# 地殼淺層內の地震波速度及び剛性に就て

朣

蚶

# 正 務 章

鰹

驗

## § 1. 緒 言

56

地表面に於ける地震波の觀測結果から地球內部の震波速度を求めるととは地震學上必要なととは 勿論,更にそれより地穀內の種々の深さに於ける物理的性狀を窺ふと云ふ物理學の方面からも極め て重要な事柄である。

此の問題に關しては M. P. Rudzki<sup>(1)</sup> が始めて解析的に研究してより H. Bendorf<sup>(2)</sup>, H. Bateman<sup>(3)</sup> 等諸學者の研究を經て, G. Herglotz<sup>(4)</sup> 及び E. Wiechert<sup>(5)</sup> に至り地表面震源の場合に 就ては理論的に所謂 Wiechert-Herglotz の方法が完成された。その後更に H. Witte<sup>(6)</sup> 等の 有名な質際化の研究もなされ, 種々の走時函數より主に地殼深層の速度分布が求められてゐる。我 國に於ても本多(弘)博士<sup>(7)</sup>, 驚坂氏<sup>(8)</sup> その他<sup>(1)(10)</sup>の方により本邦に發生した極浅發地震の個々 の場合に就て主にとの方法を適用することに依り,特に地殼淺層内の速度分布に關する重要な結果 が發表されてゐる。又和達博士等<sup>(11)</sup>によつては我國に發生した大規模な浅發地震 3 個について本 邦のみなら**ず**外國に於ける觀測資料も加へて詳細に調査決定された平均走時曲線及び深發地震を基 にした還元走時曲線より信用度の高い速度分布の研究がなされてゐるが, これは地殼內部の相當深 い所に於けるものが主である。斯様に主として地殼深層に對しては, 近地及び遠地々震として充分 調査された我國の地震による精度の高い平均走時曲線から旣に標準的な速度分布が得られてゐる。 又地穀淺層に對しても上述の様に個々の場合に就ては充分明らかにされ, 大體それ等の結果は同じ であるが細かな點迄一致して得られてゐるとは云へない。從つて浅層に於けるこれらの標準的な速 度分布が欲しい場合が起る。

斯る意味から著者は本調査に於て,近年我國及びその附近に發生し震央附近に於ける斷層の發現, 地變,走時その他種々の方面から精密な調査がなされた結果,地表面地震と考へられてゐるものい うち,最も展型的な淺發地震數個を撰び,それを基にして先ず精確なる平均走時曲線を決定し,と れより地殼浅層内の平均速度分布を求め,更に其處に於ける彈性常數の深さによる變化の狀態を窺 わんとしたものである。

§ 2 極淺發地憂の平均走時函數

地表面に於ける觀測結果から地設内部刀地震波速度を求めようとする場合、最も重要な問題は先

- 56 ---

\* 敦賀測候所。

ず走時曲線の形を決定することである。元來個々の地震の走時曲線は少しづい異つてゐるのが普通 であらう。この走時曲線の差異を生ずる主な原因は大要次の様に考へられる。

(a) 震央位置,震源の深さ,震源に於ける發震時。

(b) 地震記象に於ける相の現れ方による各相の發現時判定の難易に依るもの。

(c) 震源域其の他波の傳播經路に於ける地殼構造の不均質。

多数の觀測所が震央に對じて適當に分布し、しかも感度のよい地震計で精確な觀測が行われた場 合、(b) は場合によつて異るが (a) は一般に相當正確に決定することが出來る。然し (c) の地穀 構造の不均質による影響は相當複雑なものと推察され現在の觀測精度に於ては未だ確定的にその効 果を議論することは出來ない狀態と考へられる。從つて Mohorovicic 以後多くの人の間で地穀內 部に傳波速度の異るいぐつかの不連續層の存在が提唱され、走時曲線が何本かの直線に分けられて ゐるか、これらは倚觀測精度を向上の上充分研究さるべき餘地が殘つてゐると考へられるので、本 調査に於ては斯る不連續層の存在は念頭に置かず、走時曲線は連續した曲線として平滑し、忠實に その形を決定することよした。

(i) P 波の平均走時函数 近年我國又はその附近に發生して,現在の取扱ひの精度に於て震源 の深さが零と考へられる展型的な極浅發地震のうち,觀測所が適當に分布してゐるものを撰び,且 つその觀測値が全體として震央附近より 2000km 邊り迄割合平均に分布し精確な走時曲線が得ら れる様な地震として第1表に掲げた四個の地震を撰び出した。

tth	æ	名	震。	央			@2` JI	ちんだ		z 38	飯即	6
*U	152	-11	東經	北	緯	· .	ыс ц.	, IC Л:		S 52	152 m	Г
伊		東(12)	139.°1	35.9	°0'	昭和	51E	III月	22日	17時	5 分	33.0秒
12	伊	豆 <sup>(13)</sup>	'139.°0	35.	°1	11	5	XI.	26	04	02	45.0
台灣一彩	的合中	兩州(14)	1:0°49/	24°	211	11	10	IV	21	07	01	56.0
福		井(15)	136°15′	36°	07 <sup>,</sup>	"	23 <sup>°</sup>	VI ·	28	1 <b>6</b>	13	27.0

1 表

馅

これらの地震に就ては既に多くの方々により走時のみならず總ゆる方面から研究し盡されてある ものが多い。このうち伊東地震は震央に極めて接近して觀測所があるので,震央附近の走時曲線の形 を決定するのに極めて有力な資料を提供してゐる。又臺灣一新竹臺中兩州地震は觀測網の地理的關 係から1000kmから2200~2300kmに互りIP波の精確なる觀測値を興へてゐる。これら各地震の震 央位置及び震源に於ける發震時は既によく調査されてゐるので,大體その結果に依ることにしたが 臺灣一新竹臺中兩州地震及び福井地震の震源に於ける發震時は伊東地震及び北伊豆地震の震央附近 の走時曲線の形にWeightを置いて新しく決定し直した。その結果は第1表に示した通りである。 次に地震計の感度が銳敏で驗測上の精度その他諸條件が略々同一等の理由から主としてWiechert

