 2249 225
.51
      819
           821
                                                                            2255 2257 2260 2263 2266
                                                                                                          2269 2271 2274 2276 2279
                                   846
                                        848
                                              850
                                                   851
                                                         853
                                                                      1.12
                           844
.52
      A37
           839
                841
                      842
                                                                                                          2295 2298 2300 2303 2307
.53
      855
          857
                658
                      RKD
                           862
                                   864
                                        865
                                              867
                                                   R69
                                                         B71
                                                                      1.13
                                                                            2292 2284 2287 2290 2292
           874
                876
                      878
                           RRO
                                   881
                                        883
                                              885
                                                    887
                                                         BBB
                                                                            2309 2311 2314 2317 2319
                                                                                                          2322 2325 2327 2330 233
.54
      873
                                                                      1.14
                           897
                                   899
                                        901
                                              903
                                                    904
                                                         906
                894
                      896
                                                                                                          2349 2352 2354 2357 2369
                                                                            2335 2338 2341 2344 2346
.55
      890
           892
                                                                      1.15
.56
      908
           910
                912
                      913
                           915
                                   917
                                        919
                                              920
                                                    922
                                                         924
                                                                      1.16
                                                                            2362 2365 2368 2370 2373
                                                                                                          2376 2379 2381 2384 2381
                929
                      931
                           933
                                   935
                                        936
                                              938
                                                   940
                                                         942
                                                                            2389 2392 2395 2398 2401
                                                                                                          2404 2407 2409 2412 2415
.57
      926
           921
                                              956
                                                    958
                                                         959
                                                                            2418 2421 2424 2427 2430
                                                                                                          2433 2436 2435 2441 244
      943
           945
                947
                      949
                           951
                                   952
                                        954
                                                                      1.18
.58
                      966
                                   970
                                        972
                                              974
                                                    975
                                                         977
                                                                      1.19
                                                                            2447 2450 2453 2456 2459
                                                                                                          2462 2465 2467 2479 247
      961
           963
                965
                           968
.59
                                                                                                          2491 2494 2496 2499 2500
           981
                                                                      1.20
                982
                      984
                                   988
                                         989
                                              991
                                                    993
                                                         995
                                                                            2476 2479 2482 2485 2488
.60
      979
           998 1000 1002 1004
                                  1005 1007 1009 1011 1013
                                                                      1.21
                                                                            2505 2508 2511 2514 2517
                                                                                                          2520 2523 2526 2528 253
.61
      997
                                                                            2534 2537 2540 2543 2546
                                                                                                          2549 2552 2555 2557 2569
                                  1023 1025 1027 1028 1030
                                                                      1.22
.62
    1014 1016 1018 1020 1021
                                                                                                          2578 2581 2584 2586 2589
                                                                            2563 2566 2569 2572 2575
.63
     1032 1035 1037 1040 1043
                                  1045 1048 1051 1053 1056
                                                                      1.23
                                                                            2592 2595 2598 2601 2603
                                                                                                          2606 2608 2610 2613 2619
     1059 1061 1064 1067 1069
                                  1072 1075 1077 1080 1083
                                                                      1.24
.64
     1085 1088 1090 1093 1096
                                                                                                          2629 2632 2634 2636 2639
.65
                                  1098 1101 1104 1106 1109
                                                                      1.25
                                                                            2617 2620 2622 2625 2627
                                  1125 1128 1130 1133 1136
                                                                            2641 2643 2646 2648 2650
                                                                                                          2653 2655 2657 2660 2662
.66
    1112 1114 1117 1120 1122
                                                                      1.26
                                                                                                          2676 2679 2681 2683 2686
     1138 1141 1144 1146 1149
                                  1152 1154 1157 1160 1162
                                                                      1.27
                                                                            2665
                                                                                 2667 2669 2672 2674
-67
                                                                            2688 2690 2693 2695 2698
                                                                                                          2700 2702 2705 2707 2701
.68
     1165 1168 1170 1173 1176
                                  1178 1181 1184 1186 1189
                                                                      1.28
                                                                            2712 2714 2716 2719 2721
                                                                                                          2723 2726 2728 2730 273
.69
     1192 1194 1197 1200 1202
                                  1205 1207 1210 1213 1215
                                                                      1.29
                                                                      1.30
                                                                                                          2747 2749 2752 2754 2759
,7n
                                                                            2735 2738 2740 2742 2745
     1218 1221 1223 1226 1229
                                  1231 1234 1237 1239 1242
                                                                                                          2781 2785 2789 2792 2796
                                  1258 1261 1263 1266 1268
                                                                            2762 2766 2769 2773 2777
     1245 1247 1250 1253 1255
                                                                      1.31
.71
                                                                                                          2911 2813 2815 2817 2819
                                  1279 1281 1283 1285 1287
                                                                      1.32
                                                                            2800 2804 2806 2808 2809
     1270 1272 1274 1276 1277
.72
                                  1298 1300 1302 1304 1306
                                                                      1.33
                                                                            2820 2822 2624 2826 2828
                                                                                                          2830 2831 2833 2835 283
     1289 1291 1293 1295 1296
.73
                                  1320 1323 1325 1327 1330
                                                                      1.34
                                                                            2839 2840 2842 2844 2846
                                                                                                          2848 2850 2851 2853 2855
     1309 1311 1313 1316 1318
.74
                                  1343 1346 1348 1350 1353
                                                                      1.35
                                                                            2857 2859 2861 2862 2864
                                                                                                          2866 2868 2870 2871 2873
.75
     1332 1334 1336 1339 1341
     1355 1357 1360 1362 1364
                                  1367 1369 1371 1374 1376
                                                                      1.36
                                                                            2875
                                                                                 2877 2879
                                                                                            2891 2882
                                                                                                          2884 2886 2888
                                                                                                                          2990 2597
.76
                                                                                                          2903 2904 2906 2908 2910
                                                                     1.37
                                                                            2893 2895 2897 2899 2901
                                  1390 1392 1394 1397 1399
     1378 1381 1383 1385 1388
.77
                                                                            2912 2913 2915 2917 2919
                                                                                                          2921 2923 2924 2926 2928
                                                                     1.38
     1401 1404 1406 1408 1411
                                  1413 1415 1418 1420 1422
                                                                     1.39
                                                                            2930 2932 2934 2935 2937
                                                                                                          2939 2941 2943 2945 2945
                                  1436 1439 1441 1443 1446
     1425 1427 1429 1432 1434
.79
                                                                      1.40
                                                                            2950 2952
     1448 1450 1453 1455 1457
                                  1459 1462 1464 1466 1469
                                  1483 1485 1487 1490 1492
     1471 1473 1476 1478 1480
.81
     1494 1497 1499 1501 1504
                                  1506 1508 1511 1513 1515
.82
                                   1529 1531 1534 1536 1538
     1517 1520 1522 1524 1527
.83
     1541 1543 1545 1548 1550
                                  1552 1555 1557 1559 1562
.84
                                   1575 1578 1590 1582 1585
     1564 1566 1569 1571 1573
.85
                                  1599 1601 1603 1606 1608
     1587 1589 1592 1594 1596
86
```

TABLA T-Z

POZO AMELUCA No.1

APENDICE

١x

N.R. = N.M.

1610 1613 1615 1617 1620

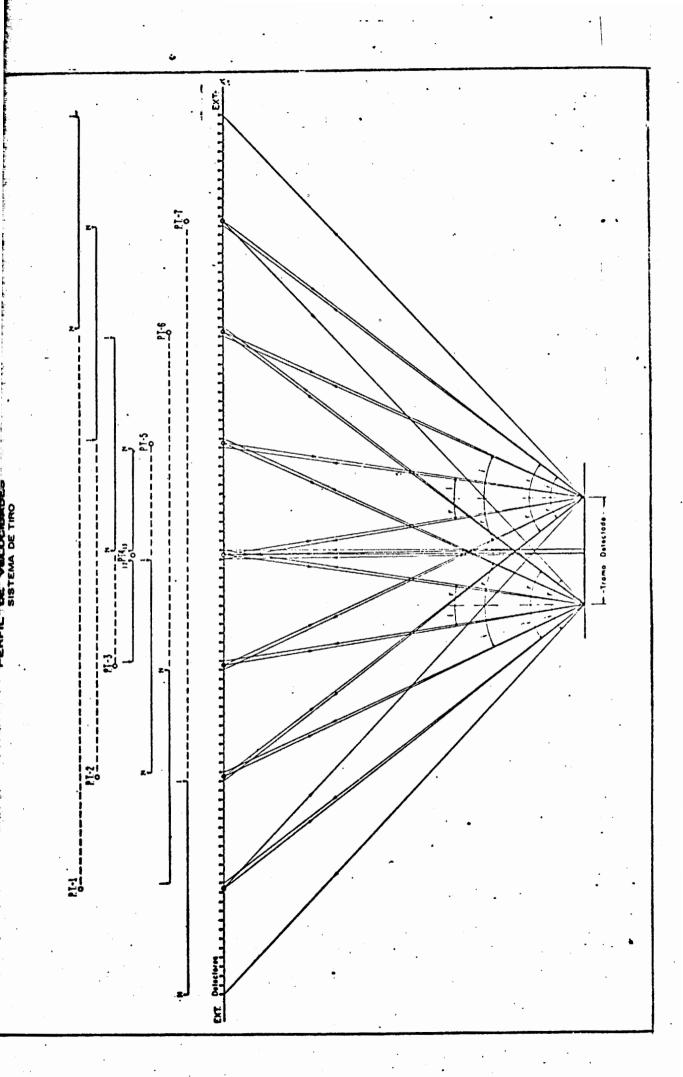
1633 1636 1638 1640 1643

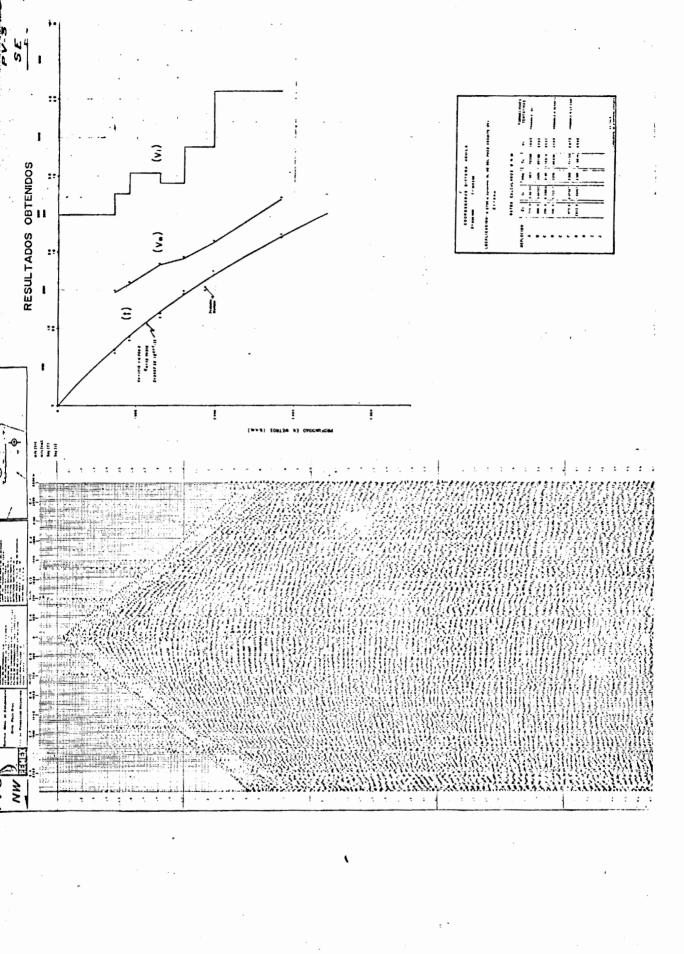
1657 1659 1661 1664 1666

.87

1622 1624 1627 1629 1631

1645 1647 1650 1652 1654 1668 1671 1673 1675 1678





# PROSPECCION ELECTRICA CAPITULO III

#### CAPITULO III

# PROSPECCION ELECTRICA

Aunque la prospección eléctrica se usa mucho más en exploraciones someras de metales y minerales proporcionando datos hasta profundidades de 300 a 460 mts. la acumulación de petroleo están fuera del alcance en profundidad de méto dos eléctricos y como el objetivo del presente trabajo esrelacionado con la búqueda de Hidrocarburos, creo que es conveniente referir su uso en el caso búsqueda de yacimien tos superficiales de gilsonita ó uintaite (grupo de las alfaltitas) que es un derivado de la metamorfosis del Petroleo (Punto de fusión más arriba = 230º F) color algo café al romperse color masivo = negro.

De entre los métodos eléctricos más usados: Método de Autopotencial

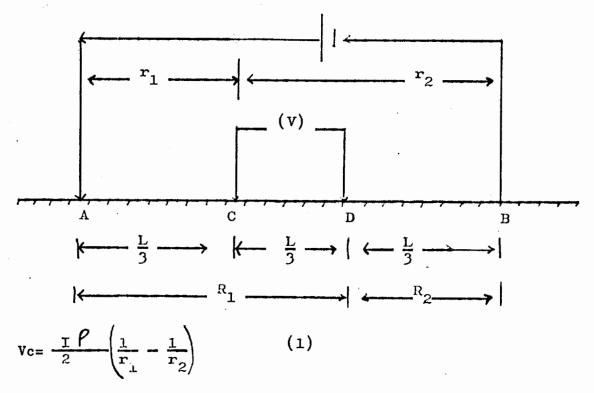
- " de Las Lineas equipotenciales
- " por Resistividad
- Método de los Campos Magnéticos

  " por corrientes telúricas Método Telúrico

  Nétodo Magnetotelúrico
- " por inducción y prospección electromagnética desde el aire.
- " de Polarización inducida.

Los métodos por corrientes telúricas son más usados en la prospección petrolera.

Pero para la búsqueda de gilsonita, el método que es másusado es el de <u>resistividad</u>, que requiere la medida de la "resistividad aparente", para comprender este concepto se supone un sólido Semi infinito con resistividad uniforme-P, supongamos que en este material se introduce una corriente I mediante eléctrodos situados en A y B, respectivamente, sobre su superficie. Supongamos también que elgradiente de Potencial asociado a esta corriente es medido entre otros dos eléctrodos C y D sobre la misma superficie. El Potencial en el eléctrodo C será:



en donde  $r_1$  es la distancia entre A y C;  $r_2$  es la distancia entre C y B.

El potencial en el eléctrodo D es:

$$Vd = \frac{I \rho}{2\pi} \left( \frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_2} \right)$$
 (2)

en donde  $\mathbf{R}_1$  es la distancia D a A y  $\mathbf{R}_2$  la distancia de D a B.

La diferencia de Potencial medida en un potenciómetro entre los eléctrodos C y D es  $V_c - V_d$ . Restando (2) de (1) y despejando P se tiene:

$$\rho = \frac{2\pi V}{T} \times \frac{1}{\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2} - \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}}$$

Si 
$$\frac{1}{a} = \frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2} - \frac{1}{R_1} + \frac{1}{R_2}$$

entonces: 
$$R = 2 \pi a V$$

La disposición de eléctrodos más usada es la de <u>Wenner</u> - en que cada eléctrodo de potencial está separado del - eléctrodo de corriente más próximo un tercio de la dis -

tancia existente entre los eléctrodos de corriente. Para esta disposición la expresión de la resistividad aparente se transforma en:

$$\frac{1}{a} = L(3 - \frac{3}{2} - \frac{3}{2} + 3) = 3L \qquad \hat{P} = \frac{2\pi L}{3} \quad \frac{V}{I}$$

$$\cdot \cdot \cdot a = \frac{L}{3}$$

Arreglo de los eléctrodos. - Se usa arreglo tetrapolar - en línea y simétrico (ligera variación Wenner) con respecto al centro del sondeo, usando los 2 eléctrodos extremos A-B como de corriente y los 2 eléctrodos intermedios M - N para medida del Potencial y cuyas separaciones mantienen una relación constante de L = 6 dónde L es igual a la distancia entre eléctrodos de corrienteges igual a la distancia entre eléctrodos de potencial. La profundidad de investigación se la programa dependien do de la profundidad a la que se supone que está el yacimiento. (Fig. Nº1)

Los trabajos más comunes que se hacen con la prospec - ción eléctrica, son secciones geoeléctricas y sondeos - verticales.

Voy a referir el caso de un yacimiento de gilsonita que está siendo explotado en Veracruz (Mex.) en el cual sejicieron secciones a profundidad constante observandose
3 profundidades teóricas (15m, 30m, y 45m), empleando lecturas sobre la superficie del terreno, con separacio
nes que variaron de 1 a 5 m, hasta completar la longi tud total de cada sección programada.

Para los sondeos verticales se empleó como centro del sondeo el punto central de las mesetas de alta resistividad mostradas en la sección ya que estas son consideradas como una zona de anomalías provocadas por la presencia en el subsuelo de la gilsonita.

Equipo Empleado. - El instrumento de medidas es total - mente transistorizado, marca "BISON" que tiene integra- do en una sola unidad los circuitos de corriente y medi

da, usando 540 Volts a 10 c.p.s. para la exitación artificial del terreno por estudiar dando la lectura digital de  $2\pi \frac{V}{T}$ 

Los eléctrodos tanto de corriente como de medida son de acero de forma cilindrica de aproximadamente 50 cm. delargo y 3 cms de diámetro.

El cable es del tipo monofásico del Nº14 con forro durapreno de alto impacto para uso rudo.

