関東地域の中深層地殻活動観測井を利用した VSP 法速度構造調査

山水 史生*

Seismic Wave Velocity Structures in Kanto Area as Revealed by the Crustal Activity Observation Well VSP

Fumio YAMAMIZU

Solid Earth Research Group, National Research Institute for Earth Science and Disaster Prevention, Japan yamamizu@bosai.go.jp

Abstract

From 1991 to 1996, 12 seismic stations having the deep observation well were constructed in Kanto area in order to improve the detection capability of Kanto-Tokai observation network. The depth of well is basically 2,000 m. At some stations, the depth is less than 1,300 m since the top of pre-tertiary basement is located in shallower depth. Using these 12 wells, seismic P and S wave velocities were revealed by the VSP (Vertical Seismic Profiling) method. For P wave source, the VIBROSEIS vibrator was prepared, and the specially designed vibrator was introduced for S source. The measurement interval was 25 m for depths shallower than 500 m, and was 50 m for deeper than 500 m. Not only P but also S waves were clearly recorded at every measurement depths of all wells. This shows that the S wave vibrator effectively excites a pure S wave. Arrival times of P and S waves are determined in terms of time-lag computed by cross-correlation between two waveforms recorded at close depths. These times are rearranged to travel times at every 25 m interval by the cubic spline interpolation. Then, detailed velocity structures are estimated by numerical differentiation procedure. Mean layered structures are also estimated by approximating the travel time curve to several straight lines. All the velocity structures obtained are in good harmony with the geological and geophysical logging data related to each wells.

A database concerning on the well log data is created in order for easy management, quick search, visual presentation, and down loading those log data. The database has yet only basic functions. On the web browser screen, user can select station and data item, extract data in any depth range, see as a graph, get the same graph as a postscript figure, and down load data that he wants. Administrator manages the database on the same manner, but an access is protected in terms of password.

Key words : VSP method, Seismic wave velocity Structure, Well logging, Deep observation well, Hi-net, Kanto-Tokai observation network

1. はじめに

関東地域の広域深部観測施設(以下中深層観測施設) は 2,000 m 級の観測井を基本とし、首都圏における観測能 力を格段に向上させることを目的として、1991 年度から 1996 年度にかけて関東・東海地殻活動観測網(以下関東 東海観測網)の一部として整備された.関東東海観測網 は 1978 ~ 1983 年に整備されて以来、同地域の地震活動 に関するデータを定常的に提供し続けている(岡田ほか、 2000;木村ほか、2001;関口、2001;松村ほか、2002;野口 ほか,2003).本報告では、中深層観測施設の観測井を利用した VSP 法による地震波速度構造調査によって得られたデータとその解析結果を中心にまとめることとする.

厚さ数 km の浅部地殻の詳細な速度構造は観測網に関す る基礎データであり、観測データを精密に処理・解析し、 得られた地震観測の結果を正しく理解する上で不可欠の ものである.また既存の各種検層資料とともに、浅部地 殻のテクトニクスを解明するための基礎資料として重要 である.地震工学的には、VSP 法によって得られた S 波 速度を含む地震波速度構造は、実際の地震動の周波数帯 域でのものであり、首都圏に被害を及ぼすと考えられて いる大地震の震動特性を解明し、きめ細かな震度予測を 行う上で不可欠のものといえる.

既に鈴木・小村(1999)により,中深層観測井の掘削時 に行われた音波速度検層をはじめとする各種物理検層 データおよび地質資料に関しては,直接地下深部の情報 をもたらす貴重なデータとしてまとめられている.本報 告では,VSP 法による速度構造とこれら孔井検層データ との比較も行うこととする.加えて,既存の検層資料な どのディジタルデータをより一層取扱い易くするために, データベース化を行った.未だ最小限の機能しか備えて いないが,Webブラウザを使用し,ネットワーク経由で 観測井・検層項目の選択,データの抽出・描画,および データの追加・変更・削除等を行うことができるもので ある.

2. VSP 法概要

図1にVSP法調査の概念図を示す.VSP法は反射法地 震探査の一つであり、地表の震源(Vibrator)から下方に伝 搬する直達波(Direct Waves)、および地層境界で反射し上 方に伝搬する反射波(Reflected Waves)を観測井内の地震 計(Well Seismometer)で深さを密に変えながら繰り返し記 録する.地震計の深度が既知であることから、直達波を 利用すれば速度構造を精度良く求めることができ、物理 検層データや孔井地質データと詳細に対比することがで きる.

一方,反射波を利用するのが本来のVSP法であり,ディ ジタル処理によって直達波を取り除き反射波のみを分離 抽出し,通常の反射法記録に相当するもの,すなわち反 射合成記録を作成する(Kennett *et al.*, 1980).直達波と同 様に測定深度が既知であることから,反射合成記録を通 常の反射法地震探査により得られた反射断面図と比較す ることにより,反射法による反射断面の精度の検証を行 うことができる(井川ほか, 1986)というものである.

本報告における調査方法は,前者の直達波を利用した ものであり,ボーリング孔を利用した直接速度測定とし てこれまでにも広範に行われている.特に太田ほか(1977, 1978),山水ほか(1981),Yamamizu *et al.*(1983),山水 (1996)は,防災科学技術研究所の3,000 m クラスの深層観 測井を利用した測定により,P波S波速度構造のみならず Q 構造の推定についてもめざましい成果をあげている.

3. データ取得および前処理

3.1 データ取得

関東および周辺地域における地殻活動観測点を図2に 示す.関東東海観測網,高感度地震観測網(Hi-net),お よび他機関の観測点が含まれている.VSP法調査は,厚 木(ATGH),横浜(YKHH),西野原(NSHH),所沢(TKRH), 日高(HDKH),千葉(CBAH),養老(YORH),富津(FUTH), 成田(NRTH),江戸崎(EDSH),真岡(MOKH),および 伊勢崎(ISSH)の中深層観測施設12か所(図2の青四角印)



図1 VSP 法調查概念図



で行った. 観測施設名,緯度・経度・高度,観測井深度 を表1に示す.次節以下の解析結果はこの表の順に従っ て示すこととする.

震源として、P波およびS波専用のものをそれぞれ用意 した.P波震源として大型バイブロサイスバイブレータ、 S波用として小型のバイブレータである.S波バイブレー タは、ウェイトを通常縦方向に振動させるものを、横方 向にも振動可能なようにしたもので、S波を効率良く発生 させることができる.図3、図4にそれぞれP波、S波バ イブレータの概観および性能を示す.

観測井内地震計は Western Atlas International 社製 LRS-1300 3 成分地震計(図 5)を使用した.地震計の固有周波 数は 10 Hz で、プリアンプ内臓のものである.記録器は、 反射法地震探査で使用される探鉱機(ディジタルテレメ トリシステム G-DAPS 3/4,(株)地球科学総合研究所製)を 使用した.

P波・S波バイブレータ震源はなるべく孔口付近に設置 し測定を行った.あまり近すぎると孔井内の水を伝わる 音波(以下チューブ波)の励起が大きくなるため、やや遠 くに設定したところもある.孔口からのオフセット距離 は20m~250mである.測定深度間隔は、深さ500mま では25m毎、以深は50m毎を基本とした.スイープ周 波数はP波用10~80Hz,S波用10~60Hz(一部50Hz) で、スイープ長20秒、スタック回数は測定深度により 1~6とし、記録状況を確認しながら測定を進めた.サン プリング間隔は2-msecで、8秒間記録した.ローカット フィルタは使用せず、ハイカットフィルタ(遮断周波数 180Hz)のみ適用した.



- 図2 関東および周辺地域の地殻活動観測点(青丸印),関東東海観測網,高感度(Hi-net)観測網および他機関の観測点を含む. 青四角印が VSP 調査を実施した中深層観測施設
- Fig. 2 Distribution of crustal activity observation stations in and around Kanto area (blue circles). Kanto-Tokai, Hi-net, and other organization networks are plotted together. Blue squares with name show the stations for the VSP measurement in this study.

表1 VSP 法調査を実施した観測井,所在地,緯度,経度,観測井深度

Table 1 Well name, address, latitude, longitude, and depth of well where VSP measurements were held.

Station	Address	Latitude	Longitude	Depth (m)
Atsugi	280 Shimotsukoku Atsugi-shi, Kanagawa	35° 24'02.5"	139° 21'21.2"	1,800
Yokohama	116-3 kawaijuku-cho Asahi-ku, Yokohama-shi	35° 29'45.4"	139° 31'21.9"	2,000
Nishinohara	925 Shimooidashi Nishinohara-cho Enzan-shi, Yamanashi	35° 41'10.5"	138° 44'13.5"	1,206
Tokorozawa	23-1 Shiro Tokorozawa-shi, Saitama	35° 47'58.7"	139° 32'18.5"	2,000
Hidaka	1500 Takahagi Hidaka-shi, Saitama	35° 53'45.3"	139° 23'15.8"	1,800
Chiba	1513-1 Hirakawa-cho Midori-ku, Chiba-shi	35° 32'33.1"	140° 14'41.9"	2,000
Yohro	602 Sakuranotani Kunimoto Ichihara-shi, Chiba	35° 17'00.2"	140° 09'23.3"	2,000
Futtsu	146-2 Shintomi Futtsu-shi, Chiba	35° 20'28.6"	139° 51'31.5"	2,000
Narita	570-57 Matsugasita Minamihatori Narita-shi, Chiba	35° 49'39.1"	140° 18'04.6"	1,300
Edosaki	15 Aranuma Edosaki-machi Inashiki-gun, Ibaraki	35° 56'51.7"	140° 20'00.8"	1,200
Mohka	205-3 Yanagihayashi Mohka-shi, Tochigi	36° 26'34.2"	139° 57'16.1"	1,648
Isesaki	1976 Rendori-cho Isesaki-shi, Gunma	36° 18'40.1"	139° 11'16.5"	2,000

防災科学技術研究所研究資料 第251号 2004年3月



図3 P波震源用バイブロサイスバイブレータ

Fig. 3 General view and specifications of the VIBROSEIS vibrator for P wave source.



Vibrator		Vehicle
Frequency Range	: 10 – 500 Hz	Length : 6.05 m
Maximum Loard	: 2.722 ton	Width :1.83 m
Weight of Mass	: 0.141 ton	Height : 2.40 m
Weight of Plate	: 0.174 ton	Weight : 4.17 ton
Area of Plate	: 0.657 m^2	

図4 S波震源用小型バイブレータ

Fig. 4 General view and specifications of the buggy-type vibrator for S wave source.



Seismometer				
Frequency	: 10 Hz			
Spurious Frequency	: over 204 Hz			
Preamplifier	: 60db (max.)			
Capsule				
Length	: 130cm			
Diameter	: 10.2cm (4 inch)			
Weight	: 54.5 kg			
Max. Pressure	: 20,000 psi			
Max Temperature	:177 °C			
Clamp				
Applicable Diameter	: 4 5/8 \sim 20 inch			
Clamping force/weight	: 7.3~2.9			
Safety Mechanism	: release arm (power falure)			

図5 3成分観測井内地震計 Fig. 5 General view and specifications of the 3-component well seismometer.

3.2 データ前処理

S波バイブレータ震源は加振方向に卓越したS波を発生 するが、孔井内地震計の水平2成分の方向は不明であり、 S波の卓越した方向に向いているとは限らない.このため、 取得したS波バイブレータによるデータは解析の前に、S 波を強調する処理を行った.S波到達時付近の水平2成分 記録を使用し、共変テンソル

$$\sum_{i} \begin{pmatrix} A_x(i\Delta t)A_x(i\Delta t) & A_x(i\Delta t)A_y(i\Delta t) \\ A_y(i\Delta t)A_x(i\Delta t) & A_y(i\Delta t)A_y(i\Delta t) \end{pmatrix}$$
(1)

の主軸の方向 θ を S 波の卓越方向とし,

$$\begin{pmatrix} A'_{x} \\ A'_{y} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos\theta & \sin\theta \\ -\sin\theta & \cos\theta \end{pmatrix} \begin{pmatrix} A_{x} \\ A_{y} \end{pmatrix}$$
(2)

により座標軸の回転変換を行った. ここで $A_x(i\Delta t)$, $A_y(i\Delta t)$ は元の水平動2成分記録の *i* 番目のサンプル値, Δt はサ ンプリング間隔である. $A_{x'}$, $A_{y'}$ は座標変換後の記録とな る. 図6に座標変換によるS波強調処理結果の一例を示す. 左2つが処理前の水平2成分記録, 右が処理後のS波卓 越方向の成分である. S波位相の整列やより深いところで の振幅の強調など、主軸方向への座標変換による効果を 明瞭に見ることができる。

図7.1(1) ~図7.12(2) に、速度構造解析に使用した全 記録を示す.振幅は各トレースの最大値で正規化してあ る.各図(1)がP波バイブレータ震源による上下動記録 である.このP波用上下動記録については、前処理を行 っていない.(2)がS波震源による座標変換後の卓越方向 の記録である.いずれの観測井における記録でも、ほぼ 孔底までピュアなS波が記録されており、S波バイブレー タの威力を示す画期的な記録といえる.

4. 速度構造解析

前節の記録を用いて速度構造解析を行った.その手順は、(1)初動走時の読み取り、(2)震源のオフセット補正、(3)データ補完、(4)数値微分による詳細速度構造の推定、および(5)層区分による近似速度構造の推定である.

最初に, P波・S波初動走時は, サンプリング間隔(2-msec) 未満の精度を維持するため各深度における波形の相互相 関によるタイムラグから決定した.いずれも 0.2-msec の 精度は確保されている.つぎに, 震源と孔口とのオフセッ





- 6 -

ト距離をもとに、孔口からの垂直走時となるように補正を 行った.補正後の垂直走時に cubic spline 関数による内挿 を適用し、測定間隔が 25 m となるように補完を行い最終 的な走時とした.この走時曲線を図7.1(1) ~図7.12(2) の中央に示す.いずれの走時曲線も数本の直線で近似す ることができる様に見える.すなわち、数層に区分する ことができ、近似的に数層より成る層構造と見ることが できる.ここでは、おおまかに区分された範囲を最小二 乗法によって直線近似し、対応する速度を求め近似的な 速度構造とした.

P/S 速度構造は、補完後 25 m 間隔に整えられた走時を 数値微分することにより決定した。微分には 5 点公式

$$v_i = \frac{1}{12h} (t_{i-2} - 8t_{i-1} + 8t_{i+1} - t_{i+2})$$
(3)

を用いた. ここで, *v_i*および*t_i*は深度*i*における速度およ び走時,*h*は測定深度間隔(25 m)である.端点においては,

$$v_{0} = \frac{1}{12h} (-25t_{0} + 48t_{1} - 36t_{2} + 16t_{3} - 3t_{4})$$

$$v_{1} = \frac{1}{12h} (-3t_{0} - 10t_{1} + 18t_{2} - 6t_{3} + t_{4})$$

$$v_{N-2} = \frac{1}{12h} (-t_{N-5} + 6t_{N-4} - 18t_{N-3} + 10t_{N-2} + 3t_{N-1})$$

$$v_{N-1} = \frac{1}{12h} (3t_{N-5} - 16t_{N-4} + 36t_{N-3} - 48t_{N-2} + 25t_{N-1})$$
(4)

を適用した.得られた速度構造を図7.1(1)~図7.12(2) の右に示す.層区分による近似層構造(図中直線)も重 ねて示した.表2.1~表2.12に読み取った P/S 波走時, オフセット補正後の垂直走時,内挿補完後走時,数値微 分による詳細構造,および近似構造を示す.