-\_57 -\_\_\_

58

第2表 P 波 の 觀 測 表

伊	東	Ш.	震	北	伊	• 豆	搄	震	臺	潤	新任	方合中	兩州均	也震	麗		抈	: ;	地	震
觀測所	P 波 發現時	走時	震央 距離	觀測历	ī	P 波現時	走時	震央距離	觀	測所	P 發	波現時	走時	震央距離	觀	則所	P 發	波現時	走時	震央 距離
伊東	m s 50 34.0	s 1.0	$\frac{\mathrm{km}}{2}$			n s 248.3	s 3.3	km 10	豪	中	$\frac{m}{2}$	s 03.8	s 7.8	km   29	敦	賀	m 13	s 39.5	s 12.5	km 54
沼津	40.1	7.1	29	沼首	1	48.3	3.3	14	阿!	里山		14.0	18.0	89	岐	阜		45.1	18.1	93
布 良	47.1	14.1	63	布 J	f	3 01.0	16.0	76	花	<b>直</b> 港"		.14.8	18.8	89	富	Щ		46.2	19.2	106
橫濱	47.5	14.5	69	橫著	1	01.4	16.4	73	巖	北		1 <b>6.</b> 8	20.8	197	彦	根		46.7	19.7	94
東京	51.8	18.8	97	東了	Ţ	04.7	19.7	99	臺	東		26.3	£0.3	179	名]	古屋		49.5	.22.5	122
熊 谷	57.3	24.3	130	熊子	ř	08.6	23.6	126	恒	春		36.5	40.5	260	豐	岡		51.5	24.5	145
柿岡	51 00.6	27.6	170	筑波山	-	13.4	28.4	164	石	<b>国島</b>		49.6	<b>53.</b> 6	340	龜	山		53.5	26.5	143
第70日	01.2	28.2	163	邮子	- -	13.8	28.8	180	那	覇	3	42.5	106.5	718	輪	島		53,6	26.6	152
现于	02.4	29.4	900	加萨	1	13.9	20.9 30 F	127	名	溆	4	U8,9	102.9	675	大	阪		59.3	34.3 ຊຄ່⊀	140
石古屋	00.1	- 21 n	203	白月		10.9 10.9	04.0 94.9	107	高	出		31.3 15 0	160 0	1210	小中 Seu	户 十	14	09.4 03.9	36.8	101
八火局	00.2	36 0	220	灰 単	r	19.2	34.7	204	問	<b>兀局</b>		40.9	170 3	1247	£⊓≞ ∓⊓≞	А 1611-16	14.	06.7	39.7	239
<b>以</b> 午 長 昭	09.2	36.2	203	吵 4   八 圹 🗄		23.6	38.6	226	交行	呵		54 0	178.0	1337	<b>イ</b> 川覚 <i>名</i> 和言	<b>页円</b> 節応	· · .	07.2	40.2	245
这 朝 底 相	18.3	45.3	263	▲ 彦 #		26.9	41.9	247	白能	「」		54.4	178.4	1347	潮	nunni 師		13.9	46.9	<b>29</b> 8
京都	20.3	47.3	306	京者	ß	32.8	47.8	290	福	一副	Б	00.7	184.7	1391	構	溜		15.8	48.8	817
福島	21.7	48.7	328	大阪	ĩ	33.7	48.7	320	<b>大</b>	郎		12.5	196.5	1485	- 「字老	部宮		18.0	51.0	324
潮。岬	22.0	49.0	352	福島	5	34.1	49.1	323	清	水		12.6	196.6	1511	富	畸		18.7	51.7	350
大阪	22.1	49.1	335	輪島	5	34.8	49.8	317	仁	Л		18.1	2 <b>02.</b> 1	1563	筑》	皮山		19.4	52.4	345
輪島	25.1	52.1	332	神,	ĩ	. 37.4	52.4	345	松	Щ		19.8	203.8	1570	室	戶		22 <b>. 0</b>	<b>55.</b> 0	371
神戶	26:1	53.1	360	潮	P	38.1	53.1	342	京	城		2 <b>0.</b> 5	2 <b>04.</b> 5	158 <b>0</b>	水	庐		24.4	57.4	<b>38</b> 0
和歌山	26.5	53.5	370	和歌口	1	39.0	54.0	356	濱	田	ľ	21.5	205.5	1597	髙	知		24.6	57.6	• <b>3</b> 78
仙臺	29.6	56.6	394	洲本	<	4 <b>0.</b> 0	55.0	377	和	歌山		41.0	2 <b>25.</b> 0	<b>177</b> 0	濱	囲		26.3	<b>5</b> 9.3	402
洲 本	32.1	59.1	390	豐區	8	41.9	56.9	377	3H	本		41.0	225.0	1756	廣	島		26.5	59.5	397
高知	45.4	72.4	531	仙聲		47.0	62.0	389	潮	岬		44.0	228, 0	1770	福	島		30, 1	63.1	419
秋田	52.3	79.3	526	高矢	H	59.0	74.0	520	大	阪		47.0	231.0	1821	仙	臺		38.9	71.9	476
•			·	秋日		4 02.9	77.6	518	神	戶		47.6	231 6	1800	盛	岡		50.7	83.7	587
		- x-	ŀ	<u>路</u>   户	1	04.2	1 79.2	<b>0</b> 43	翌	(尚		51.0	235,0	1831	福	岡		51.7	84.7	604
			· ·	松口		UD•7	85 1	0// 60r	泉	都		54.2	238.2 949 =	1864	展	4 *		54.2	87.2	626
1				両刀		1,6 U TO•1	88 0	000 699	脳	щ	e	09 5 01 0	∡ <del>⊈</del> చ• రె 940 ్	1907	日安	畸士	ŀ	00.6	00.6 80 0	045
		2		103、□ □□ □□	7   5	33.8 19•0	108 8	022 773	低版	伯子	0	06 1	⊿4 <b>0.</b> ℃ •250 1	:00/ 1029	声 庙	白息息	15	00•8	00.8 104 8	037
	· .			能力	-	35.4	110 4	705	受宣	- <del>4</del> - 111	) <sup>·</sup>	18.2	262 3	2077	#12.5	心間	10	41.0 31 6	124 F	130
				長山	5	43.8	118.8	870		山島		19.4	263.4	2116	根	。 密		54 0	147 0	11 20
				大丘	3	52.0	127.0	943	一 八 7	丈島	:	20.4	264.4	2090				· ·		1100
				札剪		54.2	129.2	909	船	津		21.1	265.1	2123						•••
		· · ·	ι, Έλληνας Έλληνας Έλληνας	根雪		5 03.6	141.6	1065	沼	津	1	21.9	265.9	2107	•				,	
		· .		仁川	I	24.7	159.7	1135	輪	島		23.1	2 <b>67.</b> 1	21 <b>0</b> 5			•.			
	1 . N			那霉	1	55.5	190.5	1455	父	島	.	23.7	267.7	2143						
		· ·		大迎	1	6 21.7	216.7	1593	富	崎		32.0	276.0	2175			1			
<b>.</b> .			· .	石垣島	<b>;</b> .	46.0	241.0	1856	前	橋	·	32.0	276 <b>. 0</b>	2197						
				蜜 · 1		7 01.2	256.2	2004	東	京		<b>36.</b> 8	280.8	2211						
, 1									福	島		49.1	293.1	2384						·
	1		1.		1		1		盛	岡	-7	07.7	311.7	2556				. •		