#### Calculo .-

Los valores de la resistividad aparente se calcularon - empleando la fórmula básica para una disposición de 4 - eléctrodos en línea a través de la fórmula:

$$\ell = (2 \pi \frac{V}{I})_{K}$$
 (ohms. metro)

siendo

$$K = \frac{N^2 - 1}{h} \cdot a$$

en donde:

$$N = \frac{L}{g} = 6$$

$$a = \frac{\pi}{2} = \frac{\frac{1}{6}}{2} = \frac{L}{12}$$

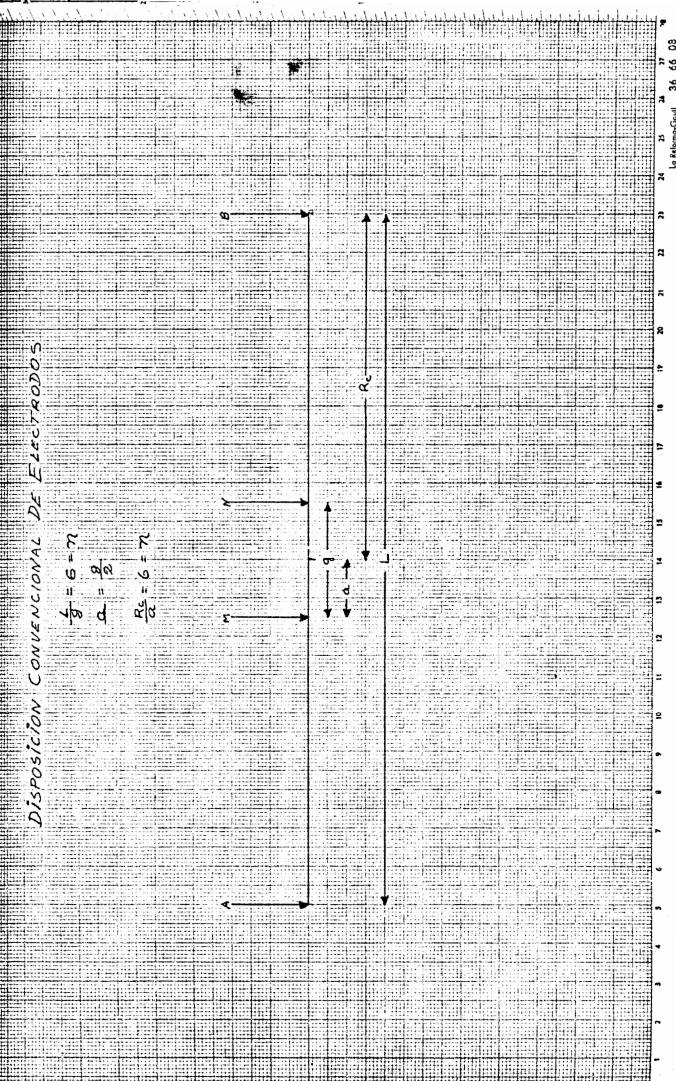
$$2 \pi \frac{V}{I} = Lectura del instrumento$$

#### Resultados . -

Veamos el caso de una sección y un sondeo vertical Esta línea tiene una longitud de 100 m (Ver Fig.Nº2 y 3) En esta sección se marca claramente una meseta de Anomalías entre las estaciones  $5^{l_1}$  y 59, la cual se ha interpretado como la zona de influencia de la gilsonita y sufractura asociada. Entre las estaciones 56 y 57 se observó un sondeo vertical (Ver Figs. Nº 3 y 4) el cual acusa desde los 5m de profundidad la presencia de un material de alta resistividad (70  $\Omega$  - M) que parece estar asociado con intercolaciones de materiales de menos resistividad, la cual se ha interpretado que pudiera corresponder a gilsonita alterada.

Por lo general las gráficas se representan en papel loga rítmico.

Secciones de Longitud de Linea que corresponde a una prolidad de investigación aparente. - (Esto es a 15m, a -

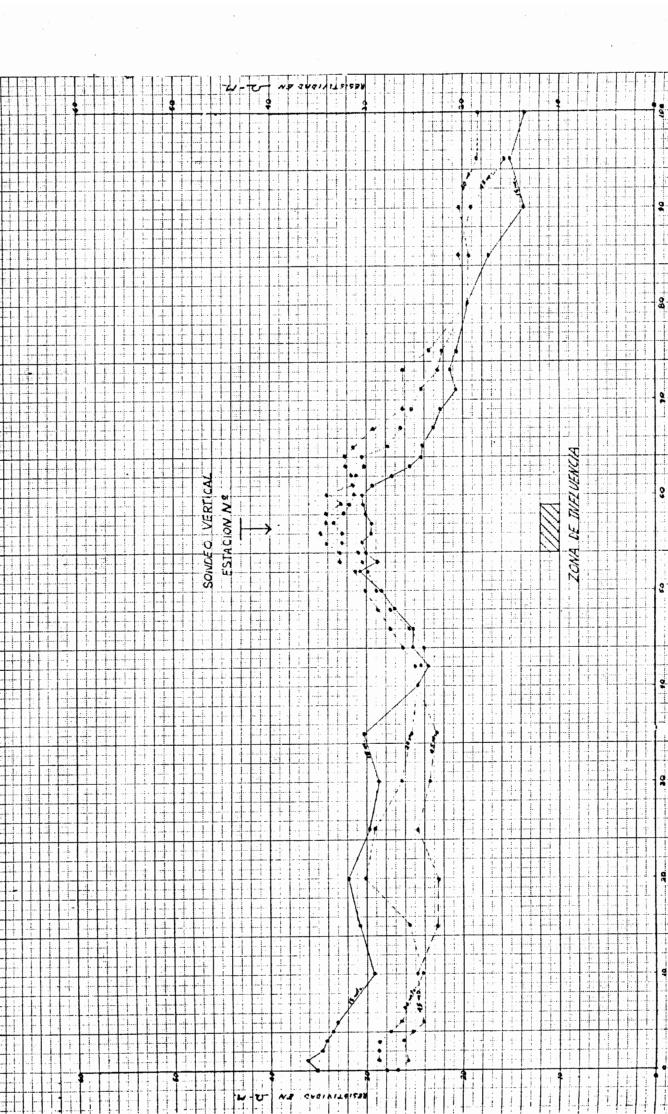


		COMPAÑÍA	De GEORISICA			
LUFAR			FOCNA:	i		
_CLIENTE:						
Seccion De	RESISTIVI	DAD Nº				-1-1
OBSERVO:	.   Marie	.1				
		, i . i . i				
		1.4			::	

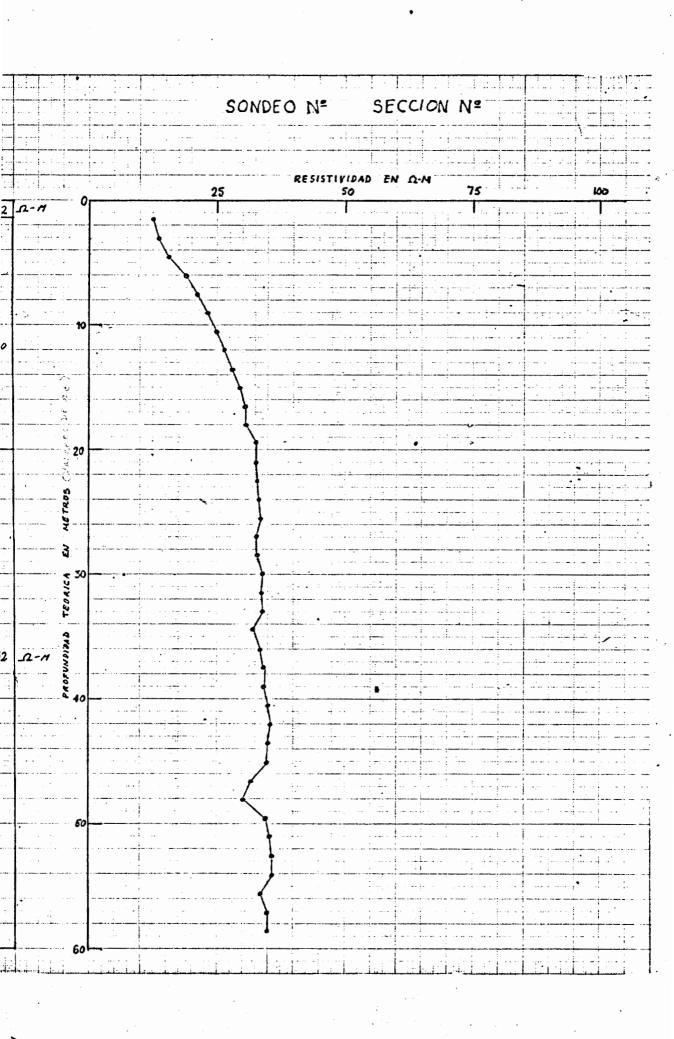
				.4		الم المالية	i	-
		RG = 15,	-1 K-218	12 = 30-	15. K. = 43.7	Me = 45 -	3. Kj = 65.5	-
-		a. s	2_5	W a,	= 5.0	V a	= 7.5	-,
_	EST.	LECTURA	P	LECTURA	تعر	LECTURA	- P	٠_
	Nº	2万兰	2-m	2114	2-m	217 4	-12 -m.	-
٠	0	1.62	35.3/6	0.64	27.968	0.41	24.855	
_	2	1.59	34. 188	9.4	28.842	0.39	26.545	_
-	3	1.57	34.226	0.66	28.842	210	26.200	
_	4	1.56	33.790	0.65	27.53/	0.39	25.545	_
	5	1.52	33.134	96/	24.657	a37	24.235	
_	10	1.35	29.430	6.57	24.909	0.38	24.890	_
_	15	1. 42 4	30.956	0.51	25.763	0.35	22,925	_
_	20	1.47	32.046	0.69	30.153	0.35	22. 125	_
_	_25	437	24.866	0.67	29.279	0.38	24.890	
_	30	1.33	28.994	0.67	26.657	0.36	23.580	
	35	1.43	_3/.174	_0.58	25.346	0.35	22.425	
	40	114	24.852	057	24.909	0.33	21.415	
	42	1. 01	23-762	0.54	24.472	a 30	24.890	_
	44	. 1.15	15.070	0.58	24.035	0.40	26.200	
-	:.46		25.070	0.59	25.783	0.42	27. 410-	
•	. 48	1 24	27.032	263	27.531	. 0.11	28.920	
	. 50	4 31	28.569	466	28.812	0.46	30-/30	_
-	52	141	30.738	0.67	29.279	248	3/2440	
-	53	. 1. 33	22994	270	30.540	450	32.750	-
	54	7.38	30.004	0.73	31.401	0.50	32.750	. '
-	55	1.39	30.302	0.75	32.775	0.52	34.040	_
	.56-	/· 35	24.430	0.75	32.775	053	24.715	
-	57	. 7.35	. 24/30	0.77	33.649 32.339	0.52		_
•	59	1.38	30.302	0.74	31.901	0.52	34.060	: •
	60	1.40	20.502	0.72	31.464	0,50	34.060	•-
	61	• 1.35	29.430	0.72	31.464	0.48	31.440	
-	62	1.26	27,468	0.7/	31.027	0.40	31.440	•
	63	1.18	25.724	0.69	30.153	0.19	32.095	
	64	1.12	24.416	0.70	30.590	0.49	32.095	•
	_65	1.11	24./98	0.66	28.842	445	36.440	_
<i></i>	67	1.06	23.108	8,61	24.657	0.45	29.475	_
	.69	1.03	22.454	0.58	25. 346	240	26.200	
	. 7/	a.96	20.128	0.56	24.476	0.37	24.235	
	23	298	21.344	0.52	22.724	0.40	26.200	_
	75	0.75	20.710	0.51	22. 287	0.36	23.580	
_	. <b>2</b> 0 .	_ 0.90	19.620	0.45	19.665	0.30	19.450	
-	<b>9</b> 5	Q. 80	17.440	245	19.665	0.31	20.305	
	_90 .	0.64	13.962	0.47	20.534	0.30	19. 650	_
-	95	470	15.240	0.43	10.74/	. 224	15.720	
-	100_	Q. 63	_13.734	0.+3	18.791	a28	18.3.40	_
					-			
	i,							_
							<u> </u>	-

! <b> </b>		1		
9. (2π ¥)κ	1		لدون ده	h <sub>s</sub>
$K = \binom{n^2 - 1}{4}$ (a)	) <u>i</u>		/"	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
n = tre			· / ·	£
_s. n. 6			$\Lambda$	
_K= (8.75)(a)				
E'	,		<b></b>	

L



FECHA: LICHTE ONDES VERTICAL DE RESISTIVIDAD Nº BLENVO: EET. LECTURA K Me a OBSERVACIONES 2万十 --177 m 1.5 - 2.187 5. 74 12.5 0.25 3.0 4.375 13.9 450 3.18 3 4.5 6.54 15.5 0.75 2.37 6.0 1.00 8. 13 19.0 2.18 7.5 1.25 10.9 1.93 21.0 9.0 1.50 13.1 1.78 23.0 15.3 24.9 10.5 1.75 1.63 12.0 26.4 2.0 17.5 1.51 13.5 19.6 1.43 28.0 2.25 21.8 29.6 10 15.0 4.36 2.50 u 2.75 1.26 30.4 16.5 24.1 12 18.0 26.2 1.17 30.6 3.00 1.14 B 19.5 ۶.25 28.5 32.5 14 21.0 3.50 30.6 1.07 3 Z. 7 z 2.5 32.8 3 3. 1 15 3.75 1.01 16 24.0 35.0 0.95 3 3.2 4.00 25.5 37./ 3 3.4 17 4.25 0.90 18 27.0 39.3 0.83 3 2.6 4.50 3 2. 8 19 28.5 41.5 0.79 4.75 20 0.77 33.7 30.0 5.00 43.75 2/ 0.73 33.4 31.5 5.23 4 5.8 22 5.50 48.1 0.70 3 J.Y 33.0 ز2 5.75 32.1 34.5 50.1 Q 64 24 6.00 33.5 36.0 52.3 0.64 25 3 4.0 54.8 37.5 6-25 0.62 26 34.0 6.50 56.8 0.60 34.1 27 40.5 6.73 54.0 3 4.8 0.59 28 61.2 54.9 42.0 7.00 0. 48 34.3 29 225 63.3 43.5 0.55 34.7 30 45.0 65.5 1.50 0.53 3/ 46.5 7.75 67.1 0. 48 32.5 32 70.0 0.43 48.0 8,00 3 0. 1 3.5 49.5 8.25 72.2 0.48 3 4.7 34 8.30 74.1 0.48 3 5. 6 51.0 35 76.5 52.5 8. 15 0.47 3 3.9 3 6 54.0 78.8 3 6.2 4.00 0. 46 37 55.6 34.0 81.0 0 42 9.25 38 83.0 34.9 9.50 0.42 57.0 39 9.75 85.2 0. 4 1 34.9 58.5 Si re= 6 P=(277 4)K (=(22-1)(a) K=(8.75)(a)



30m y a 45m de distancia de Rc, que ya ha sido programada por perforaciones para la profundidad de investigación) (Figs. 2 y 3). Los resultados de las exploraciones geoeléctricas, así como sus respectivas interpretaciones se ilustran en la gráfica. Para el caso de las seccionos constantes el eje vertical representa resistividades y el eje horizontal la distancia entre las estaciones observadas; se ha marcado con Ascuirado la zona de influencia de bido tanto a la posible gilsonita como a la fractura asociada. Para los sondeos verticales el eje horizontal representa resistividad aparente y el eje vertical aparente, sobre este último se ha marcado la interpretación geo física.

#### Modo de Informe

- 1.- INTRODUCCION
  - 1.1 Antecedentes
  - 1.2 Generalidades
  - 1.3 Reconocimiento
- 2.- SUMARIO DE RESULTADOS
- 3.- METODO DE OPERACION
  - 3.1 Programa
  - 3.2 Método de campo
    - 3.2 (1) Arreglo de eléctrodos
    - 3.2 (2) Equipo empleado
  - 3.3 Método de Cálculo

#### 4.- RESULTADOS

4.1 Secciones de longitud de línea (que corresponden a una profundidad de investigación aparente).

#### 5.- CONCLUSIONES Y RECOMENDACIONES

Indice de Figuras

- Fig 1.1 Localización de la zona de estudio
  - " 3.1 Localización de las exploraciones geofísicas
  - " 3.2 Disposición geométrica de eléctrodos.
  - " 3.3 a 3.10 Hojas de campo
  - " 4.1 Sección geoeléctrica Nº 1

" 4.5 Sondeo Vertical (Estación № a Estación № )

# MAGNETOMETRI A CAPITULO IV

#### CAPITULO IV

#### MAGNETOMETRIA

#### SECUENCIA DE LA HOJA DE CALCULO (FIG. Nº1)

Los parámetros buscados en la consecución de la "anoma - lía Magnética" son:

La lectura observada
en el Magnetómetro

La Variación horaria
La Corrección mensual

La Corrección por deriva

Compensación por cie

Compensación por cie

gida

Valor regio
nal

Sabemos que las correcciones en forma general son:

#### De Campo:

Latitud (Declinación: varía poco 5º por 10º de longitud)
Longitud (Inclinación: varía 10º por 5º de latitud)
Topográfico
Corrección Mensual

Corrección Regional

#### De Aparato:

Medida de Campo Total (Intensidad y Dirección)
Medida de las Componentes del Campo (intensidad y dirección)

#### Variación de Campo:

70.000 8 (Polo) a 35.000 8 (en el Ecuador)

Las lecturas son en gue corresponde a 10<sup>-5</sup> OERSTEDES (intensidad de campo) el equivalente numérico en geofísica es el GAUSS. El campo magnético total de la tierra es normalmente de 1/2 OERSTED.

#### Los controles usados son:

- -Número de estación (cada 1.000 mts.)
- -La Hora
- -Observaciones

-Control Topográfico. - Planimétrico: Poligonales levantados con Odógrafo o Plancheta.

#### El Método usado .-

"Compensación por cierre de base" para hallar la intensidad total corregida.

#### Desarrollo del Método

#### - Control Topografico (Fig. Nº2)

Partiendo desde un plano del Area a estudiar, se empiezan a hacer levantamientos planimétricos mediante poligo nales regionales cerradas con un radio de aproximadamente 80 km. que cubran la mayor parte del área seleccionam do estaciones cada 4 a 7 km.

El control planimétrico topográfico es el usado, ya quelas Anomalías magnéticas no son afectadas apreciablemente por la elevación por eso no se usa el control altimétrico.

se acostumbra tener como punto de arranque (topográfico) un pozo exploratorio o una base geofráfica o geodésica, las cuales ya estan reconocidamente ubicadas cartográficamente. El radio de aproximadamente 80 km correspondeal rango de operación de la estación base. Aqui las estaciones son cada 4 a 7 km. porque para los efectos de cálculos se necesitan los datos del "Valor Regional", yesto se logra haciendo lecturas magnetométricas, por estas estaciones de la poligonal regional. Las líneas se observan diariamente, se las programa así: Si son a pié líneas de 10 a 15 km por carro de 20 a 40 km. según el camino.