5. 速度構造概観

ここでは、前節で得られた各観測点の速度構造を概観 する.また、地質柱状図や既存の音波・密度などの物理 検層結果(鈴木・小村、1999)と比較することとする.図 8.1~図8.12の(1)が速度構造と観測井地質および音波 密度検層結果を比較したもので、(2)が物理検層結果をま とめてプロットしたものである.全体的に見れば、いず れの観測井で得られた結果も地質構造や各種物理検層結 果と調和的であり、信頼性の高いものであるといえる.

5.1 厚木観測施設(図8.1)

地質構造は,最上部 0.04 km が沖積層,その下約 0.2 km までが第四系相模層群,以下孔底まで中新統相川層群と 推定されており,先第三系基盤には達していない.P波S 波速度とも深さとともに増加する傾向を示しており,明 瞭な速度境界は見られない.最上部深さ 0.4 ~ 0.5 km ま では P 波速度は 1.4 km / sec ~ 3.1 km / sec, S 波速度は 0.3 km / sec ~ 1.0 km / sec とやや急激に増加しているのに対し て,以深では孔底までより緩やかな勾配で増加しているの が特徴的である.孔底付近での P 波 S 波速度はそれぞれ 3.9 km / sec,および 2.0 km / sec となっている.地質的には 相模層群と相川層群間に速度コントラストが期待される が,相当する速度境界は見られない.反対に,0.4 ~ 0.5 km 付近の速度勾配の変化に対応する地質境界も見られない。

S 波記録では、1.6 km 以深でチューブ波の影響が大きい (図 7.1(2)). 同図に明らかなように、S 波初動部の S/N 比が良くなく走時の読取り値のばらつきが大きい. この ため、1.2 km 以深の S 波速度はやや精度が低い.

5.2 橫浜観測施設(図8.2)

P 波速度は $1.7 \text{ km/sec} \sim 2.7 \text{ km/sec}$, S 波速度は $0.5 \text{ km/sec} \sim 1.2 \text{ km/sec}$ のように深さとともに単調に増加する速度構造を示し、明瞭な速度境界は認められない。孔井地質は深さ約 1.4 km まで第四系上総層群、 $1.4 \text{ km} \sim$ 孔底が中新統三浦層群となっている。先第三系基盤には達していない。約 1.3 km付近に見られる 2.43 km/sec と2.67 km/secのP 波速度コントラストが、上総層群と三浦層群の境界に相当するものと思われる。S 波速度については明瞭ではない。

図 7.2(1) の P 波記録を見ると, 弱いながらも深さ約 0.8, および 0.95 km から右上方向へ伝搬している反射波が 認められる. これらは, 図 8.2(1) の音波検層図に見られ る 0.75 ~ 0.8 km および 0.8 ~ 1.0 km の高速度部分の下 面からの反射と思われる. またさらに微弱ではあるが 1.3 km 付近からの反射波も認められる. この反射波は, 上記 の上総-三浦層群の境界からのものであろう.

5.3 西野原観測施設(図8.3)

地表~0.12 km~0.46 km~孔底のほぼ3 層構造と見 ることができる. 各層内でP波 S 波速度は比較的安定 しており, それぞれ 2.2, 3.1, 5.5 km/sec, および 0.9, 1.5, 3.4 km/sec である. 孔井地質は 0.5 km までが第四系, 以 深が先第三系基盤(四万十累層)である. 深さ 0.45 km 付 近の明瞭な速度境界が先第三系基盤上面に相当する.

図7.3(2) に、後続の波に埋もれてはいるが、約0.5 km 付近の基盤境界から右上方に伝搬するS波反射波を明瞭 に見ることができる.これは、基盤面での反射波のエネル ギーが大きいことを示している.このため、深さ0.5 km 以深の基盤内では振幅が小さくなり、S/N比が低下して いる.S/Nは低下しているが、基盤内でも孔底までS波 を十分追跡することができ、読み取り精度は確保されて いる.

5.4 所沢観測施設(図8.4)

深さ 0.4 km 以浅の部分で, P 波速度のばらつきが大き くなっているのが特徴的である. これは, やや大きく励 起されたチューブ波やケーシングパイプ周辺のセメント 層を伝搬するより高速な P 波によって, 真の P 波初動がマ スクされているためであろう(図 7.4(1)). S 波記録にお いては, 1.6 km より深いところでチューブ波の影響によ り S / N 比がやや低下しており, 速度のばらつきが大きく なっている. これら部分を除けば, P 波 S 波速度とも深さ とともに次第に増加しており, 明瞭な速度境界は見られ ない. 孔底付近での速度は, P 波約 3.0 km / sec, および S 波約 1.4 km / sec である. 孔井地質は, 地表付近を除いて, 約 1.0 km まで第四系上総層群, 以深が中新統(揚井層相当) となっており, 先第三系基盤には達していない.

5.5 日高 (図 8.5)

特に P 波で顕著であるが、1.0 km 付近に速度の低下が 見られる.S 波にも、P 波ほど顕著ではないが同じ傾向が 見られる.このため構造が複雑との印象を与えるが、この 部分を除けば深さとともに増加する構造と見ることがで きる.明瞭な速度境界は見られないが、深さ 0.3 ~ 0.4 km までは速度の増加が大きく、以深では緩やかに増加してい る.孔井地質は、深さ約 0.1 km までが沖積層、0.1 ~ 0.5 km が第四系上総層群、以深が新第三系と対比されている。 深さ 0.3 ~ 0.4 km までの速度勾配の変化点が、ほぼ上総 層群と新第三系との境界に対応しているものと思われる. 孔底付近の P 波 S 波速度は、それぞれ 2.8 km / sec および 1.4 km / sec である.先第三系基盤には達していない.

5.6 千葉観測施設(図8.6)

深さ約 0.15 km まで第四系下総層群,以下孔底まで第 四系上総層群と比較的一様な地質構造で,先第三系基盤 には達していない.極浅部を除き,P波・S波速度とも明 瞭な速度境界は見られない.下総層群中でP波速度約 1.4 km/sec,S波速度約 0.4 km/sec,以深の上総層群でP 波約 1.8 ~ 2.3 km/sec,S 波約 0.5 ~ 1.1 km/sec と次第に増加 する構造となっている.密度は全層 2.1 ~ 2.2 と安定し ている.

5.7 養老観測施設(図8.7)

P 波 S 波とも速度値のばらつきも少なく,ほぼ直線的 に増加するような比較的安定した速度構造となっている. 明瞭な速度境界は認められない.P 波速度は,地表から 1.9, 2.1, 2.3, 2.4, 2.6 km / sec, S 波速度は 0.6, 0.9, 1.0, 1.2, 1.3 km / sec である.孔井地質は,深さ約 1.6 km までが第四系 上総層群,以深が中新統三浦層群と対比されている.先 第 3 系基盤には到達していない.

5.8 富津観測施設(図8.8)

最上部約0.1 km に第四系下総層群に相当するやや速度 の遅い部分が見られることを除けば、養老観測施設とよ く似た構造を示している.深さ約1.4 km 以深でS波速 度のばらつきが少し大きくなっているが、ほぼ直線的に 増加していると見ることができ、明瞭な速度境界は認め られない.孔底付近の速度は、P波2.7 km/sec,S波1.3 km/secである.下総層群以下の地質は、約0.8 km まで第 四系上総層群以深が中新統三浦層群となっており、先第 三系基盤には達していない.

5.9 成田観測施設(図8.9)

極浅い部分に見られるばらつきは、所沢観測施設と同様にチューブ波他の影響によるものである.深さ約 0.85 kmに明瞭な速度境界が認められ、単純な 2 層構造と見る ことができる.孔井地質は約 0.2 km まで第四系下総層群, 0.2 ~ 0.9 km が第四系上総層群,以下が先第三系基盤(三 波川帯)となっている.0.85 km付近の速度境界は、この 先第三系基盤上面に相当する.P波S波速度は基盤より上 で,それぞれ 1.7 ~ 1.9 km/sec, 0.4 ~ 0.7 km/sec,基盤内 では、5.2 および 2.9 km/sec である.

図 7.9(1) に見られるように, 深さ 0.9 km 付近から右上 方に反射された P 波の相が明瞭に見られ, 先第三系基盤 が反射境界となっていることが明らかである.基盤内で は P 波 S 波とも振幅がやや小さくなっており、読み取り 精度の劣化による速度のばらつきが大きい.

5.10 江戸崎観測施設(図8.10)

前記成田観測施設と地理的にも近く,速度・孔井地質 ともによく似た構造を示す. 孔井地質は,約0.1 km まで 第四系下総層群,0.1 ~ 0.7 km が上総層群,以深が先第三 系基盤である. P 波 S 波速度には,ともに深さ約0.7 km に明瞭な境界が認められ,先第三系基盤上面と一致して いる. P 波速度は基盤より上で1.7 ~ 1.9 km / sec,基盤内 で 4.4 km / sec, S 波速度はそれぞれ 0.3 ~ 0.7 km / sec,およ び 2.3 km / sec である.

成田観測施設と同様に,基盤面からの反射波が明瞭に 見られる(図7.10(1),(2)).成田においてはほとんど認 識できなかったS波反射波(図7.9(2))も、明瞭に見る ことができる(図7.10(2)).基盤内においては,S/Nの 低下によりS波の読み取り精度が若干劣化している.

5.11 真岡観測施設(図8.11)

孔井地質は,地表から約0.05 km まで沖積層,約0.1 km まで第四系下総層群,約0.5 km まで第四系上総層群,以 深は中新統(荒川層群)で先第三系基盤には達していない. やや複雑な地質の印象であるが,速度はP波S波とも比 較的単純で,深さとともにほぼ直線的に増加する構造と見 ることができる.明瞭な速度境界は見られない.P波速度 は地表から,1.7,2.1,2.3,2.9,3.3 km/sec,S波速度は,0.5, 0.9,1.2,1.6,1.8 km/sec である.

5.12 伊勢崎観測施設(図8.12)

孔井地質は、深さ約 0.5 km まで沖積層、以深が中新統 で先第三系基盤には達していない.この地質からは、0.5 km に速度境界が期待されるが明瞭では無い.速度構造は 特に S 波において複雑で、浅部から大きくなったり小さ くなったりと蛇行しているように見える.1.2 km以深では、 チューブ波の影響が大きく初動読み取りにあまり精度は 望めないが、図7.12(2)の記録を見ても、浅部での S 波 初動部の蛇行は明瞭である.P 波速度についても同様な傾 向が見られるが、それほど顕著ではない.むしろ深さ 0.2 ~0.4 km にやや高速な層が有り、それを除けば深さとと もに増加する構造であると見ることができる.約0.5 km までは沖積層で、礫層などが広範囲に分布し高速層を形 成している可能性がある.孔底付近の速度は、P 波で 2.9 km / sec, S 波で 1.1 km / sec である.

図7.12(1)のP波記録をみると、1.2km以浅で種々の 深さからの反射波が多数認められる。特に、約0.4,0.6,お よび1.1km付近からの反射波が目立っている。これらは、 同図右に示した速度構造と比較してみると、局所的な高 速層の底面に相当しているように見える。

6. 物理検層データデータベース

関東地域においては、2~3,000mクラスの数多くのボー リングが行われ孔井地質や物理検層などのデータの蓄積 が行われている(鈴木他,1981;鈴木;1996,鈴木・小村, 1999). これらディジタルデータを統一的に維持・管理, 検索・表示・提供することを目的として,Webブラウザ をフロントエンドとして操作するデータベースを構築し た.物理検層データのほか,本報告で使用したVSP調 査によって取得された波形データを加えることを計画し ている.波形データに関する機能については現段階では データベースとしては不十分で,ファイル単位でのアッ プロードおよびダウンロードができるだけである.

図9.1~図9.5にユーザ用ページのスナップショットを示す.図9.1がトップページで、グラフ・データ・SEGY のタグが、それぞれ検層データの検索およびグラフ表示(図9.2,図9.5)、ディジタルデータのダウンロード(図9.3)、および VSP 波形データファイルのダウンロード(図9.4) のページへのリンクとなっている.リンク先のページにおいて観測点名・検層項目・データ範囲など必要な情報を入力すれば所要のデータのグラフ表示(図9.5) やダウンロードを行うことができる.未だ機能が少ないので、操作方法は図を参照すれば十分であろう.SEGY ページにおいては、VSP 調査によって得られた波形データ(例えば図6)のファイルをダウンロードすることができる.ファイルは反射法地震探査で標準的に使用されている SEGY 形式(Barry et al., 1975)、または SEGY 形式に準拠した SU 形式 (Cohen and Stockwell, 1997)を想定している.

図9.6 および図9.7 にデータベース維持・管理用の トップページを示す. これらのページは、セキュリティを 考慮し URL を各々別にし、かつユーザ名およびパスワー ドの入力を要求するなど、一般ユーザはアクセスできな いように設定してある. 図9.6 のページにおいては、観 測井の新規登録、検層データ項目の追加登録、登録デー ター覧表示・削除、および登録データの追加・削除など 管理操作の履歴表示を行うことができる. 図9.7 の管理 ページでは、全データベースのバックアップおよびリス トアの機能を持つ. バックアップは、前回からの差分を 記録する. 従って、量的にも少なくてすみ、ある時点の 状態までさかのぼってリストアすることも容易に可能で ある.

7. おわりに

中深層観測施設の観測装置は、初期のものは約10年 経過し老朽化が目立ち始めてきた.加えて、1995年度 からは新しい観測システムを採用した高感度地震観測網 (Hi-net)の全国展開が進み、陳腐化が著しくなってきた. このため中深層観測施設の観測装置の更新(Hi-net化)が 計画され、2002年度実施された.観測井を利用した VSP 法による P/S 波速度構造調査は、この更新工事を機会に 行ったものである.

Hi-net は観測井を基本とする. 観測井掘削時には標準的 に P/S 検層をはじめとした各種物理検層が実施されるこ とになっている. この Hi-net の全国展開にともない, 各 種物理検層などにより地下構造に関するデータが集積さ れてきている. これらの膨大なデータを維持管理し有効 に利用するためは, データフォーマットを統一しデータ ベースを構築するのが最良の方法であろう. 本報告の データベースはこのことを念頭において作成したもので ある.現状は最低限の機能しか持っておらず不十分なも のであり,種々の機能を加え,充実させていくのは今後 の課題である.