58 ----

地震計を有する觀測所の驗測結果を用ひるととにし、とれら各地震の各地に於ける發震時, 走時及 震央距離を夫<第2表に示した。

との驗測結果に基いてこれら四個の地震の平均走時曲線を決定する際先ず個々のものについては 走時曲線を決定し、それから讀取つた各走時の平均を求めると云ふ方法によらず、第2表の各地震 の走時  $(T_P)$  と震央距離  $(\Delta)$  を同時に1枚の圖にプロツトし、それらの値を最もよく貫く様に目 の子で曲線を引く。次にその走時曲線より  $\Delta$  の一定間隔の走時を讀取り、とれを用ひて  $T_P$  は  $\Delta$ のみの函数と假定し、最小自乘法によつて走時函数を決定した。尙實際たは曲線を3部分に分つて 係数は決定した。斯藤にして得られた各區間についての走時函数は次式の通りである。

適用範圍

 $0 \leq \Delta \leq 140 \text{km}$ 

 $T_{\rm P1}^{2} = 0.2701 \Delta - 0.000988 \Delta^{2} + 0.00000252 \Delta^{3}$ 

適用範圍

 $140 < \Delta \leq 620 \text{km}$  $T_{\text{P}_{0}} = 6.13 + 0.1382 \Delta - 0.0000104 \Delta^{2}$ 

#### 適用範圍

 $620 < \Delta \leq 2180$ km

### $T_{\rm Pg} = 9.70 \pm 0.12754 \Delta - 0.0000244 \Delta^2$

この走時函数から算出した平均走時は第3表の通りで第1圖中の曲線はこれを豊いたもので、同時にプロットした實測値を極めてよく滿足さしてるる。依つてこれを以て本調査に於ける P 波の 平均走時函数とする。

. Δ.	$T_p$	$\Delta \Delta$		$\Delta_{\perp}$	$T_p$	Δ.		Δ		Δ	
km 0	sec 0.0	km 80	sec 16.6	km 220	sec 36.0	km 540	sec 77.7	km 980	. sec 132.4	km 1620	se <sup>c</sup> 209.9
10	2,6	<b>9</b> 0	18.1	260	41.4	580	82.8	1060.	142, 2	1700	219.5
20	5.0	, 100	19.6	300	46.7	620	87.8	1140	151.9	1780	229.0
30	7.3	110	21.1	340⁄	51,9	660	92.8	1220	161.7	1860	238.5
· 40	.9.4	120	22.6	380	57.2	700	97.8	1300	171.4	1940	248.0
50	11.3	130	23,9	420	62.3	740	102.7	1380	181.1	2020	257.4
· , 60	.13,1	140	25.3	<b>4</b> 60	67.5	820	112.6	1460	190.7	2100	266.8
70	14.9	180	30.8	-500,	72,6	,900	122.5	1540	200.3	2180	276.1

第3表 P波の平均走時表

(ii) S 波の平均走時函数 一般に走時の研究に際し困難な事柄の一つは地震計記象の相の現私 の不明瞭に依るもので、特に浅發地震の S 波の場合に著じい。即ち S 相はそれ以前に到達した反 射波の攪亂に依つて發現時の正確なる判定が困難な場合が非常に多い。従つて浅發地震に於て S 波の信用度の高い走時曲線を引くことはなかなか困難なので、直接浅發地震の實測値に基く S 波 走時の研究は比較的に少く、我國に於ける此の種の研究には深發地震の走時曲線を基にして Mohorovicic の方法による還元走時曲線<sup>(16)</sup>、或は他の特殊な方法<sup>(17)</sup>等に依られてゐる。Mohorovicic **波 震 時 報** 



第1圖 p 波の平均走時曲線(T<sub>p</sub>~Δ曲線)

の還元走時曲線の方法によると原走時曲線の彎曲點の震央距離の2倍に相當する巨離以内に於ては 走時曲線が得られないので,調査の目的から今回はこの方法にはよられない。然し近年本邦及びそ の附近に發生した極浅發地震の中には比較的明らかにS相が驗測されてゐるものがあるので,その **55** P 相の場合と同様な理由から次表の各地震を撰びその驗測結果に基き,P 波に較べればかな り信頼度は劣るが直接次の様に平均走時函數を決定することにした。

445	4	ΞĖ
XP.	т	14

•					,	· .					(	
Jala 🖽	Þ	震		、央		×	\$		92		net.	
坦慶	7 <b>1</b> 1	東	經	北	緯	92 \	ž				ትዋ	
伊耳	J (18)	139	°1	-3	5°0	昭和	5年	III月	22日	17時	15分	•
北伊豆前星	曼 (19)	平均 138°{	59.3	平均 35°	02.3	昭和5 有感前 の前震	年 XI 震中本 の 平 <sup>は</sup>	月 26 日 : 震と震 引	北伊豆 央を同	地震の じくす	>200倍 る26	が箇、
岩 手一小 國	퓣(20)	141°	42	39°;	30	昭和	6	XI	4	01	16	
臺灣一新竹臺中兩州	ų (21)	1 <b>36°</b>	15	36°	07	; <i>n</i> .	10	1V	21	07	01	-

これらの個々の地震の走時については驚坂氏により既によく調査されて居るもののみであるが本 節に於ても P 波の場合と同様 Wiechert 地震計を有する觀測所の驗測結果を主として用ひるこ

60

とにし、第5表に各地の P~S の値と震央距離を掲げる。

伊宙地震

*.	лод I -0	ТБЛ.	(30)	X		
北伊豆前震	岩手 ——小國地	霞		َ ڇ	灣——ㅋ	竹

D.C

館 5 丰

			<i>и</i> с ,		2.130 2.25	LA		1.524.	use:		199	(125	17 IJ	п).	1413 7	11 205 652	
觀》	训所	P~S	$\Delta$	P~S	Έ	觀測	训所	P~S	$\triangle$	觀測	顺所	P~s	<del>.</del> Δ	觀測	则所	P~S	Δ
沼	津	sec 4.6	km 29	sec 2.1	km 10	宮	古	sec 4.5	kın 27	台	中	sec 4.3	km 29	濱	H	sec 168.8	km 1597
布	良	7.3	63	2.4	14	盛	岡	6.7	52	阿里	EШ	14.0	-89	大	阪	186.2	1821
橫	濱	9.9	69	10.5	73	秋	田	19.0	136	花江	車港	14.5	89	神	戶	198.0	1800
東	京	13.2	97	9.8	76	仙	螷	18.4	152	台	北	15.0	107	뼢	岡	193.8	1831
熊	谷	16.	<b>13</b> 0	13.4	99	福	島	29.5	219	台	東	23.0	179	龜	щ	185.8	1907
헶	橋	21.6	154	15.7	119	水	戶	38.2	358	石技	ī島	43.8	'340	岐	阜	213.0	1963
銚	子	20.8	173	15.9	126	筑测	皮山	41.4	386	那	覇	71.0	718	富	山	218.8	2077
宇都	客	20		19.5	, <b>14</b> 8	札	幌	41.4	395	名	瀨	110.0	975	Ξ	島	22 <b>0.</b> 7	2116
名词	埕.	• <b>^</b> •^	03	20.1	· 171	鎚	子	. 43. 8	420	富	Д	144.7	1218	八对	は島	221.1	<b>20</b> 90
長	野	24.4	203	21.4	187	熊	谷	49.3	419	長	崎	135.1	1283	船	津	223.9	2123
べろ	と島	25.7	217	22.0	191	東	京	56_0	451	宮	畸	148.1	1337	沼	津	218.4	21 <b>0</b> 7
岐	阜	25.4	220	24.6	204	長	野	58.1	438	醌	本	147.7	1347	輪	島	213.4	2105
京	都	33.5	306	30, 5	247	輪	島	64.1	478	福	岡	153.0	1391	父	島	223.6	2143
福	島	-35.7	328			柿	岡	53 8	380	大	Eß .	172.6	<b>1</b> 485	富	崎	239.0	2175
大	阪	35.8	335			根	室	53.6	518	仁	Л	163.3	1 <b>5</b> 63	東	京	236.9	2211
神	戶	39.5	360		N 1	布	良	66.2	528	松	山	163.6	1570		,		
<u> </u>						≡:	島	54.7	540	京	娀	163. 0	<b>15</b> 80	} .			