<u>Valor Regional.</u> (Para Corrección Regional: Se hace teniendo algunos perfiles de medidas por programación de trabajo) (Fig. Nº2)

#### Método:

- 1.- Partiendo de la poligonal cerrada
- 2.- Se hace la observación magnetométrica (aproximada mente cada 5 km.) en las estaciones indicadas por topo grafía es decir se pone sobre el mapa el valor de la in-

#### 1 4

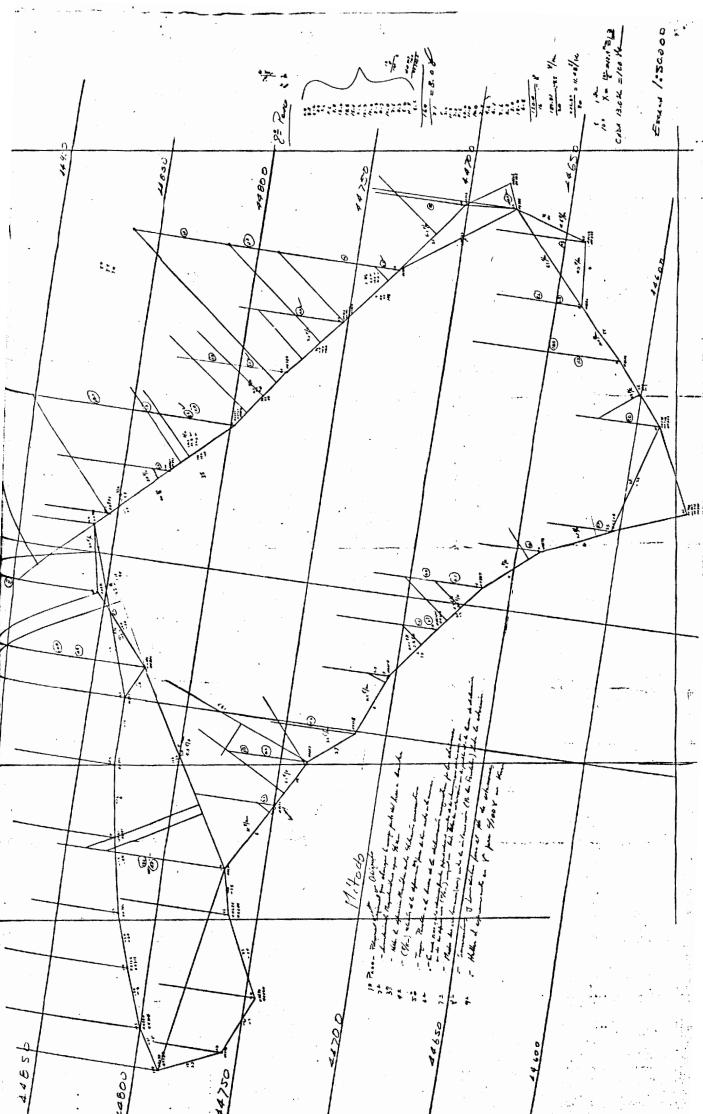
### PETROLEOS

## MEXICANOS

GERENCIA DE EXPLORACION

MAGNETOMETRO DE PRECESION NUCLEAR

often on the party my a Fora RICA CT1. Trans of March of & 1200 AREA HOR. MERS. Deriva Comp? Intensided Intensidad Valor Azemalía LECTURA 100 Total ESTACION HORA **OBSERVACION** corregida CIEILE Regional Magnética corregida Base Percial 05, MARTIN 6A 10-No 8-FEE-73 MECAPALACI RASE 7 7:21 0-1500 -17 +60 49 44550 14979-217 Arrenge 77. 44144762 +7 44 721 EST 5057 9.53 44 655 41.6 49767 - 217 44981 +6 41721 0 LA 3053 10.00 16 655 43 11777 -211 CEICA CNICK 10.37 18 660 +8 44988 46 11734 4156 76 + 43 07 737 14984 +8 44 694 - 247 4155 10.51 12 600 e 46 1A 71A 00 757 1 - 3 1052 20 630 -227 u 46 1053 01 655 11 772 -2/2 113 44 729 11.05 11 700 48 716 -266 <u>- 3</u> 10 772 44982 A154 45 ±8 14 681 11.07 24 545 45 41627 301 0 TU 11.08 12 305 + 5 01 738 110 771 - 211 1+6 14 728 10 766 44978 9152 11.17 -2/2 24 650 + 5 + 3 11 655 11 771 --207 11.18 + 9 15 14728 04 756 +0 d. U 7/3 11.76 15 94971 -2/8 A.d 625 11.27 02 000 15 11 473 11516 ~ · -458 050 45 11 850 A151 11.4' 11 735 17 45 01 807 44968 - r 1 ? + 5 99 847 14 990 V 11.42 26 775 + 7 <u>- 75</u> 11.43 16 - 7 45 01 912 10955 840 -13 سب **∠** 7 11 730 11.95 11 615 -+ 5 44 687 -738 11.50 ナフ i. 14 635 +5 44592 -2331 1. 570 10 700 44963 4150 12.06 2. 1 46 +5 24 706 -214 835 769 J .q 11 12.07 +6 00 726 -19-7 822 +5 49 du 7/2 90 755 44957 -192 A149 12.19 140 19 +41 630 +3 34 702 11 725 -212 12.2 0 11 751 44950 24 708 -197 0143 12.33 - 635 +9 44 4.9 20 693 20 636 -314 030 12.30 -620 14 12.55 14 625 04 699 11 741 -209 OJITAL - COAYO 4-7 +13 ~ 001 735 01947 49 Je 692 4126 13.05 1: 615 -217 *+* 3 4125 13.16 14 615 416 20 690 44944 1-207 18 737 99942-201 1120 13.24 . 620 4 5 11 693 11711 +15 43 1123 13.31 W 500 +13 011 716 18 759 44 93 7-178 SAN MARTIN 1 3.33 / 620 4 13 30 696 + 31 st 739 -199 11 742 41933-191 4/22/13:40 : 1 620 46 + > 111 699 4121 13.52 40 + 3 41693 MI 736 44932-196 635 +2 131 911 709 4120 14.00 ... 640 16 11 752 1-1936 - 179 + 3 W 14.01 10 635 176 44709 44 747 -189 44940 -194 **-**43 1119 14.08 42635 *+* 5 U 1:1703 21 746 04699 14944 -202 + 2 742 4/13 14.15 14 -11635 +43 -1-1731 44719 Est 3114 14.26 44620 + 6 +2 44638 -213 LIGA TROITEUA +60 主告 4.47 岩 449 元 43 +2 14.3: 44620 44590 3053 44550 BASE 7 MECAPELLY -5 0 16,50 44775



tensidad parcial corregida que como no hay compensaciónpor cierre de base, corresponde en estos casos a la in tensidad total corregida;

- 3.- Luego se procede a hallar la diferencia magnética entre cada estación consecutiva,
- 4.- Se halla la relación (8/Km) entre la diferencia magnética para los Kms. entre estaciones,
- 5.- Se trazan por las estaciones, paralelas a la direc ción de la declinación magnética.
- 6.- Entre las estaciones y con distancias en escala 1:100 de las diferencias magnéticas (lcm.= 18/Km.), se levan tan perpendiculares al rumbo de las estaciones hasta in terceptar a cada una de las paralelas a la dirección de la declinación magnética por las respectivas estaciones.
- 7.- Se miden con escalimetro (Escala 1:100) las distan cias en cms. entre las intersección (P<sub>a</sub> las paralelas) hasta la estación.
- 8.- Se suman todas las distancias de (7) y se las dividepara el número de estaciones.
- 9.- Se halla el espaciamiento para cada 100 % en Kms.
  Esto se hace con el propósito de poder leer por interpo lación el "Valor Regional" en cualquier estación dentro de esa área para la debida corrección.

#### LECTURAS OBSERVADA EN EL MAGNETOMETRO .-

Se usaron Magnetómetros relativos (Precesión Nuclear) - marca Varian, que miden las frecuencias de Precesión, la - misma que está directamente relacionada con la intensidad-H del campo:

H = Cf

 $\underline{\mathbf{C}}$  es una constante que para el Proton = 23.4875  $\underline{\mathbf{f}}$  está dado en Hertz y H en Gammas.

La Precesión del Campo Terrestre es de 1.000 a 3.500 Hz. Estos aparatos miden el campo total terrestre con presición de -0.10%. Siempre teniendo como referencia el plano base, topografía procede a hacer el reticulado por el área siguien do caminos o brechas de modo de hacer retículas de aproximadamente 1 Km. por lado, siendo aproximadamente cada kilóme -

tro una estación (a observar). Aunque el levantamiento topográfico puede ser posterior a las lecturas del Magnetómetro, ya que éste puede ir seleccionando estaciones cada kilómetro (aproximadamente) con el "Odómetro" de los camiones o con un "Podómetro" (si es a pié), para luego ser levantadas topográficamente.

#### Entonces la sistemática es así:

- 1.- Se hace una lectura en la base (escogida para un promedio de 80 km. de radio que es su rango de acción), tomando como datos, el número de la base, la hora, la lectura, y alguna observación tal como la ubicación de la base y el tiempo.
- 2.- Se traslada al lugar a donde se va a observar una línea con un kilómetro de aproximación entre estación— (se acostumbra partir de dos estaciones ya leídas anteriormente para la compensación por cierre de base) tomando como datos el número de la estación, la hora, la lectura y observaciones.
- 3.- Después del estudio de la línea, se regresa a la-Base y se toman los datos en (1) mencionados.

#### VARIACION HORARIA.-

Para hacer la corrección por variación horaria se procede así:

- 1.- En la estación base se coloca un magnetómetro y un observador para que haga lecturas cada 15 minutos hasta que regrese el otro instrumento a la base (5p.m.) Aunque existen magnetómetros con graficador ajustable.
- 2.- Se hace una gráfica con los datos de (1), lectu ras contra horas.
- 3.- En el gráfico se estima que a las 10 a.m. se tiene la máxima variación del día y se le dá el valor 0 (intersección de la hora con la gráfica), y de éste valor los valores que están encima de él son negativos y los que están abajo son positivos.

4.- Para cada lectura, se toma la hora y se la hace - intersectar en la gráfica, se lee el valor de la varia ción horaria.

#### CORRECCION MENSUAL

Como se sabe que el desplazamiento de la zona de trabajo (campo magnético) es de 60 %/año (según datos del - Instituto Geofísico de la U. N. A. M.). Por lo que se necesita una corrección de 5 %/mes.

#### CORRECCION POR DERIVA .-

La Corrección por deriva de los aparatos se hace así:

- 1.- Se toma las dos lecturas hechas en la estación base (la de corienzo del trabajo en la mañana y la de finalización del trabajo en la tarde) disminuída de su Variación horaria.
- 2.- Se hace una "diferencia" entre la lectura obtenida en la tarde y la obtenida en la mañana.
- 3.- Se hace una gráfica de la diferencia de lecturas contra horas, esto es, como la lectura en la mañana a las 7:00 A.M. (que tendrá el máximo valor de "diferen cia") y la de la tarde a las 5 P.M. (que tendrá el mínimo valor de "diferencia" esto es 0), se hace una rectaque una estos dos puntos y se puede leer la corrección-por deriva a cualquier hora en que hayan sido tomadas las otras lecturas a corregir.

#### INTENSIDAD CORREGIDA PARCIAL:

Que es la suma algebraica de:

Lectura - Variación horaria - Corrección por deriva.

#### COMPENSACION POR CIERRE DE BASE.-

Se acostumbra al comenzar la observación diaria, comenzar o arrancar leyendo en dos estaciones o trompos (topográficos) ya leídos anteriormente, y terminar o ama prar en dos trompos tambien leídos anteriormente, con el propósito, de promediar el error obtenido de la Intensidad total corregida entre los cuatro trompos conocidos, para darles valores promedios a las lecturas he-

chas en el día, en caso de no haber trompos conocidos,no se hace esta compensación, pero si hay los de arranque o los de amarre solamente, se los puede interpolary hallar un valor de intensidad total en el punto que querramos a partir del mapa del valor regional.

#### El método es así:

- 1) Si los cuatro trompos ya han sido leídos anterior mente, se anotan los valores de las intensidades totales corregidas, el valor regional y la anomalía magnética (porque sería ocioso calcularlas otra vez).
- 2) Se haya la compensación por cierre de base que es la diferencia de la Intensidad Total Corregida menos la Intensidad Corregida Parcial en los cuatro trompos, esta diferencia tendrá un valor positivo, si el valor de- la Intensidad total Corregida es mayor.
- 3) Se suman estas diferencias y se toma un promedio, el cual se lo pondrá repartiendo la compensación en for ma escalonada desde los trompos de amarre a los de cierre para todas las demás estaciones observadas en el día.

#### INTENSIDAD TOTAL CORREGIDA

Que es la suma algebraica de la Intersidad Corregida - Parcial y la compensación por cierre de base. En caso- de no haber datos para hacer una compensación por cie - rre de base, se pueden considerar como valores de Intensidad total corregida a los de la Intensidad corregida-parcial.

#### ANOMALIA MAGNETICA

Que es la diferencia del valor regional menos la Intensidad corregida total siendo esta diferencia negativa cuando el valor regional es mayor que la intensidad corregida total en valor absoluto; y positivo, lo opuesto.

#### EJEMPLO:

El día 8 de Febrero de 1.973 se obtuvo la siguiente información:

- -Reporte diario de Observaciones (Fig. Nº3)
- -Hoja de Base (Fig. Nº 4 y 5)
- -Hojas de Campo (Fig. Nº 3)

Se pasan estos datos a las hojas de cálculo (Fig.  $N^{\circ}$  1 ) y se procede a calcular siguiendo la secuencia indicada por la misma.

La Variación horaria se la saca del gráfico hecho con - los datos de las hojas de base (Fig. Nº 4 y 5)

La Corrección mensual.- (Fig. Nº 1) en este caso era el doceavo mes de trabajo y la corrección es (\*60) constante para todas las estaciones.

#### La Corrección por deriva.- (Fig. Nº 6)

A-las 7:21

la lectura en la estación base fué de 44500 - 19 (Var. hor.)=444

A las 16:50

la lectura en la estación base fué de 44495 - 5 = 44490

Como se observa no se suma su Corrección mensual porque - es constante. La diferencia entre la lectura de la tar - de y de la mañana es:

$$44490 - 44481 = +9$$

Se construye un gráfico corrección por deriva contra horas (generalmente entre 7 A.M. y 5 P.M.). El valor +9 - es a las 7:21 A.M. El valor 0 a las 5 P.M., se traza una recta entre +9 y 0 y cuando se quiere saber el valor de la Corrección por deriva en cualquier hora, se obser - va en la recta trazada al valor en esa hora.

La <u>Intensidad corregida parcial.</u> (Fig. Nº 1) Suma algebraica de Lectura + Variación Horaria + Corrección Mensual + Corrección por deriva.

Compensación por cierre de Base: (Fig. Nº1) En este caso del ejemplo los trompos de arranque fueron el 3057 y el - 3058. Los trompos de cierre fueron del 3114 y el 3053 -

ANEXO No.1

ANEXO No.1

# PETROLEOS MEXICANOS

GERENCIA DE EXPLORACION

Magnetómetro de Precesión Nuclear

FECHA

FECHA

No. M.O.4-18d OBS. L. G. A.X.O.C. A.

دا ہ				
	Estación	Hora	Lectura	Observaciones
ľ	Tien	00 EN 12	PARAR	- au - 10 - 10 - 10 - 10 - 10 - 10 - 10 - 1
١		· ACAC /3	EASE	
			14 500	MUCKERLAPA.
P	BASE 7	7:21		TRE COAYO ATOPA.
	5057	9:53		Trange
	3058	10.03	13655	13 hot 13 I appear
4	4156	10.37 EN CHI	t -	13 Ad 13 Ingole
3	4155	10.51	14620	
300		10.52	10620	
3,		4.4	3 4 65 5	15 AT. 19 Deh
44.	4154	11.05	1: 202	
5		11.03	11 66 5	50 A B.
	1153	11.17	11 650	GAD SDer
	4152	11.26	20 600	17
	7	11. 2	24 400	
	4151	11.41		
	-	11.22	43 775	Estaciones T N
	V	111.24	1 - 3 - 0	

#### PETROLEOS MEXICANOS

GERENCIA DE EXPLORACION Magnetómetro de Precesión Nuclear

sión Nuclear FECHA & FFA

INSTR. No 11-49-184 OBS 6-64-14

	Estación	Hora	Lectura	Observaciones
	V	11.05	11615	70 AD & JED.