本報告で構築したデータベースは現在所内限定の Hi-net 内部 Web のページにリンクを張ってあり,第6節で論じ たデータベースの機能を試すことができるようになって いる.

謝辞

VSP 法調査の実施に際しては、観測施設周辺住民の方々 にはご理解、ご支援のもと、バイブレータの騒音、震動 などをご容赦いただき厚くお礼申し上げます.

また,調査にはかなり広い面積が必要であり,観測施 設および周辺の土地を管理する県,市,町,村の関係諸 機関にご協力いただいた.記して感謝いたします.

参考文献

- Barry, K. M., D. A. Cavers, and C. W. Kneale (1975): Recommended standards for digital tape formats. Geophysics, 40, 344-352.
- Cohen, J. K., and J. W. Stockwell Jr. (1997): CWP/SU, Seismic Unix Release 30, a free package for seismic research and processing. Center for Wave Phenomena, Colorado School of Mines.
- 井川猛・太田陽一・大西正純・鳥羽武文(1986):反 射法地震記録による層位解析の一手法.石油技術協 会誌, 51, 24-35.
- Kennet, P., R. L. Iresson, and P. J. Conn (1980): Vertical seismic profiling: their applications in exploration geophysics. Geophys. Prosp., 28, 676-699.
- 5) 木村尚紀・関東東海地殻活動観測研究グループ (2001):関東・東海地域における最近20年間の地震 活動-特別研究「関東・東海地域における地殻活動 に関する研究」観測成果のまとめ(その2).防災科 学技術研究所研究資料, No. 209, 130 pp.
- 6) 松村正三・関東東海地殻活動観測研究グループ (2002):関東・東海地域における最近20年間の地震 観測結果(発震機構解)-特別研究「関東・東海地 域における地殻活動に関する研究」観測成果のまと め(その4).防災科学技術研究所研究資料, No. 224, 84 pp.
- 7) 野口伸一・増子徳道・関東東海地殻活動観測研究グ ループ(2003):関東・東海地域地震観測網による震 源の時空間分布と規模分布について-特別研究「関 東・東海地域における地殻活動に関する研究」観測 成果のまとめ(その5).防災科学技術研究所研究資料, No. 239, 71 pp.
- 8) 太田裕・後藤典俊・塩野計司・高橋博・山水史生・ 栗原重利(1977):やや深い構造のS波速度-岩槻 3,500m地震観測井での測定とその意義-.地震2, 31, 415-433.

- 9) 太田裕・後藤典俊・塩野計司・高橋博・山水史生・ 栗原重利(1978):やや深い構造のS波速度(2) – 下総2,300m地震観測井における測定-.地震2,31, 299-308.
- 10) 岡田義光・松村正三・野口伸一(2000):関東・東海 地域地殻活動観測網の稼動状況-特別研究「関東・東 海地域における地殻活動に関する研究」観測成果の まとめ(その1).防災科学技術研究所研究資料, No. 208, 57 pp.
- 11) 関口渉次(2001):関東東海地域の3次元速度構造-特別研究「関東・東海地域における地殻活動に関す る研究」観測成果のまとめ(その3).防災科学技術 研究所研究資料, No. 213, 55 pp.
- 12) 鈴木宏芳・池田隆司・御子柴正・木下繁夫・佐藤春夫・ 高橋博(1981):関東・東海地域における孔井検層資 料集.防災科学技術研究所研究資料, No. 65, 162 pp.
- 13) 鈴木宏芳(1996):江東深層地殻活動観測井の地質と

首都圏地域の地質構造.防災科学技術研究所研究報告, No. 56, 77-123.

- 14)鈴木宏芳・小村健太郎(1999):関東地域孔井デー 夕資料集.防災科学技術研究所研究資料, No. 191, 80 pp.
- 15)山水史生・高橋博・後藤典俊・太田裕(1981):やや深い構造のS波速度(3) -府中2,750m観測井における測定とまとめ-.地震2,34,465-479.
- 16) Yamamizu, F., N. Goto, Y. Ohta, and H. Takahashi (1983): Attenuation of shear waves in deep soil deposits as revealed by down-hole measurements in the 2,300meter-borehole of the Shimohsa observatory, Japan. J. Phys. Earth, 31, 139-157.
- 山水史生(1996):VSP法調査.首都圏直下の地震の予知手法の高度化に関する総合研究成果報告書, 79-94.

(原稿受理:2004年1月29日)

要 旨

防災科学技術研究所の関東・東海地殻活動観測網の一部として関東地域に整備された広域深部観測施設 12 か所の 観測井を利用して VSP 法調査を行い,詳細な P 波 S 波速度構造が得られた. 観測井の深度は,2,000 m を基本とし先 第三系基盤の浅いところでは 1,200 m ないし 1,300 m のものもある. P 波震源として,バイブロサイスバイブレータを, S 波震源として特殊なバイブレータを使用した. 測定間隔は 0 ~ 500 m までは 25 m 毎,以深は孔底まで 50 m 毎である. いずれの観測井においても孔底付近まで P 波 S 波とも明瞭な記録が得られている. 特に,S 波バイブレータによる記 録は,いずれの観測井においても孔底付近までピュアな S 波が記録されており,画期的な結果である. P 波 S 波それ ぞれの走時を,各深度における波形の相互相関によるタイムラグから決定し,Cubic spline 関数による内挿により 25 m 間隔に調整し,数値微分により詳細な速度構造を決定した.また,各走時曲線は数本の直線で近似できることから, おおまかに数層より成る層構造とした平均的な速度構造も示した.いずれの観測井での結果も,地質構造や各種物理 検層結果と調和的であり,信頼性の高いものであるといえる.

既存の物理検層等のディジタルデータを統一的に維持・管理・検索・表示・提供することを目的として、データ ベースを構築した.まだ最小限の機能しか備えていないが、Web ブラウザをとおし、検層データの検索、グラフ表示、 データのダウンロードを行うことができる.維持管理用の機能は、セキュリティを考慮しパスワード保護された別 ページにアクセスして行うようになっている.

キーワード: VSP 法, 速度構造, 物理検層, 中深層観測施設, 高感度地震観測網, 関東東海観測網





Paste-up of the vertical component records by the P wave source (left), reduced travel time depth plot (middle), and P wave velocity structure (right) of the Atsugi well. Fig. 7. 1 (1)





- 14 -



- 15 -



Paste-up of the vertical component records by the P wave source (left), reduced travel time depth plot (middle), and P wave velocity structure (right) of the Nishinohara well. Fig. 7. 3 (1)







Fig. 7.4 (2) Paste-up of the horizontal component records by the S wave source (left), reduced travel time depth plot (middle), and S wave velocity structure (right) of the Tokorozawa well.





Paste-up of the horizontal component records by the S wave source (left), reduced travel time depth plot (middle), and S wave velocity structure (right) of the Hidaka well.



- 22 -

















Paste-up of the vertical component records by the P wave source (left), reduced travel time depth plot (middle), and P wave velocity structure (right) of the Narita well. Fig. 7. 9 (1)



- 29 -



Paste-up of the vertical component records by the P wave source (left), reduced travel time depth plot (middle), and P wave velocity structure (right) of the Edosaki well. Fig. 7. 10 (1)





Fig. 7.11 (1) Paste-up of the vertical component records by the P wave source (left), reduced travel time depth plot (middle), and P wave velocity structure (right) of the Mohka well.





Paste-up of the vertical component records by the P wave source (left), reduced travel time depth plot (middle), and P wave velocity structure (right) of the Isesaki well. Fig. 7. 12 (1)





Fig. 8. 1 (1) Comparison of the well geology, P and S wave velocity structure obtained by the VSP measurement, and sonic velocity and density logs of the Atsugi well.














Fig. 8. 3 (1) Comparison of the well geology, P and S wave velocity structure obtained by the VSP measurement, and sonic velocity and density logs of the Nishinohara well.



Well geology and line up of logging results of Nishinohara well. Log items are sonic velocity, density, temperature, spontaneous potential, total gamma, and caliper. Fig. 8. 3 (2)









- 44 -







- 46 -





Fig. 8. 7 (1) Comparison of the well geology, P and S wave velocity structure obtained by the VSP measurement, and sonic velocity and density logs of the Yohro well.



- 49 -







- 51 -



- 52 -



- 53 -



- 54 -



- 55 -







- 57 -







- 59 -

Well geology and line up of logging results of Isesaki well. Log items are sonic velocity, density, temperature, spontaneous potential, resistivity, and caliper.

Fig. 8. 12 (2)



図 9.1 検層情報データベースユーザ用トップページのスナップショット **Fig. 9.1** Snapshot of the top web page of the well log database system.



図9.2 検層データ検索およびグラフ表示用ページのスナップショット

Fig. 9.2 Snapshot of web page for selecting and extracting log data, and plotting on graph.



図9.3 検層データダウンロード用ページのスナップショット

Fig. 9.3 Snapshot of web page for downloading log data.



図 9.4 VSP 波形データ等ファイルのダウンロード用ページのスナップショット Fig. 9.4 Snapshot of web page for downloading VSP waveform data file.

Atsugi Sonic Velocity



図 9.5 検層データグラフ表示のスナップショット Fig. 9.5 Snapshot of web page for showing plotted graph, and downloading the graph as a postscript file.



図 9.6 検層データ登録管理用トップページのスナップショット **Fig. 9.6** Snapshot of maintenance page for well log data registration.



図9.7 検層情報データベースバックアップ用ページのスナップショット

Fig. 9.7 Snapshot of maintenance page for backing up the whole log database.

表 2.1 厚木観測井における P 波 S 波初動読取値 (Obs.),オフセット補正後の垂直走時 (Normal),内挿補完後の走時 (Int.), 数値微分による速度 (Dif.)および平均速度 (Mean)

 Table 2. 1
 Readings of P and S wave first arrival (Obs.), normal times after offset correction (Normal), travel times interpolated at every 25 m (Int.), velocities estimated by differentiation (Dif.), and layered velocity structure approximated (Mean) for Atsugi well.

	Travel time (sec)							Velocity (km/sec)				
Depth		P-wave			S-wave		P-	wave	S-1	wave		
(km)	Obs.	Normal	Int.	Obs.	Normal	Int.	Dif.	Mean	Dif.	Mean		
0.025 0.050	$\begin{bmatrix} 0.070 \\ 0.078 \end{bmatrix}$	0.0195 0.0302	0.0195 0.0392	$\begin{bmatrix} 0.418 \\ 0.436 \end{bmatrix}$	0.1119 0.2117	$\begin{array}{c} 0.\ 1119 \\ 0.\ 2117 \end{array}$	1.0642	1.4360	$\begin{bmatrix} 0.2218 \\ 0.2790 \end{bmatrix}$	0.2977		
0.030 0.075	0.018	0.0592 0.0565	0.0592 0.0565	0.450	0.2945	0.2117 0.2945	1. 4198		0.2150 0.3262			
0.100	0.098	0.0743	0.0743	0.490	0.3642	0.3642	1.5106	0.0477	0.4267	0.5870		
$0.125 \\ 0.150$	0.108 0.116	0.0890 0.1006	0.0890 0.1006	0.508 0.526	0.4123 0.4510	$0.4123 \\ 0.4510$	1.9737	2.0477	$0.6111 \\ 0.5862$			
0.175	0.128	0.1149	0.1149	0.560	0.4980	0. 4980	1.8927		0.5652			
0.200	0.138	0.1268	0.1268	0.590	0.5380	0.5380	1. 9881		0.6285	1 0951		
0.225 0.250	0.150 0.160	0.1401 0.1513	0.1401 0.1513	0.022 0.648	0.5775 0.6097	0. 5775	2.0430 2.0747		0.0870 0.8921	1.0001		
0.275	0.172	0.1642	0.1642	0.668	0.6349	0.6349	2.0819		0.9970			
0.300	0.182	0.1750 0.1856	0.1750 0.1856	$\begin{bmatrix} 0.690 \\ 0.712 \end{bmatrix}$	0.6609 0.6862	0.6609 0.6862	2.3753	3 1963	0.9640			
0.320 0.350	0.132 0.202	0.1850 0.1962	0.1850 0.1962	0.712 0.732	0.0802 0.7089	0.0802 0.7089	2.5250 2.6155	0.1200	1. 1700			
0.375	0.210	0.2047	0.2047	0.750	0.7293	0.7293	3. 0211		1.2376	1.7185		
0.400 0.425	0.218 0.226	0.2131 0.2215	$0.2131 \\ 0.2215$	$\begin{bmatrix} 0.768 \\ 0.784 \end{bmatrix}$	0.7493 0.7670	0.7493 0.7670	2.9762		1.3158 1.4025			
0.425 0.450	0.234	0.2213 0.2298	0.2213 0.2298	0.798	0.7825	0.7825	3.4762		1.9293			
0.475	0.240	0.2362	0.2362	0.808	0.7939	0.7939	3. 5062		1.8965			
0.500 0.525	0. 248	0. 2444	$0.2444 \\ 0.2527$	0.822	0.8090	0.8090 0.8208	$\begin{array}{c} 2.9018 \\ 3.0229 \end{array}$		1.8195			
0.550	0.264	0.2608	0.2608	0.844	0.8329	0.8329	3. 2408		1. 6946			
0.575	0.979	0 9759	0.2682	0.070	0 0609	0.8504	3.4997	3.5344	1.3527			
0.000 0.625	0.278	0.2192	0.2752 0.2822	0.070	0. 0000	0.8083 0.8822	3.5377		1. 9112			
0.650	0.292	0.2895	0. 2895	0.904	0.8955	0.8955	3.1969		1.7458			
0.675 0.700	0 308	0 2057	0.2978 0.3057	0.024	0 0264	0.9110 0.0264	$\begin{bmatrix} 3.0041 \\ 3.5226 \end{bmatrix}$		1.5872			
0.700 0.725	0.308	0. 0001	0.3037 0.3120	0. 904	0. 9204	0.9204 0.9404	4.2553		1. 8632			
0.750	0.320	0.3179	0.3179	0.960	0.9532	0.9532	3. 9032		2.1106	2.0306		
0.775 0.800	0 334	0 3321	$0.3249 \\ 0.3321$	0.982	0 9758	$0.9044 \\ 0.9758$	$\begin{bmatrix} 3.4722\\ 3.4868 \end{bmatrix}$		2.2828			
0.825	0.001	0.0011	0.3392	0.002	0.0100	0. 9898	3. 5563		1.7123			
0.850	0.348	0.3462	0.3462	1.010	1.0044	1.0044	3.5336		1.7630			
0.875 0.900	0.362	0.3604	0. 3555	1.036	1,0309	1.0180 1.0309	3. 5311		1.8904 1.9960			
0.925			0.3675			1.0431	3. 5545		2.0773			
0.950 0.975	0.376	0.3745	0.3745 0.3817	1.060	1.0553	1.0553 1.0688	3.4990 3.5108		1.9433 1.8552			
1.000	0.390	0.3886	0.3886	1.086	1.0816	1. 0816	3. 8139	3. 9431	2.1777			
1.025	0 409	0 4007	0.3948	1 100	1 1090	1.0918	4. 1695		2.5577			
$1.050 \\ 1.075$	0.402	0.4007	0.4007 0.4066	1.100	1.1020	1.1020 1.1147	4.2955 4.2215		2.2020			
1. 100	0.414	0.4127	0.4127	1.132	1.1282	1. 1282	3. 7764		1.8491			
1.125 1.150	0 498	0 4968	0.4197 0.4268	1 158	1 1545	1.1415 1.1545	3.4685		1.8951			
1. 175	0.420	0. 4200	0.4208 0.4329	1.100	1.1040	1. 1668	4. 2467		2.0855			
1.200	0.440	0.4389	0.4389	1.182	1.1787	1.1787	3.8344		2.0333			
1.225 1.250	0 454	0 4529	$0.4459 \\ 0.4529$	1 206	1 2029	1.1913 1.2029	3.4982 3.7736		$\begin{bmatrix} 2.0202 \\ 2.4498 \end{bmatrix}$			
1.275	0.101	0. 1020	0.4591	1. 200	1. 2020	1.2020 1.2119	4. 1753		2.9042			
1.300	0.466	0.4650	0.4650	1. 224	1.2211	1.2211	4. 2918		2. 3213			
1.325 1.350	0.478	0.4770	0.4708 0.4770	1.250	1.2472	1.2330 1.2472	3. 8314		1.0743 1.8282			
1.375			0.4839	1 2 2 2	1 0 - 0 1	1.2606	3. 5191		1.8894			
1.400 1.425	0. 492	0. 4911	0.4911 0.4984	1. 276	1.2734	1.2734 1.2844	$\begin{vmatrix} 3. 4130 \\ 3. 4085 \end{vmatrix}$		$\begin{vmatrix} 2.1150 \\ 2.3348 \end{vmatrix}$			
1.429 1.450	0.506	0.5051	0.4904 0.5051	1.298	1.2955	1.2955	4. 2918		2. 0417			
1.475	0 510	0 5159	0.5101	1 990	1 0000	1.3089	5. 2500		1.7911			
$1.500 \\ 1.525$	0.516	0. 5152	$\begin{array}{c} 0.5152 \\ 0.5221 \end{array}$	1. 329	1. 3228	1.3228 1.3353	$\begin{array}{c} 4.2159 \\ 3.4562 \end{array}$		$\begin{bmatrix} 1.8954 \\ 2.0273 \end{bmatrix}$			
1. 550	0.530	0.5292	0.5292	1.354	1.3481	1. 3481	3. 7341		1.7699			
1.575	0 549	0 5419	0.5353	1 909	1 9770	1.3633	$ \begin{array}{c} 4.2334 \\ 4.2400 \end{array} $		$ 1.6248 \\ 2.0007 $			
1.000 1.625	0. 942	0.0412	0.5412 0.5472	1. 000	1. 0118	1. 3778 1. 3882	$\begin{vmatrix} 4. & 2409 \\ 4. & 1609 \end{vmatrix}$		2.0097 2.6233			
1.650	0.554	0.5532	0.5532	1. 403	1.3980	1.3980	4. 1459		2. 2512			
1.675 1.700	0 566	0 5659	0.5593 0.5653	1 498	1 4922	1.4106 1.4933	$ 4.1158 \\ 4.9418 $		1.9142			
1. 725	0.000	0.0000	0.5711	1. 120	1. 4400	1.4339	4. 2312		2. 4265			
1.750	0.578	0.5773	0.5773	1. 449	1. 4445	1. 4445	3. 7711		2. 2185			
1.775	0. 988	U. Ə873	0. 5843 0. 5917	1.400	1.4010	1.4000 1.4692						