偖 (P~S) ~  $\Delta$ 座標に各地震の (P~S) の質測値を同時にブロットし、それらの値を最もよく滿 足さす様に目の子で曲線を引く、次に前節と同様に  $\Delta$  の一定間隔毎にその曲線上の値を讀取り、 これに夫々前節で求めた對應する P 波の平均走時を加へて S 相の走時 (T<sub>s</sub>) とし、T<sub>s</sub> を  $\Delta$ の みの函數と假定して最小自乘法によつて係數を決定した。尙此の場合も曲線を3部分に分けて係數 を決定したがこの各區間についての走時函數は次の通りである。

適用範圍	$0 \leq \Delta \leq 120 \text{km}$
	$T_{\rm S_1} = 0.4383\Delta - 0.001521\Delta^2 + 0.00000424\Delta$
运用统图	120 < 4 < 6901

適用範圍

 $120 < \Delta \leq 620 \text{ km}$  $T_{\text{S}_2} = 7.44 + 0.2588 \Delta - 0.000263 \Delta^2$ 

.

適用範圍

 $620 < \Delta \leq 2180$  km

$$T_{\rm S_8} = 16.54 \pm 0.22946\Delta - 0.0000253\Delta^2$$

斯る S 波の走時函数から算出された走時及び初期微動時表は第6表の通りで,第2圖の(P~S) ~Δ圖中の曲線はこれを示したものである實測値はかなりばらづいてゐるが曲線は先ずこれを滿足 さしてゐるものと考へられるよう。故にこれらを以て極浅發地震の S 波の平均走時函数とする。

- 61 --

.61

震

驗

.