1			10 500	
١	4150	12.06	44635	l'en estación
١	<u> </u>	12.07	20 655	
1	4124	12.19	20 640	12 RD
ļ	<u></u>	12.70		
į	4143		01635	45 AT 5 Del
ı	~		63 620	
l			21625	
I	05/11	2 (01	70	
1	4126	13.05	21615	1135 Frank adelante
1	2115			60AT. 5= 7-0
4	750	POPRI F		TY YVATIRAL
1	#124	13.00		23 5te 21
J	11/23	13.31	77 820	
	-	13,80	111620	53 At. 20 Sel
٦	5 5AN	MRET	<u> </u>	
	9122	13.00	14 630	198 Ft. Del
	4171	13, 25	N.7 635	40 At. C.C
	4120		20 843	
	-	19.01	1.00 5 55	80 K
				Estaciones T N

ANEXO No.1

## PETROLEOS MEXICANOS

GERENCIA DE EXPLORACION

Magnetómetro de Precesión Nuclear

フタ ラスノッス

INSTR. No M-49-184 OBS. C. G-ALICCA 17

INS	INSTR. No 17-4 9-189 OBS. 2.6-4110CA 17								
Estación	i i	į.	Observaciones						
1/19 4/18 3/14 3053	14.03 14.15 14.26 14.23	04635 04635 44620 4 1 20	15 ADC.C LIGATED ANTOLO						
BASET	16.50	44495	MECADALAPA:						
Negod	campo	Horas	en forbitu						
			Estaciones T N						
			Estaciones T N						

PETROLEOS MEXICANOS GERENCIA DE EXPLORACION MAGNETOMETRO DE PRESECION NUCLEAR
INSTR. No./84 OBS. L. GANGAFECHA: 1 / 10 10 / 100
REPORTE DIARIO DE OBSERVACIONES
Linea de A P.F. Y CARRO
Tiempo de Transportación 5:10
Tiempo de Observación 4, 40
Est. Observadas 2 2
Est Nuevas observadas    B
Kms. Observados Z Z Ver Hage G
Kma Nussua Observados 18

ANOS	1,	8/23
<b>中</b> 自TROLEOS MEXICANOS	GERENCIA DE EXPLORACION	Magnetómetro de Precesión Nuclear
Ť4	· · ·	_

Magnetómetro de Precesión Nuclear

FECHA FERE 6/7 3

FECHA FERE 6/7 3

INSTR. No M SO OBS EA/8

		-			<del></del>	1 1		1 1		1 1	1	1	Ti
Observaciones	1000 0 1 1 0 00 00 00 00 00 00 00 00 00	HOCAPACKTA 10											Estaciones T N
Lectura	497 29	191 8 2	394 EB	20 200	7	200 7.4	151 70	25 66 204 60		27 777	04	2 2	
Hora	02:6	7:00	27:5	2: 20		9:50	10:05	3/20/	17:07	3/3/	08://	00:07	
Estación	Pase 7												

# PETROLEOS MEXICANOS

GERENCIA DE EXPLORACION

Magnetómetro de Precesión Nuclear

FECHA

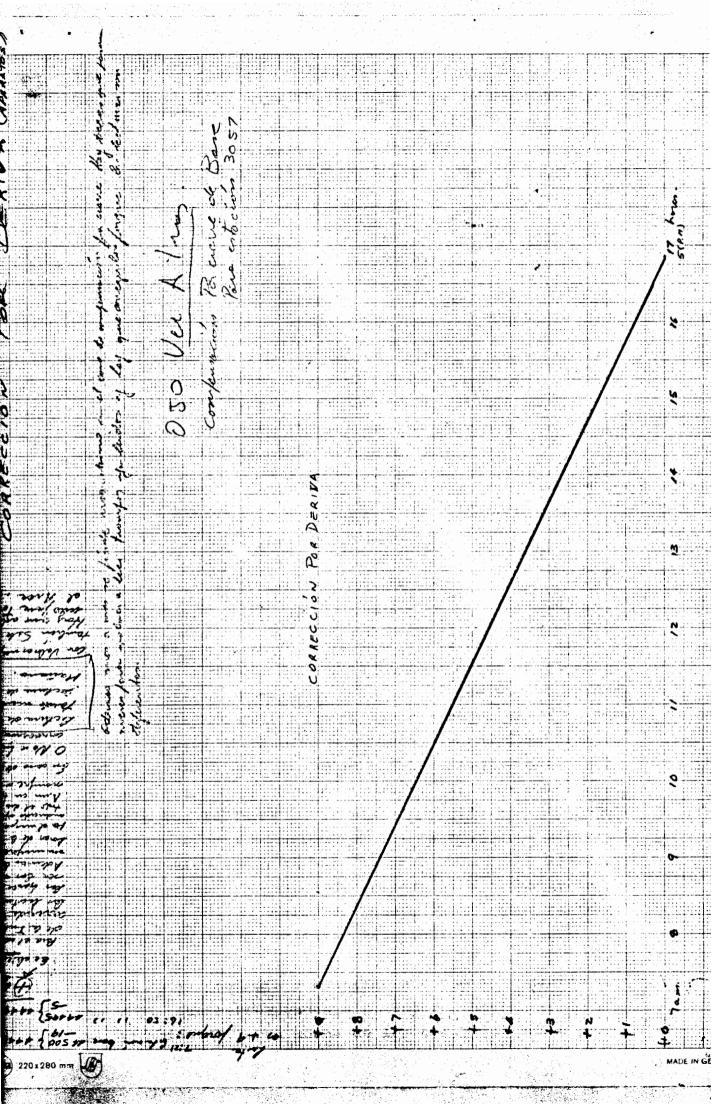
FECHA

INSTR. No

Magnetómetro de Precesión OBS. Folo

			***************************************
Estación	Hora	Lectura	Observaciones
Base 7	17:12	17 0 CA	
	12:30	19 150	
	20:01	00 N 57.7	The state of the s
	13:00	72 10%	
	37:61	47 750	
	13:30	32 546	the definition of the state of
	/3:/-	09 550	Andreas and the second
	14:15	111 60	
	51:21	30.1 66	
	02:01	29 1117	
	1000	10 61	
	15:00	1.22 NO	
	15:15	11.1. 65	
	02.27	262 67	
	18.10%	69 77 1	
	16:00	22.1 69	
	16:15	10.7 73	
	05:3/	22 000	
	76:47	140 76	
	05:5	27 1.22	
	2.50 %	KE ATARS	ingual to sas intain
			Estaciones T N

Thousand 523 m J N-W de landers to 41 8-165-13 one origin las become out sour LARIACIÓN HORARIA Brs - 12 7 (S.PM) de 14th 0000 ۲, 9 ž W



(cuyas intensidades totales fueron calculadas anteriormente en otra línea magnética el día 2 de Febrero de 1.973).

			INTENSIDAD	INTENSIDAD	COMPENSACION
			CORREGIDA	TOTAL	POR CIERRE
•			PARCIAL	CORREGIDA	DE BASE
				(calculadas el 2)	
				(de Febrero).	•
Para	е1	3057	44721	44762	41
		3058	44721	44767	46
		3114	44688	44731	43
		3053	44690	477 49	RO
				47 /.	oble lec-) 55

Como se verá los valores don muy altos, pero si se considera que para esta época el tiempo cambia muy rápido— (Vientos fríos "Norte") éstas compensaciones pueden ser permitidas porque si tomamos en consideración las fechas de lectura para la misma estación, Ejemplo:

Estación 3057

que ya, es un valor alto de diferencia para tan corto - periódo de tiempo. Además no influye mucho en el valor absoluto de la Anomalía magnética, ya que esta compensación por cierre de base será mayor o menor en Valor absoluto y será disminuído a valores mayores o menores en Valor absoluto de Intensidad total corregida obtenidos- en condiciones ambientales iguales. Esto es que si por ejemplo las lecturas en la misma estación son muy bajas por algún efecto atmósferico, las Intensidades corregidas parciales serán tambien un poco bajas, que las toma das con otros efectos atmósfericos, pero al hacer la - "compensación por cierre de base", estas compensaciones serán altas, para compensar tambien tales efectos.

Haciendo un promedio y considerando que los valores de-59 y 55 (que corresponden a 2 lecturas hechas en la mis ma estación difieren mucho de los otros que andan por - el rango de 40 - 50, se los desprecia, y solo se consideran los dos trompos de arranque y uno de cierre enton ces:

$$41 + 46 + 43 = \frac{130}{3} = \frac{43}{3}$$

y comenzamos con 43 desde las estaciones de arranque ala de cierre, pero como en la de cierre tenemos tambien 43, entonces le ponemos 43 a todas las estaciones, ya que no podemos escalonarla, repartiendo así la diferencia.

# INTENSIDAD TOTAL CORREGIDA (Fig. Nº1)

Es la suma algebraica de:

Intensidad corregida parcial - Compensación por cierrede base

Valor regional. - (Fig. №2) Se obtiene por interpola - ción en el plano base los valores de "Valor regional" - para las estaciones que se necesitan siempre que estas-ya hallan sido pasadas por topografía al Plano Base, y-se lo hace interpolando entre dos líneas de Valor Regional conocidas en el Plano.

# ANOMALIA MAGNETICA:

Diferencia entre:

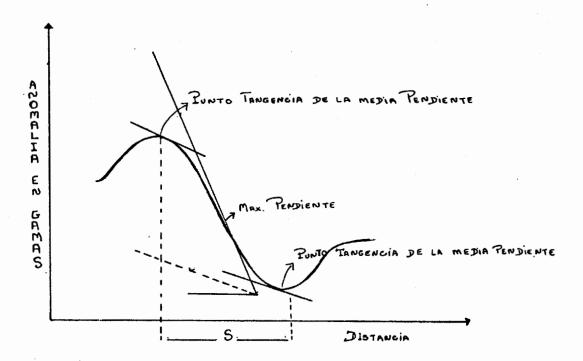
Intensidad Total Corregida - Valor Regional.

La diferencia es negativa si el valor del "Valor regional es mayor, y positivo en caso contrario.

# CALCULO DE LAS PROFUNDIDADES DEL BASAMENTO

- 1.- Del Plano Regional Base de Anomalias se escogen secciones en cualquier dirección preferible las programa das, o lugares accesibles tales como carreteras.
- 2.- Se hace una sección (perfil) de anomalías magnéti cas (escalas Horizontal 1:50.000; escalas Vertical 1cm = 20 gammas preferiblemente)
- 3.- Se hace el dibujo de la sección (ordenadas: Anoma -

4.- Se aplica el Método de Peters (6 de las dos tangentes): S = 1.6 h (Dobrin)



Se busca los puntos en donde una línea con la mitad de la máxima pendiente fueran tangentes a los puntos de Inflexión de la Curva.

Se mide "S" a la escala 1:50.000

$$h = S = Mts.$$
 de profundidad.

# INFORME MAGNETOMETRICO

- I) GENERALIDADES (Areas que se cubrió)
- II) INTRODUCCION (Donde se encuentra el área, periódo)
- III) DESCRIPCION DEL AREA
  - a) Limites
  - b) Hidrografía
  - c) Orografía (Altitud media)
  - d) Centros de Población y Vías de Comunicación
  - e) Campamento (donde se situo)
- IV) METODO DE OPERACION
  - a) Trabajo Topográfico Odográfo (Km. levantados y poligonos) Plancheta (Km. levantados y poligonos).
  - b) Observación (Km. en el día, en un perio do, lecturas repetidas).
  - c) Métodos de Cálculo
    - Variación Diurna (aparatos Magn. 183 y 184. Y Base para 80 Km. de operación).
    - Variación Anual (Curvas Magn, realizadas porinstituciones).
    - Cálculo de Profundidades del Basamento (Método de Peters).
- V) RESULTADOS E INTERPRETACIONES (Planos de Secciones-Geología, Interpretación cuantitativa con Método de Bruckshaw
- VI) CONCLUSIONES (Profundidades promedios en algunaspartes, Posibilidad de estructura geológicas).
- VII) DATOS ESTADISTICOS (Distribución del tiempo y trabajos ejecutados por Magnetómetros, Topografía, estaciones, Km.
- VIII) PERSONAL TECNICO Y SINDICALIZADO
- IX) COSTOS (Por mes)

# X) INDICE DE PLANOS

- Plano Indice
- " Localización de Secciones
- " Anomalías Magnéticas
- " Configuración tentativa del relieve del basa mento.
- " Secciones Magnéticas

ı Magnética	embigledades en la Interpretacion Magnética La interpretación cualitativa La intermetación cuantitatima	LA INTERPRETACION MAGNETICA.	
Efectos de las láminas horizontales y vertical (Efectos de la Inclinación de la Polarización.	Principios Geológicos Propiedades Mag. de las Nocas	gd soldlour	ý
y Dipolos de Esfera de Cilindro Hox de Cilindro Vex	OS DE ALGUNOS CUERPOS DE	EFECTOS MAGNETICOS GEOMETRIA SIMPLE	π.' 
(Orientación y espaciamiento de las lineas de l'Altitud de Vuelo Localización de las líneas de Vuelo	3 Principios de la Prospec- ción Aeromagnética		,
Frecauciones en la observacion   Estación Base   Espaciamiento y control topográfico	2 Prospección Terrestre	CAMPO EN MAGNETO METRIA CORRECCIONES	
Nomales	Correctiones	OPERACIONES DE	4.1
on Diurna (Por medio de Observatorios Magnético	Variación (Variación		
Magnetómetro de Deflexión Magnetómetro de Inducción Variámetro de Inducción Medidor de Susceptibilidad (Gradiómetros.	Otros	GEOMAGNETICO.	
Variametros Magnetómetro Vertical tipo Schmidt	(Clasificación de)	INSTRUMENTOS DE MEDICION DIL CAMBO	3.1
metros Absolutos El Inclinómetro metros Relativos (Magnetómetro de Reactor Saturable Magnetómetro de Resonancia Muclea: Magnetómetro de Bombeo Optico.			•
	derno Gerno Smalo	EL CAMPO GEOMAGNETICO	N ·
Principales del Campo Geoma <i>g</i> nético Jampo geomagnético	Caracteristicas Princi	EL CAMPO	8
Permeabilidad Macnética en la prospección Magnética	(5) Susceptibilidad (6) Inducción Magnética. F (7) Unidades Utilizadas en	FUNDAMENTALES	

# GRAVIMETRIA CAPITULO V

# CAPITULO Y

# GRAVIMETRIA

De una manera general las correcciones son:

De campo: Latitud (E<sub>1</sub>) (Considerada en la columna Gravedad Teórica Fig.  $N^{\circ}$ )

Altitud: Aire Libre, Meseta (Ea)

(Considerada en líneas de densidad. Columnas: Elevación y Corrección por elevación Fig. Nº )

Topográfico (E<sub>t</sub>) (Líneas de Densidad. Levanta - miento topográfico preciso. El Da-tumplane es a Detalle. Además el - área es casi plana.)

Marea (E<sub>m</sub>) (luni - Solar) (Incluído en Cálculo - de deriva y Drift y gravedad Base).

De aparato: Deriva (Drift)

Cierre de Base (E<sub>d</sub>) (Considerada en Gravedad de las Bases. Fig. Nº )

De donde la anomalia de Bouger (AB):

$$A_B = G_o - E_1 - E_a - E_t - E_m - E_d$$

Donde G = Gravedad observada.

Los parámetros buscados en la consecución de la anomalía gravimétrica (Anomalía de Bouger) y siguiendo el orden - de la Hoja de Cálculo de la Anomalía de Bouger (Fig. Nº) son:

- -Gravedad Base  $(E_d)$
- -Diferencia (Valor Base Lectura del tambor) x (Cte. del aparato) (Constante del Aparato = 1.095)
- -Gravedad Observada (Go)
- -Elevación
- -Corrección por elevación  $(E_a + E_t)$
- -Gravedad Teórica  $(E_1)$

Que corresponde a la secuencia de la "Hoja de Cálculo de Anomalía de Bouger" (Fig.  $N^{o}$  1) para cada estación, (localizada en el mapa base (Datum Plane) según coordenadas geográficas x e y).

Observed la seguencia en el Cálculo y las futuras expli

# PETROLEOS MAXICANOS CALCULO DE ANOMALIA DE BOUGUER

Brigada Gravimétrica No. 2

tación	COORDEN		Gravedad Base	Diferencia	Gravedad Observada	Elevación	Corrección	Gravedad Teórica	Anomalía	Hoja No
									-	
			<del></del>							
			1 7 300	120	CIUNA		1			
			7	71 71 6	310 101		<u> </u>	++		
			BEN	TAMIN	HILL -	5-A.	ann.			
							•			
										- 5.3
					171,12671	148 49	1523 3	779 3566.7		Incesia De B
2			1191207.1	- 8.4	1198/	713.76	1534.6 1541.3	3500	-175 C - 182.6	N. 4/22
3			<del></del>	- 18 9 - 25 4			1553.4	25119	- 776 8	
5			<del></del>	-33.2			1568.7		-7696	
6				-31.2			1581.6		- 760.5	
7				-43.8	1165.3	739.27	1584.4	3517.1	- 767.4	
8				- 44.8			1540.5		- 7675	
				-481			1542.4		- 7724	
10	<del></del>			- 55.3			1591.0	3527.5	- 7550	
11			<del></del>	- 14.3	179,1146.5		1592.3	35357	- 192 4 - 711.5	ļ
13				- 23 0			1589.4	3538	- 7251	
14				- 26.0			1524.8		- 736 /	
15				- 30.1			1582,5		- 7+6/	
16				-36.6	1107.9	13216	15870	35457		
17				-38.0	1108 5	738,12	15870	3551.	L 757.5	
13				-41.1	1105 +	737.22	1589.3	35553		
19				-430			1542.2		-7601	
20		STORES OF THE REAL PROPERTY.		- 41.2	Table Street,			77.4.3562.4		LECTOR DESCRIPTION
2/			175,1146.5	-34.5	177,1114.0	137.65	1586.6	77/23503 S	43	
				ļ			·			
					<del> </del>	-	<del> </del>			1/ //
61			ر با	1						15 14/2
50			979,109.1	+ 2.2	1-711.3	129.27	1568.6	37647	72.15	
5¢				+ 1.1	1413.2	7255	1516.6	3760 3	- 723	
57				+ 3.9	14130				- 724 /	
56				+ 1.5			15499		-72.6	
.55				+ 9.1	14182				- 125,2	1
54				+ 7.2	14165			36812	- 726 1	
5.3				+ 3.2					- 725 3	
52				+ 3.4					- 732.0	
50			174,1413.2	- 6.2	174,1413 2				- 72º17 - 73:3	
49			177,7915.2	- 6.2	1406.5		15203		- 73± 7	
18				- 11.1	T				7375	
47			3	- 131	1400.1		15/89		- 74/4	
16				- 16.6	1396.6		15125		74: _	
45				- 21.2	1	702.08	1504.4	363/	- )=- (	
44				- 17.2					- 5.7	
43			<del> </del>	- 14.0	<del>+</del>		14464		- 7.16.1	<del></del>
42			<del></del>	- 23 7					- 257 2	
40		<del></del>	979,1381.2		13740		494	21.41	- 7615 - 7615	<del></del>
34			-17,1071.2	- 201				1	-765.	