表2.2 横浜観測井における P 波 S 波初動読取値 (Obs.),オフセット補正後の垂直走時 (Normal),内挿補完後の走時 (Int.), 数値微分による速度 (Dif.)および平均速度 (Mean)

Table 2. 2Readings of P and S wave first arrival (Obs.), normal times after offset correction (Normal), travel times interpolated at every 25 m(Int.), velocities estimated by differentiation (Dif.), and layered velocity structure approximated (Mean) for Yokohama well.

	Travel time (sec)							Velocity (km/sec)				
Depth		P-wave			S-wave		P-1	wave	S-wave			
(km)	Obs.	Normal	Int.	Obs.	Normal	Int.	Dif.	Mean	Dif.	Mean		
$\begin{array}{c} 0.\ 025 \\ 0.\ 050 \end{array}$	$0.052 \\ 0.060$	$0.0218 \\ 0.0408$	0.0218 0.0408	$0.280 \\ 0.290$	$0.0907 \\ 0.1639$	$0.0907 \\ 0.1639$	1.6456	1.7140	$0.3378 \\ 0.3569$	0. 4515		
0.075	0.068	0.0552	0.0552	0.318 0.346	$\begin{array}{c} 0.2279 \\ 0.2705 \end{array}$	0.2279	1.7231		0.4354 0.5160			
0.125	0.080	0.0704 0.0845	0.0704 0.0845	0.378	0.3264	0.3264	1.6602		0.5100 0.5402	0.6690		
$0.150 \\ 0.175$	$0.106 \\ 0.114$	0.0997 0.1089	$0.0997 \\ 0.1089$	$0.412 \\ 0.434$	$0.3705 \\ 0.4005$	$0.3705 \\ 0.4005$	1.9634		$0.6964 \\ 0.7262$			
$\begin{array}{c} 0.\ 200 \\ 0.\ 225 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.130 \\ 0.142 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0. \ 1255 \\ 0. \ 1381 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 1255 \\ 0.\ 1381 \end{array}$	0.470 0.506	$\begin{array}{c} 0.\ 4415 \\ 0.\ 4813 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 4415 \\ 0 \ 4813 \end{array}$	1.6411 2 0833	2.0000	0.6018 0.6509			
0.250	0.154	0.1505	0.1505	0.540	0.5184	0.5184	1.8439		0.6838			
0.275 0.300	0. 108	0.1049 0.1772	0.1049 0.1772	0.574 0.608	0.5948 0.5908	0.5908	1.0404 2.0994		0.0879 0.7187			
$\begin{array}{c} 0.325 \\ 0.350 \end{array}$	$0.192 \\ 0.206$	$0.1894 \\ 0.2036$	$0.1894 \\ 0.2036$	$0.640 \\ 0.672$	$0.6244 \\ 0.6578$	$0.6244 \\ 0.6578$	1.8715 1.8692		$0.7468 \\ 0.7726$	0.8224		
$\begin{array}{c} 0.375 \\ 0.400 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.218 \\ 0.230 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 2158 \\ 0.\ 2279 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 2158 \\ 0.\ 2279 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.702 \\ 0.732 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.6891 \\ 0.7201 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.6891 \\ 0.7201 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.0877 \\ 2.0576 \end{array}$		0.8069 0.8082			
0.425	0.242	0.2401	0.2401	0.762	0.7510	0.7510	2.0562		0.8104			
0.430 0.475	$0.254 \\ 0.266$	0.2522 0.2643	0.2522 0.2643	$0.792 \\ 0.822$	0.7818 0.8125	0.7818 0.8125	1.8767		0.8130 0.8140			
$\begin{array}{c} 0.500 \\ 0.525 \end{array}$	0. 280	0. 2784	$\begin{array}{c} 0.\ 2784 \\ 0.\ 2898 \end{array}$	0.852	0.8431	$0.8431 \\ 0.8728$	$\begin{array}{c} 1.9233 \\ 2.3366 \end{array}$		$0.8278 \\ 0.8503$			
0.550 0.575	0.302	0.3006	$\begin{array}{c} 0.3006 \\ 0.3135 \end{array}$	0.910	0.9021	0.9021 0.9317	2.1280		0.8502 0.8482			
0.600	0.328	0.3267	0.3267	0.968	0.9609	0.9609	1. 9463	0 1707	0.8630			
$0.625 \\ 0.650$	0.352	0.3508	$0.3391 \\ 0.3508$	1.024	1.0176	0.9890 1.0176	2.0767 2.2026	2.1(8)	$0.8818 \\ 0.9017$	0.9942		
$0.675 \\ 0.700$	0.374	0.3729	$\begin{array}{c} 0.\ 3619 \\ 0.\ 3729 \end{array}$	1.078	1.0722	$1.0451 \\ 1.0722$	2.2920 2.1636		$\begin{array}{c} 0.\ 9181 \\ 0.\ 9166 \end{array}$			
$\begin{array}{c} 0.\ 725 \\ 0.\ 750 \end{array}$	0.398	0.3970	$\begin{array}{c} 0.\ 3850 \\ 0.\ 3970 \end{array}$	1.132	1.1267	$1.0996 \\ 1.1267$	$\begin{array}{c} 2.\ 0478 \\ 2.\ 1515 \end{array}$		$\begin{array}{c} 0.\ 9159 \\ 0.\ 9252 \end{array}$			
$\begin{array}{c} 0.\ 775 \\ 0.\ 800 \end{array}$	0.420	0.4190	$\begin{array}{c} 0.\ 4082 \\ 0.\ 4190 \end{array}$	1.184	1.1791	$1.\ 1535 \\ 1.\ 1791$	$\begin{array}{c} 2.\ 2916 \\ 2.\ 2894 \end{array}$		$\begin{array}{c} 0.\ 9487 \\ 1.\ 0204 \end{array}$			
$\begin{array}{c} 0.825 \\ 0.850 \end{array}$	0.442	0. 4411	$\begin{array}{c} 0.\ 4300 \\ 0.\ 4411 \end{array}$	1.230	1. 2255	$1.\ 2026 \\ 1.\ 2255$	$\begin{array}{c} 2.\ 2617 \\ 2.\ 2401 \end{array}$	2. 4285	$1.0895 \\ 1.0741$			
$0.875 \\ 0.900$	0.464	0.4632	$\begin{array}{c} 0.\ 4523 \\ 0.\ 4632 \end{array}$	1.278	1.2738	$1.2494 \\ 1.2738$	$\begin{array}{c} 2.\ 2498 \\ 2.\ 3540 \end{array}$		$\begin{array}{c} 1.\ 0380 \\ 0.\ 9787 \end{array}$			
$0.925 \\ 0.950 \\ 0.950$	0.484	0. 4832	$0.4735 \\ 0.4832 \\ 0.4831$	1. 328	1.3241	1.3000 1.3241	2.4957 2.7100		$\begin{array}{c} 0.\ 9681 \\ 1.\ 1988 \\ \end{array}$			
0.975 1.000	0.502	0.5013	0.4921 0.5013	1.362	1.3584	1.3419 1.3584 1.2780	2.8264 2.4925		1.5276 1.4104 1.1002	1. 2390		
1.025 1.050 1.075	0.524	0.5233	0.5122 0.5233	1.404	1.4006	1.3780 1.4006 1.4974	2.2254 2.3607		1.1902 1.0042			
1. 075 1. 100	0.544	0.5433	0.5333 0.5433	1. 458	1. 4548	1.4274 1.4548 1.4701	2.5405 2.3742		0.9022 0.9579			
1.125 1.150 1.175	0.566	0.5654	$\begin{array}{c} 0.5544 \\ 0.5654 \\ 0.5756 \end{array}$	1.504	1.5010	1.4791 1.5010 1.5912	2.2299 2.3518 2.5187		1. 1846			
1.175 1.200 1.225	0.586	0.5854	0.5750 0.5854 0.5052	1.542	1.5392	1.5215 1.5392 1.5540	2. 5187		1.5001 1.5557 1.7496			
1.225 1.250 1.275	0.606	0.6054	0.5952 0.6054 0.6166	1.572	1.5693	1.5693 1.5000	2.3219 2.3299 2.2182	9 6674	1. 3908			
1.275 1.300 1.325	0.628	0.6275	0.6275	1.614	1.6115	1. 6115	2.4694 2.8304	2.0014	1.1421 1.2864 1.4500			
1.350 1.375	0.646	0.6455	$0.6455 \\ 0.6546$	1.650	1.6476	1.6476 1.6733	2.8225 2.7335		$1.1253 \\ 0.9212$			
1.400 1.425	0.666	0.6655	$ \begin{array}{c} 0.6637\\ 0.6726 \end{array} $	1.707	1.7047	1.6998 1.7212	2.7748 2.8114		1.0302 1.2805			
1.450 1.475	0.682	0.6815	$0.6815 \\ 0.6903$	1.742	1.7398	1.7398 1.7586			$1.3545 \\ 1.3214$			
1.500 1.525	0.700	0.6995	$ \begin{array}{c} 0.6995\\0.7096 \end{array} $	1.780	1.7779	1.7779 1.7990	$ \begin{array}{c} 2.5933 \\ 2.4486 \end{array} $		$1.2376 \\ 1.1750$			
1.550 1.575	0.720	0.7196	$\begin{array}{c} 0.7196 \\ 0.7286 \end{array}$	1.822	1.8200	1.8200 1.8401			1.2048 1.2904			
$1.600 \\ 1.625$	0.738	0.7376	$\begin{array}{c} 0.7376 \\ 0.7476 \end{array}$	1.860	1.8581	1.8581 1.8713	$ \begin{array}{c} 2.6330 \\ 2.4619 \end{array} $		$1.6388 \\ 1.9462$			
1.650 1.675	0.758	0.7576	$ \begin{array}{c} 0.7576\\ 0.7668 \end{array} $	1.888	1.8862	1.8862 1.9108	2.6042 2.7998		$1.2613 \\ 0.9452$			
$1.700 \\ 1.725$	0.776	0.7756	$ \begin{array}{c} 0.7756\\ 0.7844 \end{array} $	1.938	1.9362	$1.9362 \\ 1.9539$	2.8409 2.7998		$1.1508 \\ 1.5568$			
1.750 1.775	0.794	0.7936	$ \begin{array}{c} 0.7936\\ 0.8036 \end{array} $	1.972	1.9703	$1.9703 \\ 1.9909$	$ \begin{array}{c} 2.6042 \\ 2.4619 \end{array} $		$1.3643 \\ 1.1657$			
1.800 1.825	0.814	0.8136	$0.8136 \\ 0.8226$	2.014	2.0123	$\frac{1}{2}, 0123$ 2, 0325	$\begin{bmatrix} \overline{2} & 6330 \\ 2 & 8315 \end{bmatrix}$		1.1950 1.2526			
1.850 1.875	0.832	0.8316	$0.8316 \\ 0.8417$	2.054	2.0524		$ \begin{array}{c} 2.6233 \\ 2.4448 \end{array} $		1.2652 1.2588			
$1.900 \\ 1.925$	0.852	0.8517	$ \begin{array}{c} 0.8517\\ 0.8607 \end{array} $	2.094	2.0925	$ \frac{1}{2}, 0925 \\ 2, 1150 $	2.6275 2.8274		1.1609 1.1130			
$1.950 \\ 1.975$	0.870	0.8697	$0.8697 \\ 0.8795$	2.138	2.1365	$\frac{1}{2}$. $\frac{1}{1}$	$\frac{1}{2}$. $\frac{1}{6604}$ 2. 2539		1. 2574			
2^{000}	0 886	0 8857	0 8898	2.166	2.1645	2 1711						

表2.3 西野原観測井における P 波 S 波初動読取値 (Obs.),オフセット補正後の垂直走時 (Normal),内挿補完後の走時 (Int.), 数値微分による速度 (Dif.)および平均速度 (Mean)

 Table 2. 3
 Readings of P and S wave first arrival (Obs.), normal times after offset correction (Normal), travel times interpolated at every 25 m (Int.), velocities estimated by differentiation (Dif.), and layered velocity structure approximated (Mean) for Nishinohara well.