報

, 1800 震央距離

時

$ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $				1						•		
kmsecse	Δ	$T_s$	P~s	Δ	Ts	<b>P~</b> S	Δ	$T^s$	P~S	[Δ]	$T^s$	$P \sim S$
10 4.2 1.6 130 40.6 16.7 580 148.7 65.9 1460 346.2 155.5 20 8.2 3.2 140 43.2 17.9 620 157.8 70.0 1540 363.9 163.6 30 11.9 4.6 130 53.2 22.4 660 166.9 74.1 1620 381.6 171.7 40 15.4 6.0 220 63.1 27.1 740 185.0 82.3 1700 398.9 179.4 50 18.6 7.3 260 73.0 31.6 820 203.0 90.4 1780 417.0 188.0 60 21.7 8.6 300 82.7 36.0 900 221.0 98.5 1860 434.6 196.1 70 24.7 9.8 340 92.4 40.5 980 239.0 106.6 1940 452.2 204.2 80 27.5 10.9 380 102.0 44.8 1060 256.9 114.7 2020 469.7 212.3 90 30.2 12.1 420 111.5 49.2 1140 274.8 122.9 2100 487.3 220.5 100 82.9 13.3 460 120.9 53.4 1220 292.7 131.0 2180 504.7 228.6 110 35.5 14.4 500 130.3 57.7 1300 310.6 139.2 $\frac{1}{2}$	km 0	sec	sec	km 120	sec	sec 15_4	km 540	sec	sec 61 8	km 1380	sec 328 4	sec
20 8.2 3.2 140 43.2 17.9 620 157.8 70.0 1540 363.9 163.6 30 11.9 4.6 130 53.2 22.4 660 166.9 74.1 1620 381.6 171.7 40 15.4 6.0 220 63.1 27.1 740 185.0 82.3 1700 398.9 179.4 50 18.6 7.3 260 73.0 31.6 820 203.0 90.4 1780 417.0 188.0 60 21.7 8.6 300 32.7 36.0 900 221.0 98.5 1860 434.6 196.1 70 24.7 9.8 340 92.4 40.5 980 239.0 106.6 1940 452.2 204.2 80 27.5 10.9 380 102.0 44.8 1060 256.9 114.7 2020 469.7 212.3 90 30.2 12.1 420 111.5 49.2 1140 274.8 122.9 2100 487.3 220.5 100 32.9 13.3 460 120.9 53.4 1220 292.7 131.0 2180 504.7 228.6 110 35.5 14.4 500 130.3 57.7 1300 310.6 139.2	10	4.2	1.6	130	40.6	16.7	580	148,7	65.9	1460	346.2	155.5
30 11.9 4.6 130 53.2 22.4 660 166.9 74.1 1620 381.6 171.7 40 15.4 6.0 220 63.1 27.1 740 185.0 82.3 1700 398.9 179.4 50 18.6 7.3 260 73.0 31.6 820 203.0 90.4 1780 417.0 188.0 60 21.7 8.6 300 82.7 36.0 900 221.0 98.5 1860 434.6 196.1 70 24.7 9.8 340 92.4 40.5 980 239.0 106.6 1940 452.2 204.2 80 27.5 10.9 380 102.0 44.8 1060 256.9 114.7 2020 469.7 212.3 90 30.2 12.1 420 111.5 49.2 1140 274.8 122.9 2100 487.3 220.5 100 32.9 13.3 460 120.9 53.4 1220 292.7 131.0 2180 504.7 228.6 110 35.5 14.4 500 130.3 57.7 1300 310.6 139.2 $92$ $92$ $92$ $92$ $92$ $92$ $92$ $92$	20	8.2	3.2	140	43.2	17.9	620	157.8	70.0	1540	363.9	163.6
40       15.4       6.0       220       63.1       27.1       740       185.0       82.3       1700       398.9       179.4         50       18.6       7.3       260       73.0       31.6       820       203.0       90.4       1780       417.0       188.0         60       21.7       8.6       300       82.7       36.0       900       221.0       98.5       1860       434.6       196.1         70       24.7       9.8       840       92.4       40.5       980       239.0       106.6       1940       452.2       204.2         80       27.5       10.9       380       102.0       44.8       1060       256.9       114.7       2020       469.7       212.3         90       30.2       12.1       420       111.5       49.2       1140       274.8       122.9       2100       487.3       220.5         100       32.9       13.3       460       120.9       53.4       1220       292.7       131.0       2180       504.7       228.6         110       35.5       14.4       500       130.3       57.7       1300       310.6       139.2       460	30	11.9	4.6	130	53.2	22.4	660	166.9	74.1	1620	3 <b>81.</b> 6	171.7
50 18.6 7.3 260 73.0 31.6 820 203.0 90.4 1780 417.0 188.0 60 21.7 8.6 300 82.7 36.0 900 221.0 98.5 1860 434.6 196.1 70 24.7 9.8 340 92.4 40.5 980 239.0 106.6 1940 452.2 204.2 80 27.5 10.9 380 102.0 44.8 1060 256.9 114.7 2020 469.7 212.3 90 30.2 12.1 420 111.5 49.2 1140 274.8 122.9 2100 487.3 220.5 100 32.9 13.3 460 120.9 53.4 1220 292.7 131.0 2180 504.7 228.6 110 35.5 14.4 500 130.3 $57.7$ 1300 310.6 139.2	40	15.4	6.0	220	63.1	27.1	740	185.0	82.3	1700	398.9	179.4
60 21.7 8,6 300 82.7 36.0 900 221.0 98.5 1860 434.6 196,1 70 24.7 9.8 840 92.4 40.5 980 239.0 106.6 1940 452.2 204.2 80 27.5 10.9 380 102.0 44.8 1060 256.9 114.7 2020 469.7 212.3 90 30.2 12.1 420 111.5 49.2 1140 274.8 122.9 2100 487.3 220.5 100 32.9 13.3 460 120.9 53.4 1220 292.7 131.0 2180 504.7 228.6 110 35.5 14.4 500 130.3 57.7 1300 310.6 139.2 $(P-S) \sim \Delta$ 曲 線 第 2 圖 (P-S) $\sim \Delta$ 曲 線	50	18.6	7.3	<sup>,</sup> 260	73.0	31.6	820	203.0	90.4	1780	417.0	188.0
70 24.7 9.8 340 92.4 40.5 980 239.0 106.6 1940 452.2 204.2 80 27.5 10.9 380 102.0 44.8 1060 256.9 114.7 2020 469.7 212.3 90 30.2 12.1 420 111.5 49.2 1140 274.8 122.9 2100 487.3 220.5 100 32.9 13.3 460 120.9 53.4 1220 292.7 131.0 2180 504.7 228.6 110 35.5 14.4 500 130.3 57.7 1300 310.6 139.2 $3$ 504.7 228.6 110 35.5 14.4 500 130.3 $57.7$ $300$ 310.6 $39.2$ $504.7$ 228.6 300 $100$	60	21.7	8.6	<sup>-</sup> 300	82.7	36,0	900	221.0	<b>9</b> 8.5	1860	434.6	196, 1
80 27.5 10.9 380 102.0 44.8 1060 256.9 114.7 2020 469.7 212.3 90 30.2 12.1 420 111.5 49.2 1140 274.8 122.9 2100 487.3 220.5 100 32.9 13.3 460 120.9 53.4 1220 292.7 131.0 2180 504.7 228.6 110 35.5 14.4 500 130.3 .57.7 1300 310.6 1 $\Re$ 2 2 $\Re$ 4	70	24.7	9.8	340	92.4	40.5	980	239,0	106.6	1940	452.2	204.2
90 30.2 12.1 420 111.5 49.2 1140 274.8 122.9 2100 487.3 220.5 100 32.9 13.3 460 120.9 53.4 1220 292.7 131.0 2180 504.7 228.6 110 35.5 14.4 500 130.3 57.7 1300 310.6 139.2 $14.4$ 500 $130.3$ $57.7$ $1300$ $10.6$ $139.2$ $14.4$	. 80	27.5	10.9	<sub>.</sub> 380	102.0	44.8	1060	256.9	114.7	2020	469.7	, <b>212.</b> 3
100 $32.9$ $13.3$ $460$ $120.9$ $53.4$ $1220$ $292.7$ $131.0$ $2180$ $504.7$ $228.6$ 110 $35.5$ $14.4$ $500$ $130.3$ $57.7$ $1300$ $310.6$ $139.2$ $2180$ $504.7$ $228.6$ 第 2 圖 (P~S)~△ 曲 線         ***         ***         ***         ***         ***         ***         ***         ***         ***         ***         ***         ***         ***         ***         ***         ****         ***         ***         ****         ***         ***         ***         ***         ***         ***         ***         ****         *** <td>. 90</td> <td>30.2</td> <td>12.1</td> <td>420</td> <td>111.5</td> <td>49.2</td> <td>1140</td> <td>274.8</td> <td>122.9</td> <td>· 2100</td> <td>487.3</td> <td>. <b>220,</b> 5</td>	. 90	30.2	12.1	420	111.5	49.2	1140	274.8	122.9	· 2100	487.3	. <b>220,</b> 5
110 35.5 14.4 500 130.3 57.7 1300 310.6 139.2 第2圖 (P~S)~Δ 曲 線	100	32.9	13.3	· 460	120.9	53.4	1220	292.7	131.0	- 2180	504.7	-228.6
第2圖 (P~S)~Δ 曲 線	110	35.5	14.4	· 500	130.3	,57.7	1300	310.6	139.2	• .		
				. <u></u>	19 周	(P~)	s)~∧	曲絲	. / l			
	. <b>3</b> 50 gr-					(1, -)				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		·
		-		•	·			~		• .		A
	260			-	•		i.	: •		,	./	
		•		•		,		- '			/	· ]
		•	. •	•			• •		•	, Je	r	·
	210	·		÷	•		3					
	346) 310	<b>x</b>	•	· · ·			•,					-
	200	• ·					· ·	•	Y .			-
	180			•		· ( ·		2 J.	• .	•		
		7 ·					; ;	/	•			
164	. 160 -	4					/	· · ·	· · ·	, ,		
	ţ.	-	· . ·	•					· .			
<i>WD</i>	140-				•'	· ·/	i ta	• •				
	NW .	-	÷			·/···	· ·	• •				
		<b>-</b> ·	•	r an Frank					·		. î	

--62

第6表 S 波の平均走時及び初期微動時表

62

地殼淺層內の地震波速度及び剛性に就て--正務章

- §3. 地殼淺層內の地震波の速度分布
- (i) 算出**方**法の概説.
  - (a) 速度 (v) が地心からの距離 (r) の增加と共に一様に減少し且  $\frac{dv}{dr} \leq \frac{v}{r}$  である。
  - (b) 震源は地表面にあり、走時曲線は△軸に對して常に凹で、微分可能であり、且つ連續な 2次の微係數をもつてゐる。

斯様な條件<sup>(22)</sup>が成立つ場合には有名な Wiechert-Herglotz の方法によつて、地表面の觀測値より得られた走時曲線から地殼內部の地震波の速度を求めることが出來る。