38				- 37.7			1		-77/4	
3/				- 5/6			15118		-7564	t
36				- 66.4					-7510	
75				- 75. 7			15214		- 786 1	
							1527.3			I
34				1-983	12825	770.38	1 / 2 - / - )		-5-17	l

# PETROLEOS M IXICANOS CALCULO DE ANOMALIA DE BOUGUER

Brigada Gravimétrica No. 2

	COORDE			1	-  - 	1	Corrección	1		Hoja No.
tación	X	Y	Gravedad Base	Diferencia	Gravedad Observada	Elevación	E'evación K / 5	Gravedad Teórica	Anomalía	NOTAS
.3.3			921,13:1.2							14 1000 72
32				-1356			1531.4			
31 30			-{3,-)		979 12245				- 832.2	
29			474,1224.5				1546.7		-6964	
28			<del></del>	- 40 6 - 56.5			1551.5		- 850.6 -868 5	
27				- 76.1			1558 /		- 880 6	
26				- 91.7			15655			
25				- 98.2	1126.3	728.46	1566.2	35600	-8875	
24				- 986			15666	35 76 5	-654.2	
23					11220			979,3569.4	-8195	
21		······································			7741114.0		75007	171,3364.4	- 0 7.3 6	
				7,70	17.777.0			<del> </del>		
6/			(61)		979,1409.1			~~~		
62		···	974,1469.1	- 10		730.00	1569.5	979,3710.6		
63			+	- 19 E - 24.9	13545		1571 8		253 3	3656
65			<del></del>	- 18.3			1577.5		753.0	753.5
66				- 22./			1587.0			
67				+ 2.1	14/1.2	732 /2	1574.1	3729.4	- 747.1	
68				+262	14350	726.75	1562.6	3731.5	- 733.9	
69					14513				- 723 7	
70			<del></del>	+ 60 %			15.50 1		- 704.7	
7/1			- (24)		979,14792				-710.0	
72			974,4792	1 12.8	14720	718.40	15-14.6		-729 S	
14				+ 15.1			1546 1		-709.6	
75				+ 33.5			15355		- 709 d - 708 S	
77		P.C. Variation of proceedings	979,1979.2			7		417,3719.1		14 100: 42
78			1	+ 59.5		,	15201		- 708 1	7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7
19				+ 642			1524 8		- 764.9	
80				+ 74.7			1514 8		- 7:28	
13				+ 84.5			1514.4		-649.0	
{										15 Nov. 72
RAV					979,1600.7					BASE PENDLING ST
90 E9			91916631				14842	38032	-720 ·	B CAN. CAMERST.
88			919,15782	- 24.7			151319			Pontanuoren hk
81				- 30.5	1573 S 1565 3		1518.2		-711.2	
86				- 18.2	1580.2		1506.1	3791.4	-7051	
85				•- 25_2			1512.4		- 7057	
84				- 32.2	1566.0		1516.4	31861	-705 7	
€ 3 € 2				- 36.1	1562.1		1519.3	37850	-7016 -6991	
81			<del></del>	- 36.1	1561.5 974, 1563 Z		1519.3	3/798	- 649.1	
				ن در	777,13632	2				
90					474,1542 2	~~	~~		~~.	
91			979,1598,2	+ 7.2	16054		1411.2	979,3805 2	-726 0	
92				- 1.6	1596.6	65251	14615	3806 S	- 744 7	
93				- 3 1			13663		- 747.7	
95				- 9 U	15892	6F2 66	14677	3811.2	- 754 3	
96				-13.7	1584.5		1470 C	35/14	- 75/4 - 75/3	
97			1	- 10.7 - 25.2	15875		1473 8		- 7432	
981			<del> </del>	-36.1	1513 S 1547.1		1505 2		- 74//	
99				-61.6	1536.6		1525.3		- 75/7	
100				-47.3	1550.4		150,9		- 7560	
101				-30.4	15015	6815	1078 2		-761.0	Kim - 6
ETC.			974,1566.1		15514			774,3814.8		

Se trata de un trabajo de una sección gravimétrica (De anomalias de Bouger) o "Linea Regional" entre Benjamín Hill y Santa Ana (Sonora, México) En las que hay Bases Pendulares (para arranque y amarre de las líneas Gravimétricas), existiendo 90 estaciones entre estas dos poblaciones. Cada estación tiene una separación de 1.000 mts. (Existiendo portanto 91 Km. de distancia). (Fig. Nº 11)

Los controles usados para la "Observación" (del aparato) - en el Campo, son:

- Número de Estación (cada 1.000 mts.)
- La Hora
- Observaciones con gravimetros (en este caso con el Wor den 34)
- Control Topográfico

Control Topográfico. Planimétrico: Poligonales levantadas con Plancheta; Altimétrico; Desniveles observados con trán sito. Las Estaciones son aproximadamente cada 1.000 mts. formando reticulados, (referidas a coordenadas x e y). Si guiendo la secuencia de la Hoja "Cálculo de Anemalía de Bouger" (Fig. Nº) Tenemos a continuación:

# GRAVEDAD BASE .-

Se la obtiene a partir de los datos proporcionados por una Institución gubernamental de Geofísica, lo cual ha colocado en diferentes partes del país estaciones gravimétricas (Pendulares), debidamente calculadas, y que sirven de a rranque y amarre para trabajos gravimétricos específicos.

Cuando una estación no esté lo suficientemente cerca, se - puede hacer triangulaciones, y hacer estaciones gravimétricas en cualquier lugar que deseamos, para que éstas a su - vez sea el valor de gravedad base.

Esto lo hace el mismo gravímetro WORDEN 34, con un tambor aditable, que sirve para dar mayor rango Geodésico.

Los valores de gravedad base son sacados de la Hoja "Com - pensación de Bases" (Fig. Nº2) Como se puede ver: el día 6 de Diciembre de 1.972 se leyó la estación Gravimétrica o Base Pendular (del Estado) en Benjamín Hill. Desde el día 9 de Noviembre, al 15 de Noviembre, se observó la línea mo

# COMPENSACION DE BASES

WARM W Live STA AMA, SAMORIS

COMPENSA. EST. BASE DIFERENCIA CROQUIS Y OBSERVACIONES COMPENSADA 112 -1 ZINGR ATENDAL FNERS The - 5+2 KAL 014 1207 1 Telesia Brushming Hice Esoure HE. ] CALEVEANA DIE-6 DE 1.972 11 - 60.6 11 46.5 21 - 32.5 11 14.0 21 4 140.5 1724.3 050 E ERROR TS 41 4 156.5 + 0.1 + 156.7 13 91.2 51 + 32.0 14 137 00.2 Pera son empersante 11 - 4.1 14091 7/ 1 20.1 1477.2 81 + 833 + 0.1 -1 84.0 1563.2 ar 2 40 35.17 15.982 SON ROLL 3.5 979,1600 Sp. Allin 979,1603.7 00 179, 15 93.2 121 - 30.2 15623

tivo de esta tesis en la que se leyó la base pendular - (Estación 101) cerca de Santa Ana. Para obtener la columna de la Gravedad Observada y compensada (Fig. Nº) (Gravedad Bse). A partir de las Hojas del Observador - (Fig. Nº3) se pasan los valores de diferencias (U.G.) - de las Estaciones Bases (de 10 en 10) se calcula la diferencia de cierre entre las 2 estaciones pendulares, - (sumando algebraicamente los valores de diferencia de las Estaciones Bases a las Estaciones Pendulares), en este caso 0.2 que es compensada en cualquiera de las Estaciones Bases en este caso la 41 y la 81 (Arbitraria - mente).

Los valores de la Gravedad Base se pasan a la Hoja (Fig.  $N^{o}$  1).

Siguiendo la secuencia de cálculo de la Hoja "Cálculo - de Anomalía de Bouger" (Fig. Nº1) la próxima columna es:

<u>Diferencia en U.G. (unidades gravimétricas).</u> Se la obtiene de les Hojas de Campo del Observador (Fig. Nº3) en la que se tabula:

- Número de estación
- Lectura observada en el tambor (W-34)
- Hora
- Valor Base
- Diferencias (Valor Base Lecturas del Tambor)
- Diferencia en U.G. (Unidades Gravimétricas) (Diferencias x Cte. del aparato).

## Se presentará:

A continuación las estaciones calculadas desde la estación l a la lOl y el regreso por las estaciones bases. (Fig.  $N^{o}3$ ).

Las estaciones Bases son cada 10 estaciones normales en este caso que no hay mayor pendiente de terreno.

Luego otras desde la 62 a 81 (que se las tuvo que repar tir porque el Gravimetro estaba dando lecturas falsas). (Fig. Nº 3-b).

Se procede luego al cálculo del Drift Máximo y de la -

GRAVINETRO	PETROLEOS MEXICANOS SUPERINTENDENCIA DE EXPLORACION D.F.N.E. BRIGADA GRAVIMETRICA NO. 2  AREA ORSERVADOR FECHA GRAVINEIRO CONSTANTE APARATO LIMEA: A PEE, CARROL- ESTACION LECTURA HORA VALOR DIFERENCIAS U.G. HOTAS											
	LECTURA TAMBOR	HORA	VALOR BASE	DIFERENCIAS	Ű, G,	HOTAS						
į			5 24	1		CAMBIO TO FAMOR						
						s="						
51	1166	9 22	-			K-150 show del to be week						
<b>£</b> .5	2186	9 36	116.6	+ 2.0	4 7.2	maciment Toute Kanden under						
ي ج	276	7 30	216.6	+ 10.0		de Kalemaderije is a zemde, de K. l.						
. 3	3 701	? 칼	416.6		+4.1	lu # 2 7 9						
57	470.2	cr 39	4137	± 3 6	+ 3.9							
53	A 708	er 36	4 167	+ 41	+ 4.5	Porcha Hou						
55	\$ 250	2 32	4 16.7	£ 8.3	+ 9.1	Anomacias Par						
<u> </u>	4733	7 -13	2 16)	4 6.6	+7.2	RN-2						
<i>5</i> 3	1 197	9 25	0 16.3	- 7 a	<i>+</i> 3.7							
52	4 203	9 =3	4 15,8	+ 3.5	± ٤.۶							
		1		i		EST, TOTALES 7/ EST, HUEVAS 7/						

AREA		PETROLEOS MEXICANOS  SUPERINTENDENCIA DE EXPLORACION D.F.N.E.  BRIGADA GRAVIMETRICA NO. 2  OBSERVADOR  CONSTANTE APARATO  LINEA: A PIE- CARBO-										
ESTACION	LECTURA TAMBOR	HORA	VALOR OF BASE	u. G.	HOTAS							
51	4.70.1	435	F 1 3 7	4 .9 1	Last's place all section to -							
Το.	2153	⇒ <u>23</u>	22097	- 6.2	and while on the set .							
£ 3	وه بريز ك	105	= 70.9 - 51	- 6.7	Hermanille - She has en et .							
- <i>i</i> s	ور، ١	1923	: 70.7 -10.1	- 11.1	ore the former of a							
2	1 09.4	19 24	-1 70.9 - 12.0	- 13 1								
1.4	4 05.9	15.83	- 21.0 - 1= 2	-166								
1 27	A 21.5	/:14	2210 - 114	- 2/2								
.47	8 05.3		1 3/10 - 15.7	_ 17, 2								
	4 08.7		d 713 - 123	- 14.0								
42	300,2	100	271.0 - 21.6	- >3.7								
_* :	\$ 41.7	So 344	-1 - 242	- 320	X-141 anche and make all of							
ر بـ	2 95.7	105	291.7 -60	- 6.6	extracte partie of a contract							
	ı			1	EST, TOTALES EST, NUEVAS							

			BRIGADA	GRAVIME"			• •
GRAVIMETRO_	. ۾ - زي		CONSTANTE A	PARATO		LINEA: A PIE,- C	ARRO.
ESTACION	LÉCTURA TAMBOR	HORA	VALOR SASE	DIFERL. CIAS	U, G.	940	TAS
2.1	الحيفة و	1)2	391.5	18.4	_ 20.1		
* 1	1924	10 0	= 919	- 34 1	- 37.7		KIFZ 13
3.7	3342	10 25	:418	- 526	- 576		
34	3 31.2	19.2	7919	- 60 6	- 36.4		
3:	3 22.7	102	3 41.8	- 69.1	- 75.7		
30		10=2	5 4 3	- 878	- 93.1		
33	2 73.5	1 . 23	- 7/.º	-1/3.3	-124.1	_	
¥ 4	B. 557	300	i que	-1266	- /352		
37	245,9	/ · ==	-0	- 1430	- 156.6	1K-136 .4.	41 arati - inti
કે છ	2790	/ 02	743.0	- 19.9	~ V.S	,	na driesennê a
J. 3	7113	. 04	2057	- 37.	- 4. 6	مرملد درد، ما	
2.5	1 47.1	11,003	2.000		- 24.9		
		<del></del>				EST, TOTALES	EST, NUTVAS

AREA		SUPERIN I	TROLE TENDENCI BRIGADA LEVADOR CONSTANTE AP	PLORACI	ON D.F.N.E.	
ESTACION	LECTURA TAMBOR	HORA	VALOR BASE	DIFERENCIAS	U, Q,	MOTAS
2.7	174.5	11 03	7440	-69.5	_ 76.1	
26	1 653	11 15	749.0	- 83.7	- 91.)	
7.7	154.3	11 4	7190	- 89.7	T 98.7	1, 3
24	1538	11 12	2490	- 40.2	- 988	7 7 7
23	1554	2/ 2/	2490	- 936	- /0 2.5	
22	1 43.5	1) 23	24.90	- 99.4	- 105.9	
21	1 433	1/ 27		- 100,9	-110.5	K-151 end withment legale
2.1	1 49.5	/) E				al and easter de hisomoliste
37	2 492	12 24	7	5		
41	3972	12 "		<u> </u>		
51		1213				
4.1		1235			<del>)                                    </del>	

EST. TOTALES 2/

EST, NUEVAS 2.2

AREA	PETROLEOS MEXICANOS SUPERINTENDENCIA DE EXPLORACION D.F.N.E. BRIGADA GRAVIMETRICA NO. 2 OBSERVADOR PECHA											
GRAVIMETRO			CONSTANTE A	ARATO		LINEA; A PIE CARRO						
ESTACION	LECTURA TAMBOR	HORA	VALOR BASE	DIFERENCIAS	U, G,	NOTAS						
62	1000	1 - 2"	1120	- 55	- 60							
	و دو ت	12 2	1.77.1	- 174	- 19.5							
ودان	5 30 6	17 45	- 17.9	- 27.3	- 24.9							
	A1 01.3	12 22	4 7 4	- 16.7	- /53	•						
	3927	17 4	4 170	07	- 721	111-3						
ر ب	# 10,9	12 48	A 179	+ 1.9	+ 2.1							
<b>4</b> 8	a 41.9	ال ال	2,74	4234	+ 26 2	·						
60	4564	17 00	217.4	1 35.E	+ 42.3							
2.3	£ 75.4	17 50	117.9	+ 22.2	+ 60.8	( Coho Canalina)						
٠ ۲٫	\$ 81.7	1>15	هـ	- 640	+ 70 /	K-156 Combinedo Jarodonto						
<b>ح</b> ج	5 93 5	13 2	× 81.7	4 11 7	1.2.3	mustani)						
<b>7</b> 3	495.6	1200	4817	<i>⊒ 13.</i> 7	+ 15.1							
1						EST, TOTALES EST, MUTVAP						

apea Gravimetro		SUPERIN (OBSI	TROLE TENDENC BRIGADA INVADOR CONSTANTE AP	IA DE EX GRAVIME	PLORACIO	DN D.F.N.E.
ESTACION	LECTURA TAMBOR	HORA	VALOR BASE	DIFERENCIAS	U, G,	NOTAS
7.4	A4. (	13 27	13/7	418.9	+ 707	
	12 4	13 09	4 81.7	± 30.9	+ 33.8	
7:	72.3	13 -	4817	+ 41.1	+ 45.0	XN-34-1
25	779	13 12	431.8		7. 20.5	
- 5	241	135	81.8 يو	L 593	+ 575	
15	492	13 13	-2818	+ 58.6	+ 14. <sub>2</sub>	
30	5/3	13 5	4518	ه.07 ≒	- 767	
37	583	/3 <sup>12</sup>		+766	± 83.9	K-161 - Vaul
	<u></u>			070	DARA	Don't Max = 1502/
					PARA	Tivensenier Par 2 - 5
<u> </u>	پ م	- - 				Torresonate de monte. Con jour
ζ.	$A_{ij}$	1,0	,			of feeling of man methods.
i	l ( Z.,	1.				

AREA GRAVIMETRO		SUPERIN	TROLE TENDENCE BRIGADA GUADOR CONSTANTE AP	A DE EX	PLORACIO	ON D.F.N.E , 2 PECHA	/ = //> PIE- CARRO	1/10
ESTACION	LECTURA TAMBOR	HORA	VALOR BASE	DIFERENCIAS	u. e.		HOTAS	
		Skil	A 720					
2							Oil	1_
14 m 69	594.7	8 23				B. 6 . 5	, .	Vie Jo CAL
45	592.0	8 37		- 5.0	- 5 5	16 54 Au	· /	Acres Mora
59	T 65.9	8 23	5920	- 26.1				an em of purit
38	5 59 4	8 =1	5 97.0	- 72.6	- 74.7	•		7
37	5633	XO	5 920	- 787	- 304			
36	5 75.4	17 E	5 920	- 166	- 18.2	•		
55	5 69 5	8 17	5 92.1		- 251			
84	5 627	8 26	F 92.1	- 27.4	- 32:2			
73	5 59 1	y 58	5421	- 33.0	- 36 /			
8 z	I 58 4	900	5 92 1		_ 36 7			
						EST, TOTALE	s <u>92</u> :	ST, NUFVAS 30

;

ADEA		BUPERIN'	TENDENC	OS M A DE EXI GRAVIME	PLORACIO	N D.F.N.E.
GRAVIMETRO			CONSTANTE AP	ARATO		LINEA: A PIE- CARRO-
ESTACION	LECTURA TAMBOR	HORA	VALOR BASE	OIFERENCIAS	u, a,	HOTAS
81	T 5 4. 4	J 65		-37.7	-35.3	
3 Cz.	5 972	915		)	. \	<u>.</u>
25	T 92.7	9 27		. (		
٦,	5. 60.7	9 36		1	- /	
			•			Cambio de Rango 0-15
90	224./	10 5	-			Carlis de Rango 013
٠ ٻ	7 3/2	10 20	3246	+ 66	4 7 7.	·
9.4		10 ==	: 247	-1.5	- 1.6	111-4
3		102	3 7 4.7	- 3 4	- 3. 7	
93		10 20	3 7.17	- 3,7	- 9.0	
3.5		1021	3 747	- 2.5	-13.7	
2	يدر ٢		721	- 7.8	- 10.7	
		T				EST. TOTALES 9> EST. RUEVAS

AREA		BUPERIN E OBSI	RIGADA	GRAVIME	PLORACIO TRICA NO	ON D.F.N.E.