Danth			Travel t	ime (sec)			Velocity (km/sec)			
Ueptn (km)		P-wave			S-wave		P-	wave	S-v	wave
	Obs.	Normal	Int.	Obs.	Normal	Int.	Dif.	Mean	Dif.	Mean
0.025	0.032	0.0205	0.0205	0.104	0.0666	0.0666	1. 3316	2.1626	0.4646	0.8585
0.050	0.040	0.0343	0.0343	0.122	0.1046	0.1046	2.3274		0.8979	
0.075 0.100	0.040	0.0440 0.0556	0.0440 0.0556	0.140 0.169	0.1300 0.1552	0.1500 0.1552	2. 5076	3 1915	1,9990 1,9793	
0.125	0.058 0.066	0.0530 0.0642	0.0530 0.0642	0.102 0.176	0.1332 0.1711	0.1332 0.1711	$\frac{2.0010}{3.0675}$	0.1210	1.2725 1.1886	1.4455
0.150	0.074	0.0726	0.0726	0.202	0.1976	0.1976	2. 6455		1.0530	
0.175	0.084	0.0828	0.0828	0.220	0.2168	0.2168	2.6714		1.3902	
0.200	0.092	0.0910	0.0910	0.239	0.2359	0.2359	3. 1315		1.0608	
0.225	0.100	0.0991	0.0991	0.264	0.2617	0.2617	3. 0896		1.2970	
0.250	0.108	0.1072	0.1072	0.276	0.2740	0.2740	$\begin{bmatrix} 3.0242\\ 2.000 \end{bmatrix}$		1.9455	
0.270	0.110 0.199	0.1100 0.1914	0.1133 0.1914	0.292	0.2903 0.2105	0.2903	3.0900		1.2870 1.7479	
0.300 0.325	0.122 0.132	$0.1214 \\ 0.1314$	$0.1214 \\ 0.1314$	0.312 0.322	0.3103 0.3206	0.3103 0.3206	3.0437 3.0426		1.7472 1.4634	
0.320	0.132 0.138	0.1375	$0.1314 \\ 0.1375$	0.346	0.3447	0.3447	37221		1.4004 1.2300	
0.375	0.146	0.1455	0.1455	0.360	0.3589	0.3589	3. 0426		1.9737	
0.400	0.154	0.1536	0.1536	0.374	0.3730	0.3730	3. 0395		1.3135	
0.425	0.162	0.1616	0.1616	0.396	0.3950	0.3950	3. 5800		1.4815	
0.450	0.168	0.1676	0.1676	0.406	0.4051	0.4051	4. 2433	5.5077	3.2120	3.3529
0.475	0.174	0.1737	0.1737	0.414	0.4132	0.4132	4.0705		2.4640	
0.500	0.180	0. 1797	0.1797	0.426	0.4252	0.4252	4. 5182		2.2979	
0.520	0 100	0 1809	0.1847 0.1802	0 449	0 4412	0.4340 0.4412	0.0000		0.2000 9 9977	
0.500 0.575	0.190	0. 1892	0.1892 0.1940	0.442	0.4415	0.4413 0.4494	5.4401 5.1804		3 0/30	
0.515 0.600	0 200	0 1998	0 1988	0.460	0 4594	0.4577	5.0592		29004	
0.625	0. 200	0.1000	0.2038	0. 100	0. 100 1	0. 4666	4. 9690		2.7754	
0.650	0.209	0.2088	0.2088	0.476	0.4755	0.4755	5.1775		2.8880	
0.675			0.2135			0.4838	5. 5440		3.1290	
0.700	0.218	0.2178	0.2178	0.492	0.4915	0.4915	6.1007		3.3640	
0.725	0 000	0 0050	0.2217	0 = 0.0	0 5050	0.4987	6. 4304		3. 5718	
0.750	0. 226	0.2258	0.2258	0.506	0. 5056	0.5056	5. 4945		3.6101	
0.770	0.936	0 9258	0.2308 0.2358	0 520	0 5106	0.0120 0.5106	4.8440 5.5617		3.0093 3.5587	
0.800 0.825	0. 200	0. 2000	0.2308 0.2398	0. 520	0. 5190	0.5190 0.5267	6 5288		3 5360	
0.850	0.244	0.2438	0.2438	0.534	0.5337	0.5337	5.5188		3.6075	
0.875	0	0. = 100	0. 2488	0.001	0.000.	0.5406	4. 7858		3.6166	
0.900	0.254	0.2539	0.2539	0.548	0.5477	0.5477	5.5187		3.2916	
0.925			0.2579			0.5557	6. 5288		3.0749	
0.950	0.262	0.2619	0.2619	0.564	0.5637	0.5637	5. 5617		3.2489	
0.975	0 070	0 0710	0.2669	0 550	0 5888	0.5710	4.8381		3.5672	
1.000 1.095	0.272	0.2719	0.2719	0.578	0.5777	0.5777	$\begin{bmatrix} 5.5550\\ 6.5517 \end{bmatrix}$		4.0129	
1.020 1.050	0.980	0 2700	0.2739 0.2700	0 500	0 5808	0. 5830	0.0217		4.2038	
1.030 1.075	0.200	0.2199	0.2799 0.2840	0. 590	0. 0090	0.5090	0.0000		3.0337	
1 100	0 290	0.2899	0.2899	0 606	0 6058	0.6058	5 4925		2 9539	
1. 125	0. 200	0. 2000	0.2940	0.000	0.0000	0.6143	6. 4283		$\frac{1}{2}$, 9339	
1.150	0.298	0.2979	0.2979	0.623	0.6228	0.6228	6.1090		2.9477	
1.175			0.3022			0.6312	5. 4995		3.0157	
1.200	0.306	0.3059	0.3068	0.638	0.6378	0.6395	5. 5614		3.0066	

表2.4 所沢観測井における P 波 S 波初動読取値 (Obs.), オフセット補正後の垂直走時 (Normal), 内挿補完後の走時 (Int.), 数値微分による速度 (Dif.) および平均速度 (Mean)

Table 2. 4Readings of P and S wave first arrival (Obs.), normal times after offset correction (Normal), travel times interpolated at every 25 m(Int.), velocities estimated by differentiation (Dif.), and layered velocity structure approximated (Mean) for Tokorozawa well.

	Travel time (sec)							Velocity (km/sec)				
Depth		P-wave			S-wave		P-	wave	S-1	wave		
(km)	Obs.	Normal	Int.	Obs.	Normal	Int.	Dif.	Mean	Dif.	Mean		
$\begin{array}{c} 0.\ 025 \\ 0.\ 050 \end{array}$	$0.038 \\ 0.052$	$\begin{array}{c} 0.\ 0221 \\ 0.\ 0426 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 0221 \\ 0.\ 0426 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 134 \\ 0.\ 174 \end{array}$	$0.0858 \\ 0.1492$	$0.0858 \\ 0.1492$	1.2300 1.3245	1.9231	0.4966	0.5592		
0.075	0.064	0.0580	0.0580	0.212	0.1968	0.1968	2.1053		0.5215			
0.125	0.072 0.086	0.0080 0.0828	0.0080 0.0828	$0.258 \\ 0.302$	0.2471 0.2937	$0.2471 \\ 0.2937$	1. 4238		0. 3197			
$0.150 \\ 0.175$	$0.104 \\ 0.116$	$\begin{array}{c} 0.\ 1013 \\ 0 \ 1137 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 1013 \\ 0.\ 1137 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.354 \\ 0.392 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.3471 \\ 0.3864 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.3471 \\ 0.3864 \end{array}$	1.5385 3.0120		$0.5343 \\ 0.6569$			
0. 200	0. 122	0. 1202	0. 1202	0.432	0.4272	0.4272	2.5359		0.5357			
$0.225 \\ 0.250$	$0.130 \\ 0.150$	$0.1344 \\ 0.1486$	$0.1344 \\ 0.1486$	$0.482 \\ 0.522$	0. 4778 0. 5183	0. 4778 0. 5183	$1.0048 \\ 1.9255$		0.5410 0.6206			
0.275 0.300	0.162 0.176	0.1607 0.1748	0.1607 0.1748	$\begin{array}{c} 0.564 \\ 0.610 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.5607 \\ 0.6070 \end{array}$	0.5607 0.6070	1.9342 1 7321		0.5514 0.6103			
0.325	0. 190	0. 1889	0. 1889	0.646	0.6433	0.6433	1. 9084		0. 6237	0.6722		
$0.350 \\ 0.375$	$0.202 \\ 0.214$	0.2010 0.2131	0.2010 0.2131	$0.690 \\ 0.726$	0.6875 0.7237	$0.6875 \\ 0.7237$	1.9169		$0.6144 \\ 0.6810$			
0.400 0.425	0.228 0.242	$\begin{array}{c} 0.\ 2271 \\ 0.\ 2412 \end{array}$	0.2271 0.2412	$\begin{array}{c} 0.764 \\ 0.800 \end{array}$	0.7619 0.7980	0.7619 0.7980	1.7381		0.6729 0.6772			
0.420 0.450	0.242 0.254	0.2532	0.2532	0.838	0.8361	0. 8361	1. 9157		0.6523			
$0.475 \\ 0.500$	$0.268 \\ 0.280$	$0.2673 \\ 0.2793$	$0.2673 \\ 0.2793$	$0.876 \\ 0.914$	$0.8743 \\ 0.9124$	$0.8743 \\ 0.9124$	1.9021 2.0321		0.6523 0.6711			
$\begin{array}{c} 0.525 \\ 0.550 \\ 0.575 \end{array}$	0.306	0.3054	$\begin{array}{c} 0.\ 2923 \\ 0.\ 3054 \\ 0.\ 2174 \end{array}$	0.984	0.9825	$0.9485 \\ 0.9825 \\ 1.0140$	1.8904 1.9884		$0.7139 \\ 0.7555 \\ 0.7852$	0.8223		
0.575 0.600	0.330	0.3294	0.3174 0.3294	1.048	1.0467	1.0149 1.0467 1.0801	$\begin{array}{c} 2.1152 \\ 1.9960 \\ 1.8021 \end{array}$		0.7855 0.7673 0.7405			
$0.025 \\ 0.650 \\ 0.675$	0.356	0.3555	$0.3424 \\ 0.3555 \\ 0.3676$	1.114	1.1128	1.0001 1.1128 1.1425	1.0921 1.9802 2.0004	2.1589	0.7495 0.7875 0.8362			
$0.075 \\ 0.700 \\ 0.725$	0. 380	0.3795	$0.3795 \\ 0.3016$	1.174	1.1729	1.1435 1.1729 1.2021	2.0994 2.0964 2.0734		0.8547 0.8627			
0.725 0.750 0.775	0.404	0.4036	0.3910 0.4036 0.4158	1.232	1.2310	1.2310 1.2605	2.0134 2.0610 2.0718		0.8547 0.8547			
$0.800 \\ 0.825$	0. 428	0.4276	0.4130 0.4276 0.4387	1.290	1.2891	1.2891 1.3156	2.0710 2.1749 2.2872		0.9073 0.9684	1 0802		
$0.850 \\ 0.875$	0.450	0.4496	$\begin{array}{c} 0.4496\\ 0.4606 \end{array}$	1.342	1.3412	$1.3412 \\ 1.3675$	$ \begin{array}{c} 2.2946 \\ 2.2736 \end{array} $		$ \begin{array}{c} 0.9645\\ 0.9566 \end{array} $	1.0002		
$0.900 \\ 0.925$	0.472	0.4716	$0.4716 \\ 0.4828$	1.394	1.3932	1.3932 1.4180	$ \begin{array}{c} 2.2462 \\ 2.2466 \end{array} $	2.4560	0.9872 1.0366			
$0.950 \\ 0.975$	0.494	0. 4937	$ \begin{array}{c} 0. 4937 \\ 0. 5039 \end{array} $	1.442	1.4413	$1.4413 \\ 1.4629$	2.3742 2.5157		$1.1148 \\ 1.1933$			
$1.000 \\ 1.025$	0.514	0.5137	$\begin{array}{c} 0.5137 \\ 0.5235 \end{array}$	1.484	1. 4833	$\frac{1}{1}, \frac{4833}{5026}$	2.5523 2.5177		$ \begin{array}{c} 1. 2739 \\ 1. 2788 \end{array} $			
$1.050 \\ 1.075$	0. 534	0. 5337	$\begin{array}{c} 0.5337 \\ 0.5447 \end{array}$	1.524	1.5234	$1.5234 \\ 1.5491$	$\begin{array}{c} 2.3585 \\ 2.2438 \end{array}$		$1.0716 \\ 0.9349$			
$1.100 \\ 1.125$	0.556	0.5557	$\begin{array}{c} 0.5557 \\ 0.5658 \end{array}$	1.576	1.5754	$\begin{array}{c} 1.\ 5754 \\ 1.\ 5977 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.3585 \\ 2.5209 \end{array}$		$1.0250 \\ 1.1623$			
$1.150 \\ 1.175$	0.576	0.5757	$\begin{array}{c} 0.5757 \\ 0.5857 \end{array}$	1.620	1.6194	$\begin{array}{c} 1.\ 6194 \\ 1.\ 6430 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.5265 \\ 2.4979 \end{array}$		$1.1096 \\ 1.0345$			
$1.200 \\ 1.225$	0.596	0.5957	$0.5957 \\ 0.6058$	1.668	1.6675	$\begin{array}{c} 1.\ 6675\\ 1.\ 6925 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 4925 \\ 2.\ 4858 \end{array}$		$\begin{array}{c} 1.\ 0068 \\ 0.\ 9975 \end{array}$			
$\begin{array}{c} 1.\ 250 \\ 1.\ 275 \end{array}$	0.616	0.6158	$\begin{array}{c} 0.\ 6158 \\ 0.\ 6258 \end{array}$	1.718	1.7175	$egin{array}{c} 1.\ 7175 \ 1.\ 7422 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 4925 \\ 2.\ 5054 \end{array}$		$1.0004 \\ 1.0324$			
$1.300 \\ 1.325$	0.636	0.6358	$\begin{array}{c} 0.\ 6358 \\ 0.\ 6460 \end{array}$	1.766	1.7655	$\begin{array}{c} 1.\ 7655\\ 1.\ 7859 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 4667 \\ 2.\ 4755 \end{array}$		$1.1479 \\ 1.2703$			
$\begin{array}{c} 1.\ 350 \\ 1.\ 375 \end{array}$	0.656	0.6558	$\begin{array}{c} 0.\ 6558 \\ 0.\ 6646 \end{array}$	1.806	1.8056	$1.\ 8056\ 1.\ 8269$	$\begin{array}{c} 2.\ 6943 \\ 2.\ 8847 \end{array}$	2.9499	$\begin{array}{c} 1.\ 2229 \\ 1.\ 1744 \end{array}$			
$1.400 \\ 1.425$	0.670	0.6698	$\begin{array}{c} 0.\ 6733 \\ 0.\ 6824 \end{array}$	1.840	1.8396	$\begin{array}{c} 1.\ 8477 \\ 1.\ 8676 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 8267 \\ 2.\ 7211 \end{array}$		$\begin{array}{c} 1.\ 2289 \\ 1.\ 2678 \end{array}$	1.4107		
$1.450 \\ 1.475$	0.692	0. 6918	$\begin{array}{c} 0. \ 6918 \\ 0. \ 7020 \end{array}$	1.888	1.8876	$\begin{array}{c} 1.\ 8876 \\ 1.\ 9091 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.5338 \\ 2.4532 \end{array}$		$\begin{array}{c} 1.\ 2014 \\ 1.\ 1685 \end{array}$			
$1.500 \\ 1.525$	0.712	0. 7118	$\begin{array}{c} 0. \ 7118 \\ 0. \ 7201 \end{array}$	1.930	1.9296	$\begin{array}{c} 1. \ 9296 \\ 1. \ 9469 \end{array}$	2.7562 3.1849		$1.3241 \\ 1.5172$			
1.550 1.575	0. 728	0. 7278	$\begin{array}{c} 0.\ 7278 \\ 0.\ 7358 \end{array}$	1.964	1.9636	$\begin{array}{c} 1.\ 9636 \\ 1.\ 9833 \end{array}$	3.2051 3.1153		$\begin{array}{c} 1.\ 3665\\ 1.\ 2613 \end{array}$			
1.600 1.625	0.744	0. 7438	$0.7438 \\ 0.7518$	2.002	2. 0016	2.0016 2.0131	3.1250 3.1201		1.7088 2.3486			
$1.650 \\ 1.675$	0.760	0.7598	$0.7598 \\ 0.7677$	2.026	2. 0257	2.0257 2.0484	3. 1645 3. 1529		$1.4100 \\ 1.0173$			
$1.700 \\ 1.725$	0.776	0. 7758	$\begin{array}{c} 0.\ 7758 \\ 0.\ 7846 \end{array}$	2.072	2.0717	$\begin{array}{c} 2.\ 0717 \\ 2.\ 0862 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 9412 \\ 2.\ 7603 \end{array}$		$\begin{array}{c} 1.\ 3161 \\ 1.\ 9593 \end{array}$			
$1.750 \\ 1.775$	0.794	0. 7938	$\begin{array}{c} 0.\ 7938 \\ 0.\ 8030 \end{array}$	2.100	2.0997	$\begin{array}{c} 2.\ 0997 \\ 2.\ 1193 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 7146 \\ 2.\ 7527 \end{array}$		$\begin{array}{c} 1.5218 \\ 1.2023 \end{array}$			
$1.800 \\ 1.825$	0.812	0.8118	$\begin{array}{c} 0.\ 8118 \\ 0.\ 8197 \end{array}$	2.140	2.1397	$\begin{array}{c} 2.\ 1397 \\ 2.\ 1566 \end{array}$	$\begin{array}{c} 3.\ 0048 \\ 3.\ 2468 \end{array}$		$\begin{array}{c c} 1.\ 3314 \\ 1.\ 5407 \end{array}$			
$1.850 \\ 1.875$	0.828	0.8279	$\begin{array}{c} 0.\ 8276 \\ 0.\ 8367 \\ \end{array}$	2.174	2. 1737	2.1730 2.1911	$\begin{array}{c} 2.9363 \\ 2.6744 \end{array}$		1.4554 1.3500			
$1.900 \\ 1.925$	0.846	0.8459	$\begin{array}{c} 0.\ 8459 \\ 0.\ 8542 \end{array}$	2. 210	2. 2097	$\begin{array}{c} 2.\ 2097 \\ 2.\ 2278 \\ 2.\ 2278 \end{array}$	$\begin{array}{c c} 2.8480 \\ 3.1488 \end{array}$		$\begin{array}{c} 1.\ 3580 \\ 1.\ 3896 \end{array}$			
1.950 1.975	0.862	0.8619	$0.8619 \\ 0.8694 \\ 0.8694$	2. 246	2. 2457	2.2457 2.2633 2.2633	3. 2911		1.4129			
2.000	0.874	0.8739	0.8769	12.274	2.2(3)	2.2807						