第3圖に於て c を地心,  $r_0$  を地球の半徑, H を震源, HO を 地表面とする。H から出る震波線の任意の一つを HSO とし、 その最深點 (S) の地心距離をr, 地表面からの深さを  $h_s(h_s=r_0$  $-r) とする。觀測點 O の震央距離を <math>\Delta = \Delta_r'$ とすると Wiechert, Herglotz に依つて誘導された震央距離と震波の最深點の地 心距離との關係は次式の通りである。

$$10g_{e} \frac{r_{0}}{r} = \frac{1}{\pi_{f_{0}}} \int_{\Delta=0}^{r} q d\Delta$$

$$\pm k \sqrt{c} \quad \cos h q = \frac{\left(\frac{d\Delta}{dT}\right)_{\Delta=\Delta_{f}}}{\left(\frac{d\Delta}{dT}\right)_{\Delta=\Delta_{i}}}, \qquad 0 \leq \Delta_{i} \leq \Delta$$

今 ro=6367km とすれば

 $\log_{10} r = 3.8039348 - 0.000021712 \int_{-0}^{-\infty} q d\Delta.$ 

從つて走時曲線の形から  $\Delta$  の函數として求められる q なる量の積分値を用ひ,上式より射出點 の震央距離が $\Delta_r$  である様な震波線の最深點の地心距離 (r)が求められる。故に最深點に於ける地 震波速度 (v) はこの r とその震波線の地表面射出點に於ける表面速度と組合せ,次式に依つて計 算される。

$$v = \frac{r}{r_0} \left( \frac{d\Delta}{d\Gamma} \right)_{\Delta = \Delta}$$

斯くして地球内部を傳播して來た地震波を地表で觀測して得られた走時曲線から地殻内部の震波 速度が得られる。

(ii) P 波及び S 波の速度. 前節で求めた P 波及び S 波の平均走時曲線は總べて地表面震源 と考へられる展型的な淺澄地震のみについて求められたものであるから, これに {Wiechert-Herglotz の方法を適用し, 兩波の傳播速度を計算した。

この計算を行ふ際  $\int_{\Delta=0}^{\Delta=\Delta_q} q d\Delta$  なる量は1 粍目盛の方眼紙に畫いた  $q\sim\Delta$  曲線を單位の幅の縱の

— 63 —

帶に分ち、その中の線値を積算する圖式積分法に依つて求めた。

斯くして得られた結果は第7表及び第8表に示す通りである。とれに依り地表面下約200km 迄、 の兩波の速度(vr, vs)の分布圖を畫くと第4圖の様になる。 尙圖には既往に得られてゐる値と比 較の爲に, P波の速度に就いては昭和5年11月26日の北伊豆地震<sup>(23)</sup>より本多博士が得られた値及 び昭和2年3月7日の北丹後地震<sup>(24)</sup>及び昭和10年4月21日の臺灣一新竹臺中兩州地震<sup>(25)</sup>より驚 坂氏が算出された値を,又S波に就いては同じくこの臺灣地震から驚坂氏が求められた値を圖示し た。

Δ <sub>r</sub>	$rac{d\Delta}{dT}$	$\int_{\Delta=0}^{\Delta-\Delta \mathbf{R}} q d\Delta$	r	hs	v <sub>P</sub>
km 0	km.sec <sup>-1</sup> 3.70	0.000	km 6367.0	km 0.0	km.seč <sup>-1</sup> 3.70
` 10	3.98	2.482	6366.2	0.8	3.98
20	4.28	7.168	6364.7	2.3	<b>4.2</b> 8
30	4.60	13.426	6362.7	4.3	4.60
40	4.92	20.455	6360.5	6.5	4.92
50	5.26	28.581	6357.9	9.1	5.26
60	5,59	36.836	6355.3	11.7	5 <b>.58</b>
70	5.92	45.732	6352 <b>.5</b>	14.5	5.91
80	6.23	54.740	6349.6	17.4	6.21
.90	6.51	63.284	6346.9	20.1	6.49
100	6.75	71.218	6344.4	22.6	6.72
120	7.05	82.206	6340.9	26.1	7.02
150	7.25	94.34	6337,0	30.0	7.21
200	7.44	111.08	6331.7	35.3	7.40
250	7.52	122.50	6328.1	38.9	7.47
300	7.58	134.80	6324 <b>.</b> 2.	42.8	7.53
400	7.70	162.48	6315.5	51.5	7.64
500	7.82	197.73	6304.4	62.6	7.74
600	7.94	236.75	6292.1	74.9	7.84
700	8.02	265.76	6283.0	84.0	7.92
800	8.08	294.62	6273.9	93.1	7.96
1000	8.15	337.33	6260.5	106.5	8.01
1200	8.22	391.49	6243,6	123.4	8.06
1400	8,29	457.30	6223.1	143.9	8.10
1600	8.35	520.02	6203.6	163.4	8.13
1800	8.42	589.54	6182.1	184.9	8.18
2000 ,	8.49	667.26	6158_1	208.9	8.21
2200	8.56	753.94	6131.5	235.5	8.24

第7表 P 波の最深點の深さ及び速度

64

- 64 -

#### 地 穀淺層内の地震波速度及び剛性に就て--正務章

Contraction of the local division of the loc				CONTRACTOR OF THE OWNER WATCHING TO AN ADDRESS OF	THE OWNER AND ADDRESS OF A DESCRIPTION O
Δ,	$rac{d\Delta}{dT}$	$\int_{\Delta=0}^{\Delta=\Delta R} q d\Delta$	<b>?</b> *	h <sub>s</sub>	$v_s$
km 0	km.sec <sup>-1</sup> 2.28	0.000	km 6367.0	km 0.0	km' sec <sup>-1</sup> 2.28
10	2.44	2,368	<b>6</b> 366 <b>.</b> 2	0.8	2.44
20	2.61	6.850	<b>6</b> 364.8	2.2	2.61
30	2.79	12.886	6362.9	4.1	2.79
40	2.97	19.643	6360 <b>. 7</b> ·	6.3	2.97
50 ·	3.14	26.700	6358.5	8.5	3.14
60	3.32	34.830	6355.9	11.1	3.31
70	3.48	42.566	635 <b>3.</b> 5	13.5	3.47
80	3.62	50.162	6351.0	16.0	3.61
. 90	3.74	57.371	6348.8	18.2	3.73
100	3.83	` 63.441	6346.8	20.2	3.82
120	3.94	72.322	6344.0	23.0	3.92
150	3.99 .	78.82	6342.0	25.0	3-97
200	4.03	88.72	6338.8	28.2	4.01
250	4.07	102.07	6334 <b>.6</b>	32.4	4.05
,300	4.12	118.06	6329.5	37.5	4.10
<b>4</b> 00	4.21	J55.33	6317.8	49.2	4.18
500	4.30	197.03	6304.6	62.4	4.26
600	4.40	245.75	6289.3	77.7	4.35
800	4.44	280.56	<b>6278.</b> 3	88.7	<b>4.3</b> S
1000	44.6	313.38	6268.0	99.0	4.39
1400	4.50	389.60	6244.2	122.8	4.41
1800	4.54	493.46	6211.8	155.2	4.43
2200	4.58	606.44	6176.8	190.2	4.44
	1				