ESTACION	LECTURA TAMBOR	HORA	VALOR BASE	DIFERENCIAL	U. G.	NOTAS
17	301.7	10 5	3000	-230	-75.8	
13		12 %	2249	-294	ا , ا ج ۔	
43	715	ひと	524.5	-563	- 61.6	AN-1+5
/19	231.4	<b>⊘</b> 2	3273	- 432	-47.3	
101	707.0	1076	ص	-27.8	- 30. 4	K-6 fer sudo of a water de de
101		14 2	j	>	>	6
				<u> </u>		
·						
				-		
• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •						
				T		EST. TOTALES 97 EST, HUEVAS PO

	•		•				•	. <b>.</b>
•		541.2	519.20 + 80.8	410.5	413.6	248.1	-30.4	
		58152	1410	13 13 14.8 +34.9	1210	+ 100.0	-27.8	
SozoAA	K=1.095		, 1 ×	11eno8e-72	2.095	-35.3 Per !!! 9-	1010 2.585 75 2.50	90 00
CABOKCA	W-34	Obeytenzo	Driet HAX	1/9/1 5/	2002 STR	23.50	90°5- 2008 2008 2008	Brus Gaur Sanna Anto 596

# PETROLEOS MEXICANOS

SUPERINTENDENCIA DE EXPLORACION D.F.N.E. BRIGADA GRAVIMETRICA No. 2

AREA		OBS	ERVADOR			FECHA
GRAVIMETRO_	w-	34	CONSTANTE AP	ARATO	. 095	LINEA: A PIE,- CARRO
ESTACION	LECTURA TAMBOR	HORA	VALOR BASE	DIFERENCIAS	U. G.	NOTAS
1.	5 73.Z	12 53	-0			Gensamin thick
Z	5 65 5	/ > 2.5	5 73.2	- 7.7	-8.4	
3	5 55.9.	1302	5 73.7	- 17.3	-18.9	
d	7 50.0	13 04	r 73.2	- 13.2	- 25.4	
۲.	5 43.7	1308	5 73.2	- 29.5	- 32.5	
(		13-13	5 73.7	- 34.0	- 37.2	
7		1516	5 73.2	-40.0	- 438	
9	<u>-</u> 32.∋	190	5 73.7°	- 45.4	- 4-,3,	
ĝ	5 29.0	1-20	2 /32	- 44.2	- 230	
, <sub>U</sub>	5 22.7	13.22	5737	- 503	- 55. 3	
17	5 17.3	111 3.5		-55,3	- 60.6	
12.	20-13	19:20	517.3	1 - 13.1	- 14.3	EST, TOTALES EST, NUEVAS

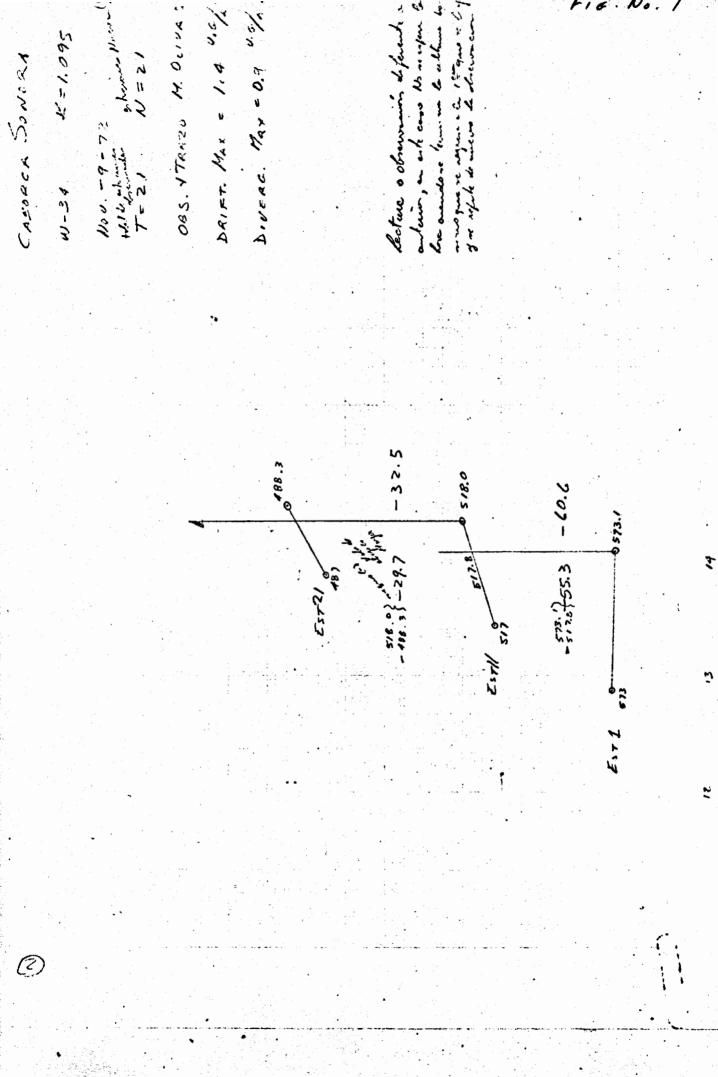
# PETROLEOS MEXICANOS

SUPERINTENDENCIA DE EXPLORACION D.F.N.E. BRIGADA GRAVIMETRICA No. 2

GRAVIMETRO CONSTANTE APARATO LINEA: A PIE,- CARRO.-

GRAVIMETRO			CONSTANTE AP	ARATO		LINEA: A PIE CARRO
ESTACION	LECTURA TAMBOR	HORA	VALOR BASE	DIFERENCIAS	U. G.	NOTAS
13	1 96.4	13 32	17.4	-21.0	-73.0	
14	4 93.7	13 3:2	17.0	- 23.7	- 26.0	
15	\$ 89.3	13 35	17.4	- 27.5	- 301	
14	84.0	13 37	17.1	-334	- 36 6	
		73 👯 .	17.4	- 34.7	- 38.0	
3	<i>-</i> \$∂, o	73 AV	7 755	- 37.5	- 411	
/ 4	.* 75.7	13 43	1 1 1.5	-39.7	L 430	
ر,	4 74.9	13 45	17.5	-376	- 017	
77	a 37.8	/P 52		-29.7	- 32,5,	K-131
1	573./	1121	``	5:		COM DA 1/2 - TOR
1/	5 /3.5	2.1.29		5,10		LICERX 15 20
• 21	4 83.5	12/28	1 / 2 2 2 2	1 2/	,	
						EST, TOTALES EST, NUEVAS

6/6



divergencia máxima para que no exeda la tolerancia y seaplique las Correcciones de Mareas, para esto en un papel milimétrico se grafican las horas de lecturas de las Estaciones Bases contra los valores leídos en las dos horas diferentes en las mismas Estaciones Bases (Fig. Nº 4, 5, y 7).

Para hallar los valores bases proredio (columna valor - base de la Hoja del Observador Fig. Nº 3) Se cálcula - el Drift máximo, bajando una "perpendicular" (Promedia) desde la mitad de la línea que une las lecturas en la última estación base, hasta las lecturas en la primera estación base (según la hora promedio), luego se vé la línea horizontal más inclinada, se diferencia las dos lecturas en una estación y este en el Drift Máximo, que no debe exceder de 1.5 UG/hora. Para la divergencia máxima, se escoje las dos líneas horizontales juntas más abier - tas hacia un vértice en una hora y que no debe exceder - de 0.5 UG/hora (tolerancia).

Con estos valores de Drift sabemos que el aparato dió lecturas buenas y la divergencia, nos dá la corrección que debe ser repartida entre las estaciones de las Estaciones Bases por ejemplo (Fig. Nº3). En la estación 61
se leyó a las 9:22 A.M. 416.6 U.G. y a las 12.25 A.M. 417.9 pero la divergencia es 0.2 (valor a repartirse).
Para la estación 60, el valor base será 416.6; el de la59 igual, etc. hasta la estación 52 cuyo valor base es 416.8, para la estación base 51 se procede como para la
61 (ya explicada).

La columna diferencias (Fig. Nº 3) indica la diferen - cia de la lectura del tambor menos el valor base, resultando valores positivos ó negativos.

La columna U.G. representa el producto de la diferenciapor la constante del aparato que es 1.095. Estos valo res de cada estación son pasados a la Hoja "Calculo de la Anomalía de Bouger" (Fig. Nº 1) Siguiendo con la secuencia de la (Fig. Nº1) la próxima columna es la de:

Gravedad observada. - Se la obtiene para cada estación restando a la gravedad base el valor de la diferencia en U.G. en cada estación.

Elevación. Se la obtiene de las Hojas de "Cálculos to pográficos", en la cual para cada estación, con tránsito, se calcula el desnivel, teniendo como controles, los Bancos de Nivel, que a su vez han sido calculados a partir de los B.N.N.Q. (siglas cartográficas), que sonhitos ubicados cartográficamente por un organismo geográfico gubernamental.

Siguiendo con la secuencia de la (Fig.Nº 1) la próxima columna es:

Corrección por elevación. - (Aire libre, meseta y Topo - gráfico). Para obtenerla se hacen las <u>líneas de densidad</u> (Figs. Nº 8 y 9) y que consiste en elegir pequeñas colinas (más o menos 40 mts. de altura) en algunos luga res del área de trabajo, se hacen estaciones o se las elige de tal manera que entre ellas exista aproximada - mente como mínimo 2 mts. de desnivel, aunque las distancias entre estaciones, no sean constantes. (en este caso se hicieron líneas de densidad en Benjamín Hill y en Sta. Ana) Analicemos primero la de Benjamín Hill.

Estos valores de desnivel, (positivos o negativos) sonsumados algebraicamente a la cota sin compensar de la estación anterior (Fig. Nº 8-C) en la Hoja de Datos Topográficos.

La compensación se la hace entre 2 B.N. en la que se vé cual fué el error de cierre de libretas de campo, se divide para el número de estaciones y nos dá la compensación.

Luego se procede a observar las líneas de densidad con el gravímetro con la misma sistemática que en las obser vaciones normales regionales o de semidetalle (Fig. Nº8 A-B) y (Fig. Nº 9 A-B) Se tabulan las diferencias U.G. y se las acumula (para el gráfico) (Fig. Nº 8 - F) y (Figs. Nº 9 - G)

Con los datos tabulados del número de estaciones, del - desnivel y distancia se hace un perfil topográfico (Es-calz 1:100 principalmente) (Fig. Nº8 F) y (Fig. Nº 9-G)

Con los datos tabulados de las diferencias U.G. y por sobre las estaciones de la gráfica anterior se hace unperfil gravimétrico (Fig. Nº 8 F) y (Fig. Nº 9-G). Se une el primer punto con el último punto graficado por medio de una recta tanto en el perfil gravimétrico como topográfico. Esta recta es la referencia para hallar los  $\Delta_g$  y los  $\Delta_h$ , que se tabulan para el cálculo de K por el método de los mínimos cuadrados (Fig. Nº)

El Método gráfico. – (Fig. Nº8F) y (Fig. Nº 9 G) Es laque en las ordenadas se pone  $\triangle$ g y en las absisas  $\triangle$  h se grafican los valores tabulados, luego se procede a – trazar una recta que promedie acusamente los puntos, par tiendo del origen de las coordenadas se elige un punto-cualquiera sobre la recta, se leen los valores de  $\triangle$ g y  $\triangle$ h cuya relación es constante, se halla el valor de la constante K.

$$K = \frac{\Delta_g}{\Delta_h}$$

Luego se calcula la densidad mediante la fórmula:

$$S = \frac{3.086 - K}{0.4185} = GR/cm3$$

# METODO DE LOS MINIMOS CUADRADOS

A partir de los datos tabulados de  $\triangle$  g y  $\triangle$  h (Fig. Nº 8 E) y (Fig. Nº 9-F).

Se aplica la formula:

$$K = \frac{-n \angle (\Delta_{g \times \Delta h}) + (\angle \Delta_{g \times \angle \Delta h})}{n (\angle - h2) - (\angle \Delta h)^2}$$

ESTACION	TAMBOR	HORA	VALOR PASC	DIFTREMCIAS	9	MOTAS
		546.0	Sec. 3 1 20			CAMER J. ASING 922
6:000	CA De	Drue : A.	A. W.	7		(Bungamin Ger)
0	476.1	1/024				
,	472.1	हा ०/				
2	4 685	201 089				
~	. 4 64 6 10 P	201				
4	4 60.3	2.07				
4	4 5 5 °	10				
۰,	151.3	<b>3</b> ()				
7	24.2	£ 177				
5	4 43.¢	ن ا				
ij	1.39.1	\$7 G				
_ `` <i>`</i>		1.81				

		PET SUPERIN	ROLE	PETROLEOS MEXICANOS FRINTENDENCIA DE EXPLORACION D.F.	EXICA PLORACIC	PETROLEOS MEXICANOS  SUPERINTENDENCIA DE EXPLORACION D.F.N.E.
MEG		1980	DISERVADOR			PLOM 9-10:0-72
GRAVIMETRO	W-34		CONSTANTE APARATO		1.00.	LINEA; A PIE. CARRO.
ESTACION	LECTURA	HORA	AALOR VALOR	OFFRENCIAS	a, p	MOTAS
:/	7.10 0	A 01 3.10 A				
17	3 46.4	، 0 عَرْ				
13	2:509 10 22	27 01				
77	255.5	255.5 10 €				
٧,	2513	2513 10 42				
91	346	701 6300				
17	7.18:	34/C 134			-	
с <u>а</u>	4 36 9	1369 19 26				
Ü	432.1	432.1 10th				•
19		4320 1/35				
8.		4367 1150				
17		1/ 38				
9/	50 1: 2500	55/1				EST, TOTALES EST, MUTVAS

		-						
ESTACION	TAMBOR	VBOH	Ya.Of PARE	DIFERENCIAS	U, B,		MOTA\$	
15.	451.3 11 5	i 11						
19	4550 1100	110						
1,3	4 50.9	11 24						
12	25 11 876 8	11 38						
1/	ö₹ // 91/Þ ?	11. 20						-
0/	J 36.3	7511						
e	4.38.4 1158	1/5.8			•			
80	7 430 11 50	53 11						
7	47.4	75/						
,	251.4 11 58	83 /1						
Ы	8.28 %	ct 2/						
1	5.09.5	.521						
8	d 6.1.6	6371		-		EST. TOTALES	EST MISTAR	

		PET SUPERIN	ROLE FENDENCIRIGADA	PETROLEOS MEXICANOS FINERINTENDENCIA DE EXPLORACION D.F.	EXICA	SUPERINTENDENCIA DE EXPLORACION D.F.N.E. A
AREA		9880	OBSERVADOR			PICHA
GRAVIMETRO			CONSTANTE APARATO	MEATO		LINEA: A PIE. CAREO.
ESTAC: "N	LECTURA	HORA	VALOR	OFFRENCIAS	g, p	MOTAS
2	0.8.0	70 21				
,	977.2	20 21				
0	076.2	12 %				
	-		-			
					•	
			٠			
	-					
						16.66.82
-						CAT TOTALGE BAT MILTONE

CABONCA, SONORA 446.1 2 K= 1.095 45.3 (4.8xChdApart) 441.6.0 NOV. 9-72 34,0 + 5.9. +5.4 Ð OBS YTRAZO: M. DIVAS DRIFT MAX =0.2 U.G/A M. - 2.4 438,00 4330-DIVERC. MAX = 0. Z VE/h -4.6 LINEADE DENSIDALNº 1 (BENJAMINH) -4.8 432.0 45.1 -4.0 18 -4.4 -4.3 455.B 455 - 4.5 - 9.6 460 -4.3 -34 15 -4.1 14 \$ 72.1 +4.9 -4.0 476.1 14.5 +4.9 12 10 12 00 11

# DATOS TOPOGRAFICOS

FIE. No. 8-C

Por certin Hose

ноја хим.\_

Setación .	Desnivel	Cota sin Compensar	COMPEN- SAGION	Cota Compensada	LIBRETA	OBSERVACIONES
0	^} ⊕	<b>7.</b> 1 (4) (7.74) (5)				2000
1	-1.1	-0,1	- Ca . 1	ice pay	er lo	Elocas
?	- 1.5	_ 3.7	Pn	200	· la	Elocas
3	7	-12.6	Cha	emulon	No ).	
4	- 4.7	-172				
1.	- 4.0	- 22.2				
	-4.8	-77.5				
?	T. 11.0)	-214				
₹	- 4.8	-252				
67	-50	-2/2				
10	- 2.3	-42,6				
11	4 5.00	_3 77				
1 >	- 5 5	-323				
! 5,	÷ -1.0	_ 2,75		is .		