表2.5 日高観測井における P 波 S 波初動読取値 (Obs.),オフセット補正後の垂直走時 (Normal),内挿補完後の走時 (Int.), 数値微分による速度 (Dif.)および平均速度 (Mean)

 Table 2. 5
 Readings of P and S wave first arrival (Obs.), normal times after offset correction (Normal), travel times interpolated at every 25 m (Int.), velocities estimated by differentiation (Dif.), and layered velocity structure approximated (Mean) for Hidaka well.

Dauth			Travel t	ime (sec))			Velocity	(km/sec)	
Ueptn (km)		P-wave			S-wave		P	wave	S-	wave
	Obs.	Normal	Int.	Obs.	Normal	Int.	Dif.	Mean	Dif.	Mean
0.025	0.042	0.0207	0.0207	$\begin{bmatrix} 0.162 \\ 0.202 \end{bmatrix}$	0.0748	0.0748 0.1457	1.0945	1.8099	0.2622	0.5903
0.030 0.075	0.052 0.062	0.0390 0.0535	0.0390 0.0535	0.202 0.228	0.1437 0.1920	0.1437 0.1920	1.0313 1.7534		0.4082 0.5862	
0.100	0.074	0.0677	0.0677	0.260	0.2344	0.2344	1.9920		0.6300	
0.125 0.150	0.084	0.0792	0.0792	$\begin{bmatrix} 0.292\\ 0.330 \end{bmatrix}$	0.2726 0.3143	0.2726 0.3143	1.9317 1.6685		0.6402	
0.170 0.175	0. 112	0.0940 0.1086	0.0940 0.1086	0.330 0.376	0.3145 0.3626	0.3145 0.3626	1.6988		0.5417 0.5715	
0.200	0.126	0.1231	0.1231	0.412	0.4006	0.4006	1.8450	2.1059	0.6713	0.7733
$\begin{array}{c} 0.225 \\ 0.250 \end{array}$	0.138 0.148	$0.1354 \\ 0.1458$	$0.1354 \\ 0.1458$	$\begin{bmatrix} 0.448 \\ 0.480 \end{bmatrix}$	$0.4381 \\ 0.4714$	$0.4381 \\ 0.4714$	2.2693 2.2438		0.7005 0.7655	
0.275	0.160	0.1580	0.1580	0.512	0.5044	0. 5044	2.0229		0.7250	
0.300	0.172	0.1702	0.1702	0.546	0.5391	0.5391	2.0590		0.8174	1 0011
0.320 0.350	0.184 0.196	0.1823 0.1945	0.1823 0.1945	0.572 0.602	0.5059 0.5964	0.5059 0.5964	2.0298 2.2405	2.4432	0.8720 0.9479	1.0011
0.375	0. 206	0.2046	0. 2046	0.624	0.6190	0.6190	2.5189		0.9862	
0.400	0.216	0.2147 0.2248	0.2147 0.2248	$\begin{bmatrix} 0.652 \\ 0.674 \end{bmatrix}$	0.6474 0.6607	0.6474 0.6607	$\begin{bmatrix} 2.4752 \\ 2.4752 \end{bmatrix}$		$\begin{bmatrix} 0.9743 \\ 1.0784 \end{bmatrix}$	
0.425 0.450	0.220 0.236	0.2248 0.2349	$0.2248 \\ 0.2349$	0.014 0.698	0.0091 0.6941	0.0037 0.6941	2.4752 2.5147		1. 1610	
0.475	0.246	0.2450	0.2450	0.718	0.7144	0.7144	2.2340		0.9464	
$0.500 \\ 0.525$	0. 258	0. 2570	0.2570 0.2673	0.750	0.7466	$0.7466 \\ 0.7727$	$\begin{array}{c} 2.2010 \\ 2.5532 \end{array}$		0.8205 1 0567	1 1273
0.520 0.550	0.278	0.2771	0.2010 0.2771	0.798	0.7950	0.7950	2.3866		1. 1230	1. 1210
0.575	0 900	0 0000	0.2883	0.040	0 0909	0.8177	2. 2107		1. 1217	
$0.600 \\ 0.625$	0.300	0. 2992	0.2992 0.3084	0.842	0. 8393	0.8393 0.8597	2.4803 2.8315		1.1982 1.2390	
0.650	0.318	0.3173	0.3173	0.910	0.8804	0.8804	2.6824		1. 1120	
0.675	0.990	0 9979	0.3271	0.054	0 0971	0.9044	2.4751		1.0366	
0.700 0.725	0. 338	0. 3373	0.3373	0.934	0.9271	0.9271 0.9438	2.4938 2.5094		1.2782 1.5369	
0.750	0.358	0.3574	0.3574	0.982	0.9574	0.9615	$\overline{2}$. 3529		1.2300	
0.775	0 380	0 3794	0.3684 0.3704	1 032	1 0005	0.9846 1 0095	2.2455		1.0210	
0.800	0.000	0.0134	$0.3194 \\ 0.3896$	1. 052	1.0000	1.0033 1.0337	2.5023 2.5033		1.0438	
0.850	0.400	0.3995	0.3995	1.078	1.0571	1.0571	2.5432		1.1314	
0.875	0 420	0 4195	$0.4094 \\ 0.4195$	1 118	1 0986	$1.0780 \\ 1.0986$	2.5120 2 4050		1.2232 1 1862	
0.925	0. 120	0. 1100	0.4302		1. 0000	1. 1205	$\frac{1}{2}$. 2751	2. 1313	1. 1106	
0.950	0. 442	0.4415	0.4415 0.4525	1. 162	1.1438	1.1438	$\begin{bmatrix} 2.1377 \\ 2.0640 \end{bmatrix}$		1.0136	
1.000	0.466	0.4655	0.4355 0.4655	1.212	1.1949	1. 1095	2.0040 2.1313		1. 0500	
1.025	0 100	0 1070	0.4768	1 05 4	1 0070	1.2170	2.2635	2.5006	1.1804	
$1.050 \\ 1.075$	0.488	0. 4876	$0.4876 \\ 0.4978$	1. 254	1. 2379	1.2379 1.2594	2.3969 2.5157		1.1871 1.1566	
1. 100	0.508	0.5076	0.5076	1.292	1.2767	1.2812	2.5265		1.1229	
1.125	0 599	0 5976	0.5176	1 940	1 9956	1.3037	2.4967		1. 1140	
1.150 1.175	0. 528	0. 5270	0.5270 0.5376	1. 340	1. 3230	1.3250 1.3456	2.5000 2.5024		1.1945 1.2950	
1.200	0.550	0.5496	0.5476	1.382	1.3684	1.3646	2.4809		1.3002	1.3771
1.225 1.250	0 568	0 5676	0.5577 0.5676	1 416	1 4031	$1.3841 \\ 1.4031$	2.4867 2.5902	2 7739	1.2872 1.3764	
1.200 1.275	0.000	0.0010	0.5770	1. 110	1. 1001	1.4205	2.7533	2.1100	1. 4649	
1.300	0.586	0.5857	0.5857	1.450	1.4378	1.4378	3.0391		1.3752	
1.320 1.350	0,602	0.6017	0. 5950	1.488	1.4763	1.4009 1.4763	2.7793		1.2842 1.3130	
1.375			0.6116			1. 4949	2. 4448		1.3616	
1.400 1.425	0.622	0.6217	0.6217 0.6300	1. 524	1.5131	1.5131 1.5310	2.5773		1.3911	
1. 420	0.640	0.6397	0.0303 0.6397	1.560	1.5494	1.5310 1.5494	2.8090 2.8090		1.2660	
1.475	0.050	0 0577	0.6487	1 500	1 5050	1.5701	2.7739		1. 2258	
1.500 1.525	0. 658	0.0577	0.6577 0.6667	1.596	1. 5858	1.5890 1.6032	2. 1118		1.5325 1.8357	
1.550	0.676	0.6757	0.6757	1.628	1.6183	1.6183	2. 7778		1. 3133	
1.575	0 604	0 6027	0.6847	1 679	1 6696	1.6409	2.7776		$ 1.0600 \\ 1.4078 $	
1.625	0.094	0.0991	0. 0937	1.072	1.0020	1.0020 1.6745	2. 7817		1.4978 2.3665	
1.650	0.712	0.7117	0.7117	1.696	1.6871	1.6871	2. 7478		1. 4005	
1.675 1.700	0 730	0 7298	$0.7209 \\ 0.7298$	1 738	1 7293	$1.7101 \\ 1.7331$	$\begin{bmatrix} 2.7410 \\ 2.9211 \end{bmatrix}$		$\begin{array}{c} 1.0236 \\ 1.2543 \end{array}$	
1. 725	0.100	0.1400	0.7380	1.100	1. 1200	1. 7498	3. 0415		1. 6382	
1.750	0.746	0.7458	0.7465	1.772	1.7637	1.7650	2.8040		1.5932	
1. 779	0.762	0.7618	0.7559 0.7657	1.800	1.7919	1. 7819	$\begin{array}{c} 1.0193 \\ 3.1746 \end{array}$			

表2.6 千葉観測井における P 波 S 波初動読取値 (Obs.),オフセット補正後の垂直走時 (Normal),内挿補完後の走時 (Int.), 数値微分による速度 (Dif.)および平均速度 (Mean)

 Table 2. 6
 Readings of P and S wave first arrival (Obs.), normal times after offset correction (Normal), travel times interpolated at every 25 m (Int.), velocities estimated by differentiation (Dif.), and layered velocity structure approximated (Mean) for Chiba well.