第8表 S 波の最深點の深さ及び速度

圖で見られる通り,深さ30km以上ではこれら既往の個々の地震から求められてゐる諸結果と大 同小異の値となつてゐるがこれより浅い極く表層中では特に驚坂氏の得られてゐる値とかなり異つ てゐる。これは主として震源に於ける發震時の決定の差異に淵源するものと考へられる。即ち著者 の場合は震央に極めて接近した觀測値のあつた伊東及び北伊豆兩地震の震央附近の走時曲線の形に 信賴度を置き,それに依る走時を補つて震央附近の觀測値の不足した地震の震源に於ける發震時を 決定したのであるが驚坂氏は斯る場合に質測値を滿足さす走時曲線をそのま、外挿して求められて ゐる。從つてこの點の檢討は今後更に觀測値(特に震央附近の)の完備した多くの地震に依つて確 かめなければならないものと考へる。

次に震波線の最深點の深さとその地表面射出點の震央距離との關係を見ると第5圖の様になつて ゐる。卽ち P・S 兩波共に大體同じ傾向の曲線が得られてゐるがその差異は比較的大きく、S 波は

65

- 65 ---



第4圖 地殼浅層內の P 波及び S 波の速度

一般に P 波より浅い處を傳播して來る結果になつてゐる。 斯る事質は地殼深層に於ける研究でも 指摘されて居る<sup>(26)</sup>ととであり、質際兩波の傳播經路は同一ではない様である。

§4. 地殼淺層內の彈性常數の分布,

地震波の速度を vr, vs とすれば poisson 比は、

$$\sigma = \frac{v_{\rm P}^2 - 2v_{\rm S}^2}{2(v_{\rm P}^2 - v_{\rm S}^2)}$$

であるから地震波の速度が知れると地殻内部の σ の値が求められる。

又地殻を構成する物質の密度(ρ) が知れると

$$\begin{cases} \lambda = \rho(v_{\mathrm{P}^2} - 2v_{\mathrm{S}^2}), \\ \mu = \rho v_{\mathrm{S}^2} \end{cases}$$

に依り彈性に關する Lame'の常數  $(\lambda, \mu)$ の分布も得られる。地設内部の密度分布に關しては從 來 Legender, Laplace, Roche, Wiechert 其つ他多くの學者の假定があるが、今回は Roche の假定に依つて  $\lambda$  及び  $\mu$  の値を求めてみた。即ち  $r_0$ を地球の半徑、rを地心距離とする時、密 度分布を

$$\rho = \rho_c \left\{ 1 - \beta \left( \frac{r}{r_0} \right)^2 \right\}, \quad (\square \cup \rho_c = 10.10, \ \beta = 0.764)$$

として、前に求めた'vp, vs と組合せて地震浅層内の値を計算した。

斯くして算出した σ, λ, μ 及び v<sub>p</sub>/v<sub>s</sub> の値を第9表に示す。 との結果によつて Poisson 比及 第9表 地穀內部の震波速度及び彈性常數

' h	$v_{ m P}$	a <sub>s</sub>	$v_{ m P}/v_s$	σ	λ	μ	h	$v_{ m P}$	v <sub>s</sub>	$v_{\rm P}/v_{\rm S}$	σ	λ	μ
km	km.	km.		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	$\times 10^{10}$ C.G.S.	$\times 10^{10}$ C.G.S.	km	km.	km. sec <sup>-1</sup>		, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	$\times 10^{10}$ C.G.S.	$\times 10^{10}$ C.G.S.
• 0	3.70	2.28	1.62	0.194	7.83	12,38	60	7.72	4.25	1.81	0.283	59.38	45.69
4	4.56	2.78	1.64	<b>0.</b> 204	12.82	18.55	· 65	7.76	4.27	1.82	0.283	6 <b>0.</b> 33	46.30
8	5•10	3.I1	1.64	0.204	16.01	23.21	70	7.80	4.30	1.81	0.282	61.08	47.33
12	5.62	3.37	1.67	0,219	21.38	27.38	75	7.84	<b>4.</b> 33	1.81	0.281	61.60	48.19
- 16	6.05	3.61	1.68	0.223	25.61	31.66	80	<b>7.8</b> 8	4.35	1.81	0.281	62.81	49.00
20	6.48	.3.82	1.70	0.234	31,12	35.45	85	7.91	4.37	, 1.81	0.280	63.12	49.47
24	. 6.85	3.95	1.73	0.251	38.36	<b>38.0</b> 6	90	7.94	4.38	1.81	0.281	64.17	<b>49.</b> 87
28	7.12	4.01	1.78	0.267	45.21	39.24	<sup>•</sup> 100	7.99	4.39	1.82	0.284	66.54	50 <b>.</b> 68
32	7.30	4.05	1.80	0.278	<b>50.3</b> 8	40, 34	110	8.02	•4.40	1.82	0.285	6 <b>7.</b> 84	51.30
36	7.40	4.08	1.81	0.282	53.03	41.13	120	8.05	4.41	1.83	0.285	69.44	52.13
40	7.49	4.12	1.81	0.283	<b>54.7</b> 1	41.92	140	8 <b>.09</b>	4.42	1.83	0.286	72.02	53.34
44	7.55	4.15	1.82	0,284	56.17	42.88	160	8.13	4.43	1.84	0.289	74.11	54.18
48	7.60	4.17	1.82	0.285	57.45	43.48	180	8.16	4.44	1.84	0.289	76.32	55.39
52	7.64	4.20	1.82	0.283	57.73	44.10	200	8.19	4.44	1.84	0.292	79.08	56 <b>.3</b> 7
56	7.69	4.22	1.82	0.285	59.51	45.03	240	8.25	4.45	1.85	0.295	84.24	58.61



び Lame'の常数の深さによる分布を示すと第6圖の様になる。即ち Poisson 比は深さ 30km 邊 り迄大體直線時に增加し、それより深處では非常に增加率が小さくなる。そしてその値は地表附近 極上層では 1/4 より小さく、数十粁以下では 1/4 より大きくなつてゐる。この  $\sigma$  及び  $v_p/v_s$  の 値は Zoeppritz と Geiger<sup>(27)</sup>が遠地々震の走時曲線から、又和達博士<sup>(28)</sup>が關東、北丹後、阿武隈 河口の3 地震より得られた P 波の速度と八丈島南西冲の深發地震の還元走時曲線より得られた S 波つ速度とより算出された値等に比べると稍々大き目である。 又  $v_p/v_s$  は既に和達博士<sup>(20)</sup>,驚坂 氏<sup>(30)</sup>等により調べられてゐる通り、その値は深さと共に增加するか、特に地下 30km 附近急激に 增大し、以下增加つ割合は非常にゆるやかになつてゐる。