1, 1	+ 1.9	> 2.6				
•		ンツリ				
	- 5.6	-32.7				
/5	- 50					
Ġ	- 50	-93.1		1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	# :	
/ ^	- 5.1	- 48.8				
·		, ,				·
				-		
			°	1		
					·	

EDIRULEUS MUSAICANUS

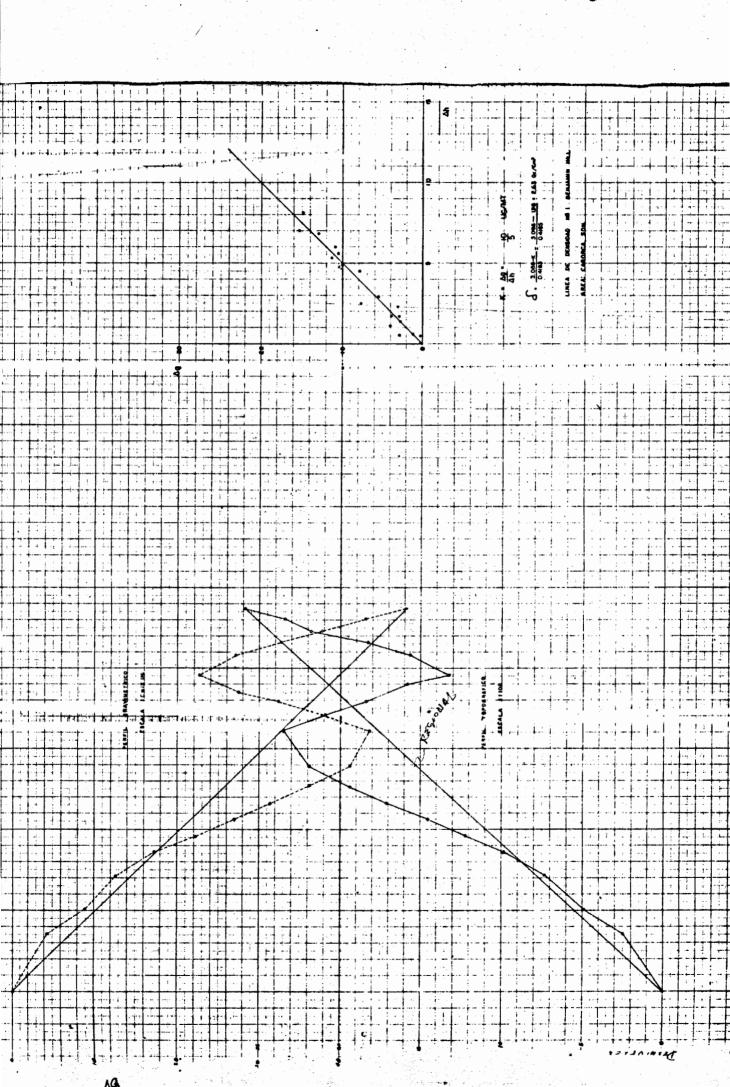
TRABAJO GRAVIMETRICO

DATOS TOPOGRAFICOS

FIG. No. 8-D

A way of the state of the Alling will be the first HOJA NUM. N. 925 Cota COMPEN-Cota LIBRETA OBSERVACIONES stactón Desnivel aia · SAGION Compensada Compensar de Donates from for hoted del grafice Diet. CINER Nº 1 RIMBO N.SZ . E. ٥ Ţ 12,527 2.572 35.00 35.40 , **>**.4 % K · · · · · 15.80 50,70 4 2.317 3 7.739 7120 7350 E(+) = 36.037 55.30 ÷ 2.557 1 1. 416 12.60 2.337 Z(-) = 10.204 9.70 17. 125 75.50 Die (4) = (25, 033) 4 2.357 10.70 13.5:4 106.20 -3 5 5 h 950 116.00 17.075 1 - 297 19. 2 .. 0 14.20 177.70 21,912 12.19 13730 4 1. 578 21.90 ア ぎょりひん 131.74 , / - 2.203 70,950 20 174,00 9.00 - アリス 12,3721 170,00 --- 2 1 7 2 15.318 5.40 130.90 1.3 . . - 2.500 18.269 23.70 195.60 4 5 4 2 5 13. 300 17.30 207.93 \$ € 5 £ £ 18,373 3.10 715.00 A 72, 2775 20,20% 772.30 1.50 . : 20, 800 730,00 25 36 9.30 14 4 2 450 (-833) 3.00 2 33.90 12 3 6.90

No 2 FIG. No. 8-Brigada NE Gr. Gravimetrica Linea de Densidad Nº 1 (BENSAMIN HICE) CALCULO, THE FEMAT - REVIEW; IN ESCAPERO. ORGERUNE INTERCHAS Region I-NSAMIN FULL AREA : CARDER HER MOSTELO ENZEDO de 1973  $\Delta h^2$ Δg²  $\Delta h$  $\Delta \mathsf{q}$ EST  $\Delta q$ x  $\Delta$ h 1.9% 1.4 7.29 2.7 573 0.72 1.44 0.36 0.6 1.\_7 0.90 0.5 1.8 0.25 그 3.29 2ء 0.5 0.10 0.7: 0.2 0.04 476 7.9 1.7 2.89 2.84 2.9 8.41 5.5 15.95 30 75 7 7.8 4.5 35.10 60.89 20.25 31.36 8 58. go 110.25 10.5 56 166.11 6.8 46. 21 87.72 12.9 10,9 10 65.40 36.00 6.0 113.31 3.0 6.90 5.29 11 2.3 01.00 1.1 4.40 1.0 12 16.00 24.01 10.0 1.2 49.00 100.00 L3 65.61 12.5 219.04 14 119.83 19.33 15 15.3 -107.10 234.00 70 27.00 16 127.69 11.3 5.3 59.89 7. 7 17 59.29 6. 7 19.25 2.5 2. 99 15.21 2-3 6.63 1+)72.9 (-) 33.1 (-)53.7 (+) 30.3 **(-)** (-) 646.08 (2) 19.5 1286.73 SUMA 3.8 330.32  $K = \frac{-n\sum (\Delta g \times \Delta h) + \sum \Delta g \times \sum \Delta h}{n(\sum \Delta h^2) - (\sum \Delta h)^2}$ 3.086 - K 0. 2/95 0.4185 -18 (-64 .. 03) 2 [19. 6 x(-2.8)] 117629. 44-54.60 = 1.95 /nt. 13 (330.37)-(-2.8)2 5, 93 7.92

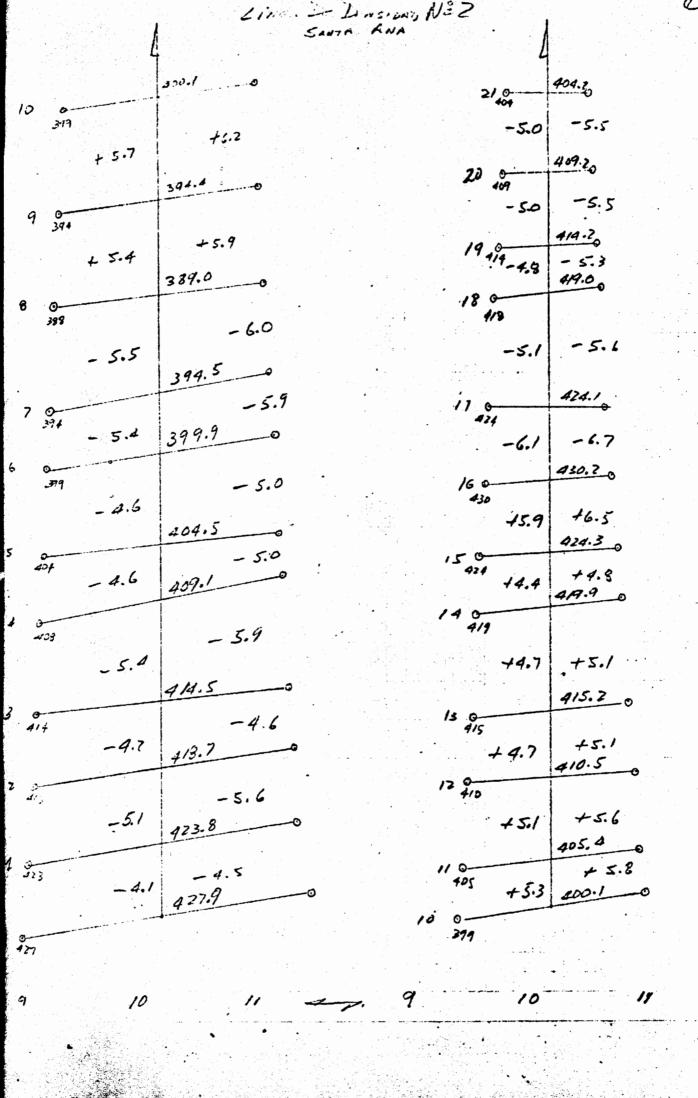


SUPERINTENDENCIA DE EXPLORACION D.F.N.E. F. C. N. BRIGADA GRAVIMETRICA NO. 2  AREA							
GRAVIMETRO							
ESTACION	LECTURA TAMBOR	HORA	VALOR BASE	DIFERENCIAS	U, G,	NOTAS	
			15A 7			SANTA KNIL	
	Jones	20.0 2	· WEAR	1/2	2	Ganelinde Fang go	
	127.3	9 -2"					
1	1.73.7	9 25				Entlando Vicilos sumo	
7	1182	9 07				on Interescolar al than	
2	13. 12. 2	9 09					
đ	1 09.5	9 =11		•			
<u> </u>	d 04.2	413					
4	3 945	7 15					
7	.? 94.0	92					
5	- 88.7	91					
9	-94.1	~ 2 2					
10	3 99.3						
11	cr 05.1	9 48					
12	4 10.3						
13	2 15.0						
14		935					
/ <del>7</del>	-2 24.2	0 13					
11	a30. 2	, ,	_				
12	# 74.1		-				
13		2 15					
1. 14	2 14 3						
	= 14.7	209		·			
2.5	4 09.1 Louis						
7 /							
	3 2 2 2 2	2			-		
	343	43 23			••		
2 3	376.6	10 -					
	334.5			· · · · · ·	-	10	
	204.						
	499. 2						
	414.3						
, 3	210.3	10 -					
. //	1. 4.1	10 -					
16	430.3	10=3					
15	474.2	100					
127	670,1	10=					
13	A 15.0	, , <u>5-7</u>	1	T	1	EST, TOTALES EST, MUEVAS	
11	405.6	10 52					
//	403.6	1/6, -					
9	400.5	11 04					
	394.8 389.3	1, 02			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
3	239.3	1, 00	•			:	
7	395.0	1:12					
	100,1						
<u> </u>	494.9	// /-				•	
1	409.7	1. 19					
3	414.3	11 2					
5	119.2	11 -	·			CLERAJA 1255	
1	124.3	1, 2				et untigente de la lace para de la transition de la lace. La lace de la lace <u>la lace de la lace</u> de la lace de la	

:

·A

10



OBS y TRAD Ing. Jesus tec. K= 1.095 SONORE CABORCA 11-34 LINER JE DENSIDAD Nº 22 SANTA AND

11 DE NOVIENERE - 1776

DIVERG. MXX = 0.4

DRIFT MAK = 0.7

23 ° 596.1 39. 256.1 22 ° 5.31.3 4.9

TRABAJO GRAVIMETRICO

DATOS-TOPOGRAFICOS

HOJA NUM.\_\_\_ Cotà COMPEN-Cota LIBRETA OBSERVACIONES Estación Desnivel ala / SACION Compensada 130 Compensar -.1. T - -4.5 -10.1 -5.6 -14.7 - 4.6 --- 5.9 -70.6 - 3 -25.6 - 5.0 - 30.6 - 5.0 フ - 5.7 -3:15 - 4,0 -12.5 -36. 6 S. S. M. تې 10 - 30.7 w (j. - 3) -24.1 <u>.</u> . S 11 J. 5. 1. - 19.0 1-2 -<del>-</del>-+ 5.1 -13.9 + 0.1 - 8.8 12 - 1.0 150 1.1.2 \* 1.5 + 2.5 15 -4.2. ~ 1,7 15 - 5. A - 9.3 . ,: -15./ -5. 3 - 20.6 JF 18 -5.5 1 <u>... 5</u>, 75 .. 22.1 - 5 d -31,5 > 2 3 -- 9. o -34.5

TRABAJO GRAVIMETRICO

FIG. No. 9-2

### DATOS TOPOGRAFICOS

stación	Desnivel	Cota sin	COMPEN-	Cota Compensada	LIBRETA	OBSERVACION
						RUMAN 1175 Z
		Commercial of the	Dist.	Personner	***	
	-					-3
	4. 7. 7.5	7.705	55.90	58.90		
2	+ 2. XXX					1/2
3.	12 2018		13.20	91.20		N - C.
4.	4 2.5%	0, 730	19.95	110.10		
5	7 7.301	11.03	19.60	129.70		
. 6	7 7.590	12,889	26.70	156.40		
7	2.1/0					
**	7. 3. 3. 4. 4.			199.30		
J	<u>- ५.३/५</u>			>5°7, 20		
19	- 7:30					
	-2.500	11, 20%	7:55			· Parada
	- 3. ://2	3.180	7.60			1 .
<del></del>	- 7./71	3. 4 13				1 2 (+) - 25 271
	- 7.5/4	4.377		711,20		1 6(-) = 40, 505
	- 7	1. > 2.11		1385.60		Di=4) = (5.55
	2.237	I	i	356.30		
	2 7m2					<b>~</b> J
- / 3	+2, 179			,		DISTRUM = 50
	1 5.413			1		
27			i			•
ン:	-2/5	1				
<del>7-1</del>		· a37				
<i>2</i> 5	J 4339	15.3691				
•			510,0	2 7	075°C	

OASTAUD: IAF. Eurino

CALC: In Fernal REVISOR Topland

legion STA ANK AREA: CARORLA -HERMOSILLO

1000 de 197 🏗

ST.	Δg	Δh	∆g x ∆h	∆g²	∆h²
1	- 0.0	<u>+</u> 0.5	Q.45	0,81	0.25
7	5.3	1 7.7	- 11.66	23.09	-7, 2.7
3	4.0	1 4.0	- BK,00	81.00	13.00
4	- /3.7	+ 5.0	- 82.20	157.69	33.20
	- 17.5	+ 7.9	- 129.35	306.25	15 2 . 1/3
_5	- 2 <i>0</i> .7	+ 9.2	- 144.53	10 7 3 12 0	8 K. 26
7	- 25,3	<i>† 10.9</i>	- 275.77	600,09	3
33	- 30.0	+ /3./	- 393,00	977.00	177.31
9	- 203	+ 9.0	<u> </u>	377.00	17,09
10	- /3.2	+ 5.0	<u> </u>	/7-4.25	÷.,,
<u> 11 -                                 </u>	- 6.3	+ 2.8	77. 32	37.50	7. 6 3
17	+0,7	+ 0.7	-1. 0.07	10. 5.7	0,0'
-3	- 5.9	- 2.4	- 14.15	37,51	.5., , , , , , , , , , ,
	4/2.0	- 5,3	- 33.30	122.00	28.30
<u> </u>	-r 17.4	~ 8.0	- 13 9.20	305,71	6 - 1
<u> </u>	1 259	- 17.1	- 8/3.20	x 70,51/	
17	+ 20.6	- 7.6	- 197. 71	21 S 21, 32	
13	1 18.7	- 8.7	755,34	331.21	
10	+ /-1/2	- 6.7	- 95./4	701.33 28.23	
7.0	+ 4.7	- 1,4	- 41.35	50.54	7 7
2.7	+ 4.7	- 0.1	- 10.51 - 0.07	0, 3:	5, 1 0 5, 27
<u> </u>	- 2, 3				
	-) 162.2	(+)71.8		22	
	4) 127.1	(-) 59.6		•	
	7				
	e a sanggapa, alam da makama, aganggamak samunan dan palamandagkan dan sakan sakan maka	and the second of the second s	,		
		•			
			,		
					-
MA	(-) 33.1	4) 12.2	(-) 2.14 3.78	5 4 18,91	1103.60

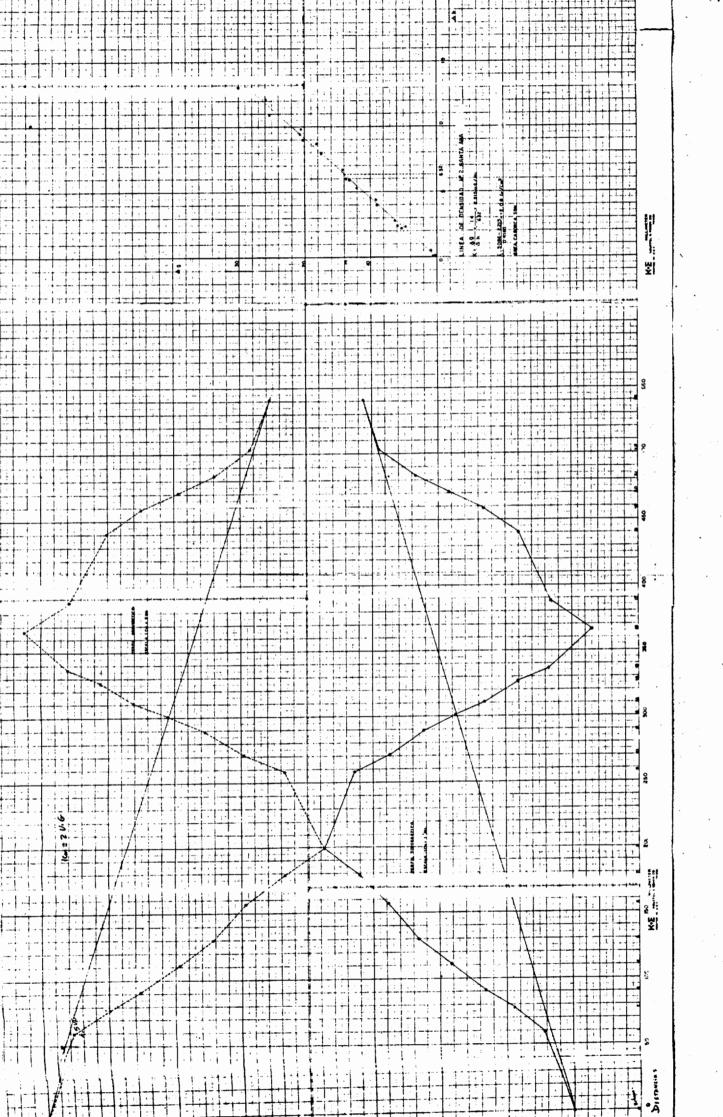
$$\mathbf{K} = \frac{-n\sum (\Delta g \times \Delta h) + \sum \Delta g \times \sum \Delta h}{n(\sum \Delta h^2) - (\sum \Delta h)^2}$$

-22(-2443.93)+(-33.1×17.2) = 53.766.46-400.50 27(1103.60)-(12.2)2 = 24,000,00-43.80=2.214 /412

E = 0.67 /2 (50 -10) 10.00 18

LOCALIZACION.

= 0.62 /1 / 5010 11



n = Número de estaciones

Ver hojas "Lineas de Densidad"

Luego con éste valor de K se reemplaza en la fórmula:

$$f = \frac{3.086 - K}{0.4185} = Gr/cm^3$$

Por lo general se promedian los valores de los dos métodos y se dá un valor de f.

Pero para un área, se promedian los valores de las líneas de densidad hechas por los alrededores, y se dá un valorde constante de "Corrección de Elevación (K)"

En conclusión la corrección por elevación se la obtiene - multiplicando la elevación por la constante (K) hallada - anteriormente.