Donth			Travel t	ime (sec)				Velocity	(km/sec))
(km)		P-wave			S-wave		P-	wave	S-	wave
	Obs.	Normal	Int.	Obs.	Normal	Int.	Dif.	Mean	Dif.	Mean
0.025 0.050	0.052 0.068	0.0346 0.0593	0.0346 0.0593	$\begin{array}{c} 0.150 \\ 0.208 \end{array}$	$0.1040 \\ 0.1845$	$0.1040 \\ 0.1845$	0.8041 1 2579	1.3096	0.2557 0.3638	0.3604
0.075	0.082	0.0768	0.0768	0.260	0.2494	0.2494	1.5617		0.3933	
$ \begin{array}{c} 0.100 \\ 0.125 \end{array} $	$\begin{bmatrix} 0.096 \\ 0.110 \end{bmatrix}$	$\begin{array}{c} 0.\ 0924 \\ 0.\ 1073 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 0924 \\ 0.\ 1073 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.324 \\ 0.382 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.3136 \\ 0.3740 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.3136 \\ 0.3740 \end{array}$	1.6538 1.6997	1.7772	$0.3991 \\ 0.4343$	0 4809
0. 150	0.124	0.1219	0.1219	0.436	0.4296	0.4296	1.7251		0. 4440	0. 1000
$0.175 \\ 0.200$	0.138 0.152	0.1363 0.1505	$0.1363 \\ 0.1505$	$0.492 \\ 0.544$	0.4867 0.5395	0.4867 0.5395	1.7710 1.6287		$0.4524 \\ 0.4884$	
0.225	0.168	0.1667	0.1667	0.594	0.5901	0.5901	1.6260		0.4840	
$0.230 \\ 0.275$	0.182 0.196	0.1809 0.1950	0.1309 0.1950	$0.040 \\ 0.694$	0.6909	0.0425 0.6909	1. 7534		$0.4929 \\ 0.5317$	
0.300	$\begin{bmatrix} 0.210 \\ 0.222 \end{bmatrix}$	0.2091	0.2091	$\begin{array}{c} 0.740 \\ 0.786 \end{array}$	0.7372 0.7835	0.7372 0.7835	1.9317		0.5419 0.5386	0.6116
0.320 0.350	0.236	0.2352	0.2352	0.832	0.8297	0.8297	1.7595		0.5300 0.5491	
$ \begin{array}{c} 0.375 \\ 0.400 \end{array} $	$\begin{bmatrix} 0.250 \\ 0.264 \end{bmatrix}$	$\begin{array}{c} 0.2493 \\ 0.2634 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.2493 \\ 0.2634 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.876 \\ 0.916 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.8739 \\ 0.9141 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.8739 \\ 0.9141 \end{array}$	1.7921 1.6251		0.5970 0.6100	
0. 425	0. 280	0.2794	0.2794	0. 958	0. 9562	0.9562	1. 7878		0.6084	
$0.450 \\ 0.475$	$0.292 \\ 0.306$	$0.2914 \\ 0.3055$	$0.2914 \\ 0.3055$	$0.998 \\ 1.040$	0.9963 1.0384	0.9963 1.0384	1.9646 1.7498		0.6058 0.6212	
0.500	0.320	0.3195	0.3195	1.078	1.0765	1.0765	1.8314	2 0460	0.6588	
$0.525 \\ 0.550$	0.346	0.3456	$0.3328 \\ 0.3456$	1.154	1.1527	1. 1527	1.9237 1.9237	2. 0400	0.0342 0.6698	0.7405
$ \begin{array}{c} 0.575 \\ 0.600 \end{array} $	0.372	0.3716	$\begin{array}{c} 0.3588 \\ 0.3716 \end{array}$	1 226	1 2249	$\begin{array}{c} 1.1894 \\ 1.2249 \end{array}$	1.9107 2 0016		0.6925 0.7168	
0.625	0.000	0.00110	0.3837	1 904	1 9090	1.2593	$\frac{1}{2}$. 0963		0.7371	
0. 650	0. 390	0. 3930	0.3950 0.4077	1. 294	1. 2930	1.2930 1.3272	2.0950 2.0692		$0.7304 \\ 0.7323$	
$0.700 \\ 0.725$	0. 420	0.4197	$\begin{array}{c} 0.\ 4197 \\ 0 \ 4316 \end{array}$	1.362	1.3611	$\begin{array}{c} 1.3611 \\ 1.3944 \end{array}$	$\begin{bmatrix} 2.0956 \\ 2.0986 \end{bmatrix}$		$0.7436 \\ 0.7583$	
0.750	0.444	0.4437	0.4437	1.428	1.4271	1.4271	1. 9849		0.7664	
0. 775	0.470	0.4697	0.4507 0.4697	1.492	1.4912	1.4390 1.4912	1.9025 1.9841		0.7779 0.8075	0.8464
$ \begin{array}{c} 0.825 \\ 0.850 \end{array} $	0. 494	0.4937	$0.4819 \\ 0.4937$	1.552	1.5513	$1.5216 \\ 1.5513$	2.0978 2.1017		$ \begin{array}{c} 0.8354\\ 0.8384 \end{array} $	
$ \begin{array}{c} 0.875 \\ 0.900 \end{array} $	0.518	0.5177	$\begin{array}{c} 0.\ 5057 \\ 0.\ 5177 \end{array}$	1.612	1.6113	$1.5813 \\ 1.6113$	$\begin{array}{c} 2.\ 0797 \\ 2.\ 0955 \end{array}$		$\begin{array}{c} 0.8329 \\ 0.8326 \end{array}$	
$ \begin{array}{c} 0.925\\ 0.950 \end{array} $	0. 542	0.5418	$0.5296 \\ 0.5418$	1.672	1.6714	$\begin{array}{c} 1.\ 6414 \\ 1.\ 6714 \end{array}$	$2.0879 \\ 1.9794$		$ \begin{array}{c} 0.8321 \\ 0.8299 \end{array} $	
$ \begin{array}{c} 0.975 \\ 1.000 \\ 0.925 \end{array} $	0.568	0.5678	$0.5548 \\ 0.5678$	1.732	1.7314	$1.7016 \\ 1.7314 \\ 1.7314$	1.9030 1.9849		$0.8319 \\ 0.8439$	
1.025 1.050	0.592	0.5918	0.5799 0.5918	1.790	1.7895	1.7608 1.7895	2.0978 2.1008		$0.8604 \\ 0.8794$	
1.075 1.100	0.616	0.6158	$0.6038 \\ 0.6158$	1.846	1.8455	1.8177 1.8455	2.0812 2.0833		0.8957 0.8898	
1.125 1.150	0.640	0.6398	0.6278 0.6398	1.902	1.9015	1.8738 1.9015 1.9075	2.0855 2.0661		$0.8879 \\ 0.9261 \\ 0.9270$	0. 9819
1.175 1.200 1.905	0.664	0.6638	0.6520 0.6638	1.954	1.9535	1.9278 1.9535 1.0706	2.0690 2.1930 2.050		0.9670 0.9679	
1.220 1.250 1.275	0.686	0.6858	0.0748 0.6858 0.6078	2.006	2.0056	1.9790 2.0056	2.5050 2.1739 2.0560	2. 3235	0.9590 0.9568	
1.275 1.300 1.225	0.710	0.7098	0.0978 0.7098 0.7200	2.058	2.0576	2.0318 2.0576 2.0826	2.0509 2.1552 2.2800		0.9380 0.9844 1.0057	
1.320 1.350 1.375	0.732	0.7318	0.7209 0.7318 0.7428	2.108	2.1076	2.0820 2.1076 2.1335	2.2099 2.2946 2.2736		0.9843	
1. 400	0.754	0.7538	$0.7538 \\ 0.7650$	2.160	2.1596		$\begin{bmatrix} 2.2160\\ 2.2462\\ 2.2441 \end{bmatrix}$		0.9507 0.9565	
1.450 1.475	0.776	0.7759	0.7759 0.7859	2.212	2.2116	$ \frac{5}{2}, \frac{2116}{2}, \frac{2358}{2} $	$\begin{bmatrix} 2. & 3969 \\ 2. & 5370 \end{bmatrix}$		1.0028 1.0485	
1. 500	0.796	0.7959	0.7959	2.260	2.2597	2.2597 2.2846	$\frac{1}{2}$, $\frac{4050}{2555}$		1.0275	
1.525 1.550 1.575	0.818	0.8179	0.8007 0.8179 0.8280	2.310	2.3097	2.3097 2.3097 2.3359	2.2500 2.2522 2.2753		0.9918 0.9844 0.9011	1 0826
1.600 1.625	0.840	0.8399	0.8289 0.8399 0.8509	2.360	2.3597	2.3597 2.3597 2.3810	2.2727 2.2727 2.2753		1.0730	1.0020
1.650 1.675	0.862	0.8619	0.8619 0.8730	2.404	2.4037				1.0965 1.0300	
1. 700	0.884	0.8839	0.8839 0.8939	2.452	2.4517		$ \begin{array}{c} 2.4038 \\ 2.5391 \end{array} $		1.0549 1.0915	
1. 750	0.904	0.9039	$0.9039 \\ 0.9149$	2.498	2.4977		2.3810 2.2388		1.0917 1.0857	
1.800	0.926	0.9259	0.9259	2.544	2.5437	2. 5437	2.3809		1. 0919	
1. 850	0.946	0.9459	$0.9359 \\ 0.9459 \\ 0.9567$	2.590	2.5897	2. 5005 2. 5897 2. 6130	2. 4039		1.0917 1.0535 1.0208	
1. 900	0.968	0.9679	0.9679 0.0701	2.638	2.6378	2. 6378	2. 2298		1. 0290	
1. 920	0.990	0.9899	0.9899	2.682	2.6818	2.0000 2.6818 2.7042	2.2003 2.3860		1.1402 1.1355	
2.000	1.006	1,0059	1.0000 1.0098	2.718	2.7178	2. 7269				

表2.7 養老観測井における P 波 S 波初動読取値 (Obs.),オフセット補正後の垂直走時 (Normal),内挿補完後の走時 (Int.), 数値微分による速度 (Dif.)および平均速度 (Mean)

 Table 2. 7
 Readings of P and S wave first arrival (Obs.), normal times after offset correction (Normal), travel times interpolated at every 25 m (Int.), velocities estimated by differentiation (Dif.), and layered velocity structure approximated (Mean) for Yohro well.