Lame'の常数も Poisson 比等と同様な變化の傾向を示してゐるのは圖表の通りで,地表面下20 km 附近迄ま  $\lambda$  の値ま  $\mu$  の値より小さく,それ以下に至ると  $\lambda$  の方が大きくなり且つ深さによる增加率も大きくなつてゐる。

本調査 c於ては前に述べた如く不連續層 D存在 x 全く考慮せず,唯走時曲線の形のみから忠實に - 68 --

速度を求め、又それより彈性に闘する常數も算出したのであるがその結果注深さ 30~40km 附近 に於て速度及び彈性常數の增加率が急變する様になつた。そしてこれは諸學者により既にその存在 を指摘されてゐる地殼上層約 40km 附近に於ける不續連層と大體一致した深さになる。

§5. 結 語

今回の調査に依つて得られた主な結果の概要を次に述べる。

- (1) 近年本邦及びその附近に發生した地表面震源と考へられる展型的浅發地震のうちの數個に 就ての實測結果から震央距離 2200km 迄の P 波及び S 波の平均走時函数が求められた。
- (2) P 波及び S 波の平均走時曲線より地設浅層 (深さ約200km) に於ける兩波の速度が Wiechert-Herglotz の方法に依つて算出された。
- (3) 地設浅層内の速度分布に就ては既に本邦に發生した箇々の地震について再三求められ、大 體同じ結果が得られてゐるが細かな點に至ると各研究者に依つて幾分異つてゐる。本調査は 地設浅層内の地震波の標準速度を求めようとしたもので得られた結果は以上箇々の場合につ いての平均値とも考へられる。
- (4) 地設内部の P 波と S 波の傳播經路は既に指摘されてゐる如く多少異つてゐる結果が今回 も得られた。
- (5) 地設浅層內の Poisson 比及び Lame' の常數を求めると深さ 30km 附近迄急增し以下急 激に增加率は小さくなる。然し一定値ではなく內部に向ひゆるやかに增加する傾向は認めら れる。
- (6) 今回の調査では不連續層の存在は全く念頭に置かず,唯平滑連續とした走時曲線の形のみから調べたのであるがその結果得られた震波速度及び彈性常數の增加率は深さ30~40km附近で急變し、この急變層の深さは從來指摘されてゐる不連續層の一つと大體一致してゐる。 本研究は氣象技術官養成所研究科の卒業論文として遂行されたもので,親しく御鞭撻並びに御校 閱を賜つた主任指導講師本多弘吉博士に厚く御禮申上る。

(昭和24年2月1日)

と献

- (1) M. P. Rudzki; "Uberrdie Scheinbare Geschwindigkeit der Verbreitung der Erdbeben." Beitr. z. Geophys 3 (1898)
- (2) H. Benndorf; "Uber die Art der Fortpilanzung der Erdbebenwellen im Erdinnern." Wien. Ber. 115 (1906)
- (3) H. Bateman; "The Solution of the Integral Equation which connects the Velocity of Propagation of an Earthbuake Wave in the Interioe of the Earth with the Times which the Disturbance takes to travel to the Different Stations on the Earth's Surface." Phil. Mag. 19 (1610)
- (4) G. Herglotz; "Über das Benndorische Problem der Fortpflanzungs-geschwindigkeit

- 69 -

6<u>9</u>

70	驗 慶 時 我
	von Erdbebenstrahlen." Phys. Zs. 8 (1967)
(5)	E. wiechert & L. Geiger: "Bestimmung des weges der Erdbebenwellen im Erdinne-
	rn. " Phys. Zs 11 (1910)
(6)	H. Witte: "Beiträge zur Berechnung der Geschwindigkeit der Baummellen im Erdi-
(0)	nneern " Gott Nachr 160-941 (1997)
(7)	H Handa: "The Valacity of the R-wave in the Surface Layer of the Earth erect "
$(\cdot)$	Generation Mag. Vol. IV. no. 1 (1991)
	(a)  Private:   for a set of the se
(8)	(a) 當现商信; 地殼後層內の慶波速度 (1), (11), 顯時, 5 卷 1 號 (昭 6 )
	(c) " ; 北伊豆前震に依る震波速度· 闕時. 7 卷 1 號 (昭8)
,	(d) 鷺坂清信・三浦武亜; 新竹一台中兩州烈震に依る地震波速度の算出と地下 300 粁に於ける速
	度の異常變化. 覹時. 9 卷 1 號(昭 10 )
(6)	竹花峰夫; 三陸沖强震による地震縦波の速度について・ 驗時・7 卷 2 號(昭 8)
(10)	正務 章;「 福井地震による地殻淺層內の縱波の速度「北陸氣象研究會(昭 23 )
(11)	(a) K. Wadati and S. Oki; "On the Travel Time of the Earthquake wayes. (Part .
	III)." Geophys. Mag. Vol. VII, no. 2 (1933)
, ,	(b) K. Wadati and S. oki; " (Part IV). "
(12)	鶯坂清信; 前出 (8)(a)
	H. Honda; 前出 (7)
(13)	中央氣象台地震掛; 北伊豆地震險測結果. 驗時. 4 卷 3 號(昭 5 )
	S. I. Kunitomi; "Note on the North Idu Earthquake of Nov. 26, 1930."
•	Geophys. Mag Vol. IV, no. 1 (1931)
	H. Honda; 前出 (7)
(14)	中央氣象台地震掛; 新竹台中兩州烈震颤測結果. 驗時. 9 卷 1 號 (昭10)
	鷺坂清信,三浦武亞; 前出 (8)(d)
(15)	) 正務 章; 前出 (10)
(16)	) K Wadati and S. Oki; 前出 (10)(b)
···(17)	) 驚坂清信,竹花峰夫; 近地々震に於ける S 波の走時表及び初期微動時表. 驗時. 8 卷 4 號(昭10)
, <b>(</b> 18)	) H. Honda; 前出 (7)
	<b>鷺坂清信; 前出 (8)(a)</b>
- (19	) 驚坂浩信; 前出 (8)(c)
(20	) 鷺坂清信; 前出 (8)(b)
(21	) 前出文献 (14)
(22	) H. Witte; 前出 (6)
(23	) H. Honda; 制出 (7)
(24	) 黥攻荷信, 肌出 (5)(0) ~ ~ ,
(20	) 篇极词话,三湘武显; 则固(O/(U)
(20	) K. Wadal and S. Oki; Mill (11)(5)
(27	Die Poissonsche Vonstante im Erdinnern "Gött Nachr 400428 (1909)
(95	Die Toissonsche Konstante in Englishern. Gott, Nacht, 400, 410 (1000)
.(20 (99	) K. Wadati - "On the Travel Time of Earthquake Wave (Part II)." Geophys. Vol. VII.
(2)	no. 1 (1933)
` (3(	·) 發振濃信: 前出 (8)(b). (c)
. <b>(</b> 0(	發步清信, 三浦武西; 前出 (8)(d)
	~ 70 -

I.