Siguiendo con la secuencia de la Hoja "Cálculo de Anomalía de Bouger" (Fig. Nº1) la columna que sigue es:

GRAVEDAD TEORICA. Se la obtiene a partir de las tablasde Gravedad Normal (Pag. 137) de Nettleton, en la cual están tabulados los valores de gravedad teórica de la tie rra cada 10 mínutos de grado latitud (desde 0 a 90º de la titud). Pudiendo lograr interpolaciones de 1 mínuto me diante la fórmula:

$$\mathcal{Y}(p-n) = \mathcal{Y}(p) + \frac{n}{10} \Delta \mathcal{Y} \varphi + K \Delta^2 \mathcal{Y} \varphi$$

 $y_{\varphi}$  = Valor tabulado en latitud

n = Minuto intermedio

 $\Delta \mathscr{V} \varphi = \text{Diferencia en valores sucesivos en la tabla (es decir primera diferencia)}$ 

Δ<sup>2</sup> / = Segunda diferencia en valores en la tabla (esto es la diferencia en valores sucesivos de las primeras diferencias).

K = Valor dado en una pequeña tabla

## GRAVEDADES TEORICAS

TABLAS DEGRAVEDAD NORMAL (NOTTLETON PAG 137)

SANTA ANA = 30°40' B. HILL = 30°00'

FORMULA 8p.n = Yo + 70 AY O + K0° YY

Xy = 919, 337764 (30°00')

XO = 919, 350787 (30°10')

A 8p = 0.013023

A Yp = 0.0000 43 ( ...)

30'00' 8 x + n = 919 33 7764 300011 = 0337764 + 0.0013023 - 0.00000/935 = 479,339064 02' = 0.337764 + 0.0026 046 - 0.00000 344 = 474, 340365 03' = 0.33 7764 + 0.00 39069 - 0.00000 4515 = 979, 34 1666 04' = 0.337764 + 0.00 52042 - 0.00000 5/6 = 479, 34 2968 = 0.33 7760 + 0.00 65115 - 0.0000 0 5375 = 979, 34 4270 05 =0.337764+ 0.00 78133 - 0.00000 516 = 979, 34 5573 06' 07' = 0.337764 + 0,00 91/61 - 0.0000 0 4515= 979, 34 6876 08' = 0.337764+ 0.0 104184 - 0.00000 344 = 979, 34 8179 = 0. 33 77441 0.011720) - 0.00000 1935 = 979, 34 94 83 09'

 $30^{\circ}/0' = 974.350)87$  11' = 974.350)87  $12' = 974.35.2092^{1305}$   $13' = 974.35.3397^{1305}$   $14' = 979.35.4703^{1306}$   $15' = 979.35.7316^{1307}$   $16' = 979.35.8623^{1307}$   $17' = 979.35.9430^{1307}$   $18' = 979.36.1237^{1307}$   $18' = 979.36.1237^{1307}$   $18' = 979.36.1237^{1307}$   $18' = 979.36.1237^{1307}$ 

14= 979, 350787 (30°,0') 14= 979, 36 2053 (30°,0') 016= 9013066 0284= 0.00043

Yq = 974.363853 Yy = 974.376963 489 = 0.013110

4 17 = 0.000 dd

30 20' Yo+n > = 979, 34 3851 30° 21' Kp+n = 0,363853 + 0.00 13110 - 0.00000 1935 - 979,365162 = 0.363853 + 0.00 7672 - 0.00000 344 = 979, 36 647/ 22' = 0.363853+ 0.00 3933-0.00000 4515 = 979,36 7731 23' = 0.363853+ 0.00 5240-0.00000 516 = 479,36909,1310 24' = 0.363853 + 0.00 6555 - 0.00000 5175= 979,37 0402 131 25' = 0.363857+0.007864 -0.00000 516 = 979,37/7/3151 2 (' = 0.363953 + 0,00 9177 - 0.00000 4515= 479, 37 3025 77' = 0.363813+0.0/0488 - 0.00000 346= 479,374337 28 29' 00.363853+001/799-0.000001935-979,375650 · 919,31 6963 30'

γ = 919, 376943 (30° 30°) γ = 979, 39 0115 (30° 40°) Αγ = 0. 013/52

D2 8 + = 0.0 13152-13110 = 0.00002

84+ = 0-376963 + £ 979. 37 6963 30 30' = 0. 376963 + 0.00 13152 - 0.00000 1935 = 479. 37 8276 'بد 0.00 76304 - 0.00000 34 4 = 979.37 9584 32 37 0.00 39456-0.00000 4515= 477.38 0404 34' 0.00 52603 - 0,00000 516 + 0.00 65760-0.00000 5375 = 474,38 3333 35 0.00 78917-0,00000 516 = 473.38 4849 ₹' 0,00 92064-0.00000 4515 = 079 39 6124 37' = 0.376963 + 00/05216-0.00000 344 38' 0.0/18368-0.00000 1935 = 979.39 8797 391 = 479.390115 40

n.	minutos	K	
•	1	- 0.045	
	2	- 0.08	•
	3	- 0.105	
	4	- 0.12	
	5	- 0.125	
	6	- 0.12	
	7	- 0.105	
	8	- 0.08	
	9	- 0.045	(Fig. Nº10)

Luego para transferir estos datos a la escala del mapa, (Fig. Nº 10-C) se procede a hacer gráficas de "Valores de Gravedad teórica interpolados" contra los valores de la latitud (cada mínuto)entre los valores de interpolación de la tabla de Nettleton (esto es cada 10 mínutos). La escala se la determina sobre un mapa en el que se vé quántos Kms. corresponden a un grado de latitud.

Siguiendo con la secuencia de la Hoja (Fig.  $N^{\circ}$  1). Ahora tenemos el:

### Cálculo de la anomalía (de Bouger) .-

Sobre el Nivel de Referencia

Bajo el Nivel de Referencia

$$A_B = G_o - E_c - G_t$$

A<sub>B</sub>= Anomalfa de Bouger

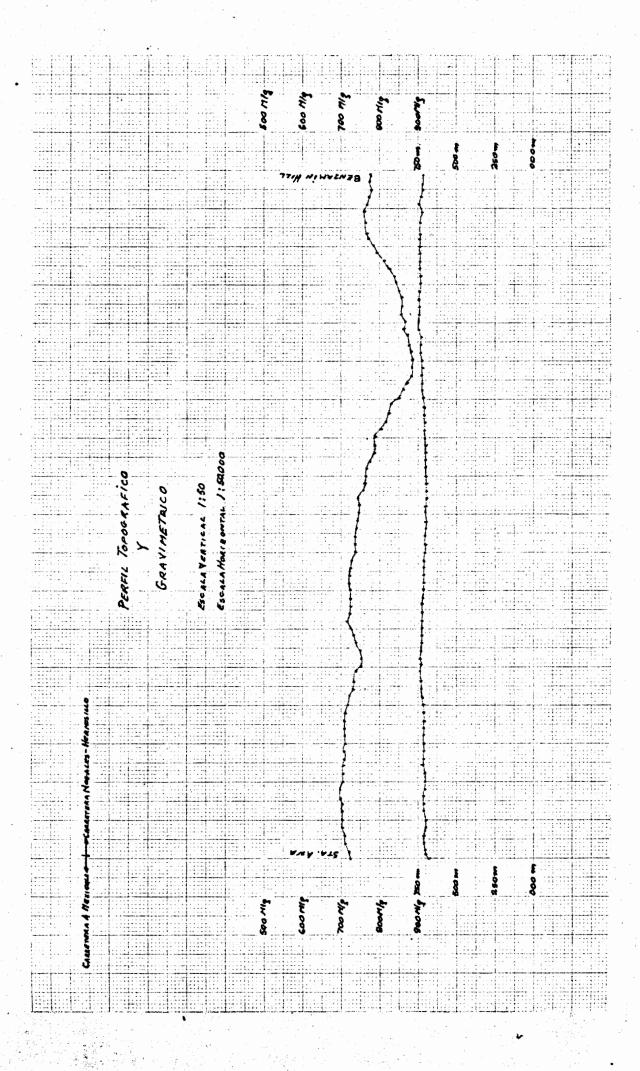
Go= Gravedad observada

E = Efecto de corrección por elevación

 $G_t = Gravedad teórica$ 

Luego se procede a pasar los datos obtenidos del cálculo de Anomalía para cada estación de plano base para su respectiva configuración,

Ademas se presenta el grafico del Perfil Gravimètrico y Sepográfico de la Linea que ha sido calculado (Reducción



### INDICE DEL TEXTO

(PARA LOS INFORMES DE CAMPO EN GRAVIMETRIA)

#### I .- INTRODUCCION

(Grupo gravimétrico, periódo, localización, nombre del proyecto, nombres de los jefes).

### II. - DESCRIPCION DEL AREA

- a) Limites
  - (del área límitada a estudiar a explorar, Km2, paralelos, meridianos, límites del Area por carretera, al Norte, al Sur, etc.).
- b) Fisiografía
   (Nivel del mar, desértica, tropical, sierra, etc.)
- c) Topografía (Llanuras, mesetas, pendientes, alturas, algunas estructuras geológicas).
- d) Clima y Vegetación (Estaciones, temperatura, lluvias, árboles, arbustos, visibilidad).
- e) Población y Vías de Comunicación (Producción de la población, estado de las carreteras, poblados adyacentes, servicio telegráfico y telefónico).
- f) Economía (Agricultura del área, industrias, ganadería).

#### III. - EQUIPO EMPLEADO

- a) Equipo automotríz
   (4 camionetas, 1 jeep utilizados para los aparatos;
   3 niveles, 1 plancheta, estacado y observaciones respectivamente).
- b) Equipo técnico:
  (3 niveles Zeiss, 1 plancheta Keuffel-Esser) (Gravimetros: W-34, W-245).
- c) Equipo de campo

### IV.- METODO DE OFERACION

a) Sistema de Control topográfico.

Levantamiento topográfico. Determinación del polígono a estudiar. Fraccionamiento de acuerdo a la densidad del trabajo especificado. El polígono se hizo con Plancheta (escala 1:20.000) reducible a - (1:50.000) la nivelación fué con niveles fijos.

### b) Sistema de Observación

Estaciones cada 500 metros, iniciándose sobre las e estaciones que se localizan en el perímetro del Polígono y posteriormente sobre las brechas seccionadoras de dicho polígono. Observación (W-34 constante 1.095 y W-245 constante 1.015) ug/día.

Para observación en la sierra la secuela de campo - fué:

- 1.- Primera observación en la estación inicial de la línea (Estación Base). Se nivela el gravímetro, se toma lectura en el tambor y la hora de observación se pasa a la siguiente estación e idem., generalmente se hacen estaciones base cada 5 u 8 estaciones según topografía (que es el que especifica el rango).
- 2. Al final de la línea, al término de la lectura en la estación base, se deja transcurrir media hora y se vuelve a observar de regreso todas las estaciones base. No debe haber mucha variación de las estaciones, el tiempo de ida y vuelta no debe ser mayor de cuatro horas.
- 3.- Al llegar a la iniciación de la línea se puede seguir la observación de la otra línea que sigue en la estación base o seguir en el extremo de la línea observada efectuando las operaciones de los incisos 1 y 2 y así se van ligando todas las líneas del polígono fraccionado.
- 4.- En ocasiones es necesario un cambio de rango, el cual se efectúa así: la lectura que se puede lær el tambor graduado va de 0 a 800 pero se de ja un -

margen de 100 unidades en cada extremo y las lecturas se e fectúan de 100 a 700 unidades a medida que el terreno tiene mayor altura las lecturas van disminuyendo y viceversa, por lo tanto antes de iniciar la observación o las lecturas en el aparato, este se lo podrá ajustar ( su escala ó rango) en su extremo superior e inferior, de-pendiendo de la topografía (subida o bajada) a este procedimiento se lama cambio de rango.

- c) Sistema de cálculo.-
- 1.- Se grafican los valores obtenidos en el campo (DRIFT) ó Deriva), sobre la línea perpendicular se tienen los valores base de las estaciones intermedias. Entre dos líneas horizontales juntas se obtiene la máxima divergencia y con una sola se cálcula el Drift máximo en una hora. Se calculan las diferencias entre lecturas, si el valor base es mayor, el signo será (menos) y viceversa, estas diferencias se las multiplica por la constante del ajuste para obtener unidades gravimétricas (U.G.) (se anotan en la hoja del observador).
- 2.- Se hacen los cierre de los pequeños polígonos, buscan do que no sobrepase el valor de tolerancia 1.5 U.G./Hora el sentido de la flecha indica el sentido de la observación y cuando las diferencias de las bases es negativa se invier te dicho sentido.
- 3.- De los planos topográficos se obtiene las coordenadas X e Y.
- 4.- Se efectúa la compensación de base, obteniéndose de -- la gravedad observada la compensada, de acuerdo a las diferencias gravimétricas entre las estaciones y la gravedad e en una estación ya fijada anteriormente.
- 5.- Se calcula la elevación por los medios topográficos conocidos sobre un nivel de referencia (1.000 metros etc ó S.N.M.)
- 6.- Se hace la corrección multiplicando por K=2.07 ó otro valor constante (sacado de las líneas de densidad, puede -

ser regional o variable en el terreno y subsuelo).

7.- De los planos topográficos se obtiene la gravedad teórica.

8.- Se obtiene las anomalías de Bouger, restando de la gravedad teórica, los valores de corrección por elevación y la gravedad observada, el signo de la anomalía es (-), puesto que la observación es sobre el nivel del mar.

Todos los datos obtenidos anteriormente se anotan en las hojas de Cálculo de anomalías de Bouger.

### d) Interpretación.-

La interpretación de las anomalías de gravedad deben hacerse en términos de la distribución de masas del subsuelo, para eso se asumen que las anomalías corresponden a una estucitura simple posible y se ajustan los parámetros de la estrucitura hasta que la anomalía calculada en todos los puntos con cuerden en forma satisfactoria con la anomalía oservada. - Las anomalías de gravedad son el resultado de las pequeñas diferencias de densidad que existen entre las formaciones, por lo que las interpretaciones son el resultado de las estimaciones de densidad de las rocas del área.

# INDICE DEL INFORME GRAVIMETRICO (Trabajo Completo)

### 1.- INTRODUCCION

### 2.- DESARROLLO DEL TRABAJO

### 3.- METODOS DE REDUCCION

- a) Efecto regional
- b) Anomalía Residual

### 4.- DETERMINACION DEL EFECTO REGIONAL

- a) Descripción de los métodos
  - I .- Métodos Gráficos
  - II .- Valores Promedios
  - III .- Leyes Matemáticas
    - IV .- Métodos modificados
- b) Los valores de Bouger usados en los cálculos

### 5.- METODO DE POLINOMIOS

(Leyes Matemáticas)

- a) Expresión general de la ecuación y consideraciones relativas.
- b) Expresión de:
  - I.- Polinomios de 2º grado
  - II.- Polinomios de 4º grado
  - III .- Polinomios de 6º grado

(secuencias típicas comparativas)

c) Cálculo de las constantes del polinomio Ejemplo de cálculo con ecuación de 2º grado.

### 6.- REDUCCIONES DE MINIMOS CUADRADOS

a) Secciones tipicas

# 7.- SEGUNDA DERIVADA DE LA GRAVEDAD DE BOUGER - DESARROLLO MATEMATICO

- a) Requisito de los datos
- b) Limitaciones
- c) Ejemplo de aplicación
- d) Mapas y sus problemas en la aplicación en áreas sin datos.

- 8.- PROMEDIOS EN (E/ Kms)
- 9.- DESARROLLO DEL TRABAJO
  - a) Método Bacanco
  - b) Método Elkins
  - c) Método de Simpson
  - d) Método de Segunda
- -ANALISIS DE LOS RESULTADOS, DISCUCION DE LOS MAPAS.

### BIBLIOGRAPIA

V.A. OLMOVICH 1.959 CURSO DE SISMOLOGIA APLICADA REVERTE MEXICO

MILTON V. DOBRIN 1.969

INTRODUCCION A LA PROSPECCION GEOFISICA OMEGA ESPAÑA

BRIGADA MAGNETOMETRICA
1.972

MANUAL Y APUNTES (ANOTACIONES DE LA BRIGADA) MEXICO

SALVADOR MALDONADO 1.971 MANUAL DE SISMOLOGIA (ANOTACIONES PERSONALES) MEXICO

ERNESTO ELORDUY
1.971

CALCULO DE VELOCIDADES EN POZOS PROFUN-DOS (ANOTACIONES) MEXICO

B.F. HOWELL Jr. 1.962 INTRODUCCION A LA GEOFISICA OMEGA ESPAÑA

MANUEL MORALES REINA 1.972 "ALGUNAS CONSIDERACIONES GEOFISICAS SOBRE EL COMPORTAMIENTO ESTRUCTURAL DE LA PLATAFORMA DE YUCATAN"

INFORME MEXICO

MANUEL MORALES REINA 1.972 INTERPRETACION DE DATOS GRAVIMETRICOS Y MAGNETOMETRICOS ORAL

NETTLETON 1.940 GEOPHYSICAL PROSPECTING FOR OIL MC. GRAW HILL

BRIGADA GRAVIMETRICA
1.972

MANUAL Y APUNTES MEXICO

GRANT AND WEST 1.965

INTERPRETATION THEORY IN APLIED GEOPHY-SICS. MC. GRAW HILL

REVISTA GEOPHYSICS 1.954-1.968

DIVERSOS ARTICULOS SOCIETY OF EXPLORATION GEOPHYSICIST

BOLETIN "ASOCIACION MEXICANA DE GEOFISICOS DE EXPLORACION" 1.960-1.972

DIVERSOS ARTICULOS
A. M. G. E.

VALENC	IA		
1.	971	-1.	972

SISMOLOGIA ORAL

VALLE 1.972

PROSPECCION ELECTRICA INFORME Y ORAL

ESCAREÑO 1.972

GRAVIMETRIA: METODOS DE CAMPO ORAL

OLIVA 1.972

GRAVIMETRIA: METODOS DE CAMPO ORAL

MONSTBAY
1.972

PROCESAMIENTO GRAVIMETRICO Y MAGNETO-METRICO. ORAL

GAXIOLA 1.972 MAGNETOMETRIA: METODOS DE CAMPO ORAL

FEMAT 1.972

GRAVIMETRIA: PROCESAMIENTO PRELIMINAR ORAL

PEREZ MIGUEL 1.972 MAGNETOMETRIA: PROCESAMIENTO PRELIMINAR ORAL

LEZAMA 1.972 REFLEXION: METODO Y PROCESAMIENTO DE C CAMPO ORAL