Donth			Travel t	ime (sec)			Velocity (km/sec)			
(km)		P-wave			S-wave		P-	wave	S-1	wave
	Obs.	Normal	Int.	Obs.	Normal	Int.	Dif.	Mean	Dif.	Mean
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	$\begin{array}{c} 0.\ 032\\ 0.\ 044\\ 0.\ 056\\ 0.\ 068 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 0226\\ 0.\ 0394\\ 0.\ 0531\\ 0.\ 0660 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 0226 \\ 0.\ 0394 \\ 0.\ 0531 \\ 0.\ 0660 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 096\\ 0.\ 126\\ 0.\ 166\\ 0.\ 212 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 0679 \\ 0.\ 1127 \\ 0.\ 1575 \\ 0.\ 2057 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 0679 \\ 0.\ 1127 \\ 0.\ 1575 \\ 0.\ 2057 \end{array}$	${\begin{array}{c}1.\ 6816\\1.\ 9355\\1.\ 8171\end{array}}$	1. 8777	$\begin{array}{c c} 0.5017 \\ 0.5823 \\ 0.5293 \\ 0.5624 \end{array}$	0. 6412
$ \begin{array}{c} 0.125\\ 0.150\\ 0.175\\ 0.200\\ 0.225\\ 0.250\\ 0.275\\ 0.300\\ 0.325\\ 0.350\\ 0.375\\ 0.400\\ \end{array} $	$ \begin{array}{c} 0.\ 082\\ 0.\ 094\\ 0.\ 108\\ 0.\ 120\\ 0.\ 132\\ 0.\ 146\\ 0.\ 158\\ 0.\ 170\\ 0.\ 182\\ 0.\ 194\\ 0.\ 206\\ 0.\ 218\\ \end{array} $	$\begin{array}{c} 0.0804\\ 0.0927\\ 0.1069\\ 0.1191\\ 0.1312\\ 0.1453\\ 0.1574\\ 0.1694\\ 0.1815\\ 0.1935\\ 0.2055\\ 0.2176\\ \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.0804\\ 0.0927\\ 0.1069\\ 0.1191\\ 0.1312\\ 0.1453\\ 0.1574\\ 0.1694\\ 0.1815\\ 0.1935\\ 0.2055\\ 0.2176\\ \end{array}$	$ \begin{array}{c} 0.\ 250\\ 0.\ 284\\ 0.\ 322\\ 0.\ 358\\ 0.\ 394\\ 0.\ 462\\ 0.\ 462\\ 0.\ 524\\ 0.\ 554\\ 0.\ 554\\ 0.\ 612\\ \end{array} $	$\begin{array}{c} 0. \ 2451\\ 0. \ 2801\\ 0. \ 3188\\ 0. \ 3552\\ 0. \ 3916\\ 0. \ 4259\\ 0. \ 4601\\ 0. \ 4903\\ 0. \ 5225\\ 0. \ 5526\\ 0. \ 5526\\ 0. \ 5827\\ 0. \ 6108\\ \end{array}$	$ \begin{array}{c} 0. \ 2451 \\ 0. \ 2801 \\ 0. \ 3188 \\ 0. \ 3552 \\ 0. \ 3916 \\ 0. \ 4259 \\ 0. \ 4601 \\ 0. \ 4903 \\ 0. \ 5225 \\ 0. \ 5526 \\ 0. \ 5526 \\ 0. \ 5827 \\ 0. \ 6108 \\ \end{array} $	$\begin{array}{c} 1.8773\\ 1.8703\\ 2.8800\\ 1.8703\\ 2.1157\\ 1.8856\\ 1.8832\\ 2.1053\\ 2.0747\\ 2.0733\\ 2.0747\\ 2.0733\\ 2.0862\\ 2.0733\\ 2.0450\\ \end{array}$	2. 1373	$ \begin{array}{c} 0. \ 6914 \\ 0. \ 6817 \\ 0. \ 6604 \\ 0. \ 6871 \\ 0. \ 7070 \\ 0. \ 7266 \\ 0. \ 7806 \\ 0. \ 8054 \\ 0. \ 7983 \\ 0. \ 8308 \\ 0. \ 8591 \\ 0. \ 8950 \\ \end{array} $	0. 8866
$\begin{array}{c} 0. \ 425\\ 0. \ 450\\ 0. \ 450\\ 0. \ 500\\ 0. \ 525\\ 0. \ 550\\ 0. \ 575\\ 0. \ 600\\ 0. \ 625\\ \end{array}$	0. 230 0. 240 0. 252 0. 264 0. 286 0. 310	$\begin{array}{c} 0. \ 2296\\ 0. \ 2396\\ 0. \ 2517\\ 0. \ 2637\\ 0. \ 2857\\ 0. \ 3097\\ \end{array}$		0. 640 0. 668 0. 696 0. 726 0. 780 0. 834	0. 6389 0. 6670 0. 6950 0. 7251 0. 7792 0. 8333	$\begin{array}{c} 0. \ 6389 \\ 0. \ 6670 \\ 0. \ 6950 \\ 0. \ 7251 \\ 0. \ 7528 \\ 0. \ 7792 \\ 0. \ 8063 \\ 0. \ 8333 \\ 0. \ 8605 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.3112\\ 2.2953\\ 2.0321\\ 2.1669\\ 2.3049\\ 2.2027\\ 2.0708\\ 2.0442\\ 2.0635\\ \end{array}$		$\begin{array}{c} 0.8894\\ 0.8969\\ 0.8549\\ 0.8572\\ 0.9330\\ 0.9385\\ 0.9227\\ 0.9218\\ 0.9242\\ \end{array}$	
$\begin{array}{c c} 0. \ 650 \\ 0. \ 675 \\ 0. \ 700 \end{array}$	0.334 0.356	0.3338 0.3558	$\begin{array}{c} 0.\ 3338\\ 0.\ 3450\\ 0.\ 3558 \end{array}$	0. 888 0. 940	0.8873 0.9394	$\begin{array}{c} 0.\ 8873 \\ 0.\ 9136 \\ 0.\ 9394 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 1683 \\ 2.\ 2883 \\ 2.\ 2946 \end{array}$	2. 2728	$\begin{array}{c} 0.\ 9391 \\ 0.\ 9596 \\ 0.\ 9819 \end{array}$	1.0282
$ \begin{array}{c} 0.725\\ 0.750\\ 0.750\\ 0.775 \end{array} $	0. 378	0. 3778	$\begin{array}{c} 0. \ 3668 \\ 0. \ 3778 \\ 0. \ 3888 \end{array}$	0. 990	0. 9895	$\begin{array}{c} 0.9646 \\ 0.9895 \\ 1.0145 \end{array}$	$ \begin{array}{c} \overline{2}, \overline{2700} \\ 2, \overline{2727} \\ 2, \overline{2727} \\ 2, \overline{2727} \\ \end{array} $		$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
$\begin{array}{c} 0.115\\ 0.800\\ 0.825 \end{array}$	0. 400	0. 3998	$\begin{array}{c} 0.3998 \\ 0.4108 \end{array}$	1.040	1. 0395	$\begin{array}{c} 1.0145 \\ 1.0395 \\ 1.0648 \end{array}$	2.2727 2.2727 2.2727		$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
$ \begin{bmatrix} 0.850 \\ 0.875 \\ 0.900 \end{bmatrix} $	0.422	0.4218 0.4438	$\begin{array}{c} 0.\ 4218 \\ 0.\ 4328 \\ 0.\ 4438 \end{array}$	1.090 1.136	1.0895 1.1356	$\begin{array}{c} 1.\ 0895 \\ 1.\ 1127 \\ 1.\ 1356 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 2727 \\ 2.\ 2753 \\ 2\ 2523 \end{array}$		$\begin{vmatrix} 1.0447 \\ 1.0949 \\ 1.0670 \end{vmatrix}$	
$ \begin{array}{c cccc} 0.900 \\ 0.925 \\ 0.950 \end{array} $	0. 466	0. 4458	$\begin{array}{c} 0.4450\\ 0.4550\\ 0.4658 \end{array}$	1. 184	1. 1836	$\begin{array}{c} 1.1596 \\ 1.1596 \\ 1.1836 \end{array}$	$ \begin{array}{c} 2.2525\\ 2.2555\\ 2.4050 \end{array} $	2. 4044	$ \begin{array}{c} 1.0357\\ 1.0506 \end{array} $	
$ \begin{array}{c c} 0.975 \\ 1.000 \\ 1.025 \end{array} $	0. 486	0. 4858	$0.4758 \\ 0.4858 \\ 0.4060$	1.230	1. 2296	1.2071 1.2296 1.2507	2.5402 2.3742 2.2742		$\begin{vmatrix} 1.0836 \\ 1.1471 \\ 1.2014 \end{vmatrix}$	1. 1968
1.025 1.050 1.075	0. 508	0.5079	$0.4909 \\ 0.5079 \\ 0.5179$	1. 272	1.2716	1.2507 1.2716 1.2934	$\begin{array}{c} 2.2274\\ 2.3742\\ 2.5435\end{array}$		1.2014 1.1776 1.1328	
$ \begin{array}{c} 1.100\\ 1.125 \end{array} $	0. 528	0.5279	$ \begin{array}{c} 0.5279\\ 0.5389 \end{array} $	1.316	1.3157	$ \begin{array}{c} 1. \ 3157\\ 1. \ 3387 \end{array} $	$ \begin{array}{c} 2.3821 \\ 2.2387 \end{array} $		$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
$ \begin{array}{c c} 1.150\\ 1.175\\ \end{array} $	0. 550	0. 5499	$\begin{array}{c} 0.5499 \\ 0.5599 \\ \end{array}$	1. 362	1.3617	$1.3617 \\ 1.3842 \\ 1.3842$	2.3809 2.5424		$ \begin{array}{c c} 1.0967 \\ 1.1333 \\ \end{array} $	
1.200 1.225 1.250	0.570	0.5699	0.5699 0.5809 0.5010	1.406	1. 4057	1.4057 1.4260 1.4457	2.3810 2.2413 2.2585		1.1962 1.2573 1.2600	
1.250 1.275 1.300	0. 592	0.5919 0.6119	0.5919 0.6020 0.6119	1.440	1. 4457	1.4457 1.4656 1.4857	$\begin{array}{c} 2.5080\\ 2.5210\\ 2.5253\end{array}$		1.2090 1.2545 1.2071	
$ \begin{array}{c} 1.325\\ 1.350 \end{array} $	0. 632	0. 6319	$ \begin{array}{c} 0.6219\\ 0.6319 \end{array} $	1. 528	1. 5277	$ \begin{array}{c} 1.5069\\ 1.5277 \end{array} $	$ \begin{array}{c} 2.4938\\ 2.5253 \end{array} $		$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
$\begin{array}{c c} 1.375 \\ 1.400 \end{array}$	0.652	0.6519	$\begin{array}{c} 0.\ 6418 \\ 0.\ 6519 \end{array}$	1.570	1.5655	$\begin{array}{c} 1.5466 \\ 1.5655 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 5210 \\ 2.\ 3585 \end{array}$		$\begin{array}{c} 1.\ 3462 \\ 1.\ 2569 \end{array}$	
1.425 1.450 1.475	0.674	0.6739	0.6629 0.6739	1.612	1.6077	1.5864 1.6077 1.6281	2.2438 2.3585		1.1715 1.1950 1.2455	1 2100
1.475 1.500 1.525	0.694	0.6939	0.0841 0.6939 0.7030	1.652	1.6479	1.0281 1.6479 1.6672	2.5210 2.5252 2.5000	2.6087	1.2455 1.2817 1.3126	1. 3199
1.525 1.550 1.575	0.714	0.7139	$0.7039 \\ 0.7139 \\ 0.7240$	1.690	1.6861	1.6861 1.7052	2.3000 2.4752 2.4794		1.3120 1.3179 1.3120	
1.600 1.625	0.734	0.7339	$0.7339 \\ 0.7429$	1.728	1.7242	1.7242 1.7433	$ \begin{array}{c} 2.6596 \\ 2.8222 \end{array} $		$1.3106 \\ 1.3075$	
1.650 1.675	0.752	0.7519	$\begin{array}{c} 0. \ 7519 \\ 0. \ 7618 \end{array}$	1.766	1.7624	$\frac{1}{1}, \frac{7624}{7813}$			$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0. 772	0.7719	$\begin{array}{c} 0.\ 7719 \\ 0.\ 7821 \end{array}$	1.804	1.8005	$\begin{array}{c} 1.\ 8005\\ 1.\ 8207 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 4510 \\ 2.\ 4824 \end{array}$		$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0. 792	0.7919	$\begin{array}{c} 0.\ 7919 \\ 0.\ 8009 \end{array}$	1.844	1.8406	$\begin{array}{c} 1.\ 8406 \\ 1.\ 8588 \\ \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 6596 \\ 2.\ 8262 \end{array}$		$\begin{array}{c cccc} 1.3127 \\ 1.4028 \\ \end{array}$	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0.810	0.8099	$\begin{array}{c} 0.\ 8099 \\ 0.\ 8199 \end{array}$	1.880	1.8767	$\begin{array}{c} 1.\ 8767 \\ 1.\ 8957 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 6316 \\ 2.\ 4590 \end{array}$		$\left \begin{array}{c} 1.3602\\ 1.3036\end{array}\right $	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0.830	0.8299	$\begin{array}{c} 0. \ 8299 \\ 0. \ 8389 \\ 0. \ 8389 \\ \end{array}$	1.918	1.9149	$\begin{array}{c} 1. \ 9149 \\ 1. \ 9343 \\ 1. \ 9343 \\ \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 6316 \\ 2.\ 8332 \end{array}$		$\left \begin{array}{c}1.2900\\1.3007\end{array}\right $	
1.900 1.925	0.848	0.8479	$0.8479 \\ 0.8580 \\ 0.8580$	1.956	1.9530	$\begin{array}{c} 1.9530 \\ 1.9698 \\ 0.9698 \end{array}$	$\begin{array}{c c} 2.6110 \\ 2.4531 \\ 0.001 \end{array}$		$ 1.4137 \\ 1.4982 \\ 1.9522 $	
$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	0.868 0.880	$\begin{array}{c} 0.8679 \\ 0.8799 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.8679 \\ 0.8766 \\ 0.8849 \end{array}$	1.990 2.018	1.9871 2.0151	$\begin{array}{c} 1.\ 9871\\ 2.\ 0068\\ 2.\ 0275 \end{array}$	2.6831		1.3538	

表2.8 富津観測井における P 波 S 波初動読取値 (Obs.),オフセット補正後の垂直走時 (Normal),内挿補完後の走時 (Int.), 数値微分による速度 (Dif.)および平均速度 (Mean)

Table 2. 8Readings of P and S wave first arrival (Obs.), normal times after offset correction (Normal), travel times interpolated at every 25 m(Int.), velocities estimated by differentiation (Dif.), and layered velocity structure approximated (Mean) for Futtsu well.

Donth			Travel t	ime (sec)				Velocity	(km/sec)	
(km)		P-wave			S-wave		P-	wave	S-	wave
	Obs.	Normal	Int.	Obs.	Normal	Int.	Dif.	Mean	Diff.	Mean
0.025 0.050	$\begin{bmatrix} 0.030 \\ 0.046 \end{bmatrix}$	$\begin{array}{c} 0.\ 0200 \\ 0.\ 0401 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 0200 \\ 0.\ 0401 \end{array}$	$0.200 \\ 0.246$	$\begin{array}{c} 0.\ 1332 \\ 0.\ 2146 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 1332 \\ 0.\ 2146 \end{array}$	1. 5806	1.3782	0.2370 0.3856	0.5566
0.075	0.060	0.0562	0.0562	0.292	0.2736	0.2736	1. 4272	1 0900	0.4437	
0.100	0.078	0.0751 0.0898	0.0751 0.0898	$0.342 \\ 0.384$	0.3293 0.3747	0.3293 0.3747	1.4514 1.9169	1.8280	0.4902 0.5687	
0.150 0.175	0.104	$\begin{array}{c} 0.\ 1022 \\ 0.\ 1165 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 1022 \\ 0.\ 1165 \end{array}$	$0.426 \\ 0.468$	$\begin{array}{c} 0.4188 \\ 0.4621 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.4188 \\ 0.4621 \end{array}$	1.8987 1.7351		0.5710 0.5984	
0. 200	0.132	0.1307	0.1307	0.508	0.5031	0.5031	1. 7606		0. 5768	0.0040
$0.225 \\ 0.250$	$0.140 \\ 0.160$	$0.1449 \\ 0.1590$	$0.1449 \\ 0.1590$	0.552 0.588	0. 5478 0. 5843	0. 5478 0. 5843	1.7008 1.7534		0.0130 0.6787	0.0940
$\begin{bmatrix} 0.275 \\ 0.300 \end{bmatrix}$	$\begin{bmatrix} 0.174 \\ 0.186 \end{bmatrix}$	$\begin{array}{c} 0.\ 1731 \\ 0 \ 1852 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 1731 \\ 0 \ 1852 \end{array}$	$ \begin{array}{c} 0.626 \\ 0.664 \end{array} $	$\begin{array}{c} 0.\ 6228 \\ 0.\ 6611 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.6228 \\ 0.6611 \end{array}$	1.9330 19072		$0.6454 \\ 0.6705$	
0.325	0. 200	0.1993	0.1993	0.700	0.6974	0.6974	1. 9169	0.0050	0. 6885	
0.350 0.375	$0.212 \\ 0.226$	0.2113 0.2254	$0.2113 \\ 0.2254$	0.730	0.7337 0.7679	0.7337 0.7679	1. 9157	2.0292	$0.7091 \\ 0.7324$	
$0.400 \\ 0.425$	0.238 0.250	$\begin{array}{c} 0.2374 \\ 0.2495 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.2374 \\ 0.2495 \end{array}$	$0.804 \\ 0.836$	$\begin{array}{c} 0.8020 \\ 0.8342 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.8020 \\ 0.8342 \end{array}$	$\begin{bmatrix} 2.1337 \\ 1.8904 \end{bmatrix}$		$0.7504 \\ 0.8110$	0.8550
0.429 0.450	0.264	0.2435 0.2635	0.2435 0.2635	0.866	0.8643	0.8643	1.8999		0.8041	0.0000
$0.475 \\ 0.500$	$0.276 \\ 0.288$	$0.2755 \\ 0.2875$	$0.2755 \\ 0.2875$	$0.898 \\ 0.928$	$0.8964 \\ 0.9265$	$0.8964 \\ 0.9265$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		0.7979 0.8455	
0.525	0.312	0.3116	0.2995 0.3116	0.986	0 9847	0.9558 0.9847	2.0711		0.8616 0.8630	
0.575	0.012	0.0110	0.3235	1.044	1.0490	1. 0138	2.0994 2.0994		0.8585	
$0.600 \\ 0.625$	0.330	0. 3390	$0.3356 \\ 0.3487$	1.044	1.0429	$1.0429 \\ 1.0720$	1.9802 1.8922		0.8598	
$0.650 \\ 0.675$	0.362	0.3617	$\begin{array}{c} 0.3617 \\ 0.3737 \end{array}$	1.102	1.1010	$1.1010 \\ 1.1301$	1.9952 2 1134		0.8607 0.8613	
0.700	0.386	0.3857	0.3857	1.160	1.1591	1. 1591	2.0008		0.8546	
0.729 0.750	0.412	0.4117	0.3307 0.4117	1.218	1.2172	1.2172	1. 9849		0.8890	0.9648
0.775 0.800 0.825	0. 436	0. 4357	0.4238 0.4357 0.4477	1.272	1.2712	1.2447 1.2712 1.2074	2.0980 2.0956 2.0725		0.9280 0.9497 0.0615	
0.825 0.850 0.875	0.460	0.4598	0.4477 0.4598 0.4720	1.324	1.3233	1.2974 1.3233 1.3405	$\begin{array}{c c} 2.0755\\ 2.0610\\ 2.0607\end{array}$		0.9015 0.9606 0.9583	
0.015 0.900 0.925	0. 484	0.4838	0.4720 0.4838 0.4948	1.376	1.3753	1.3493 1.3753 1.4004	2.0091 2.1939 2.3049	2. 2002	$0.93000 \\ 0.9833 \\ 1.0054$	
$ \begin{array}{c} 0.920\\ 0.950\\ 0.975 \end{array} $	0.506	0.5058	$0.5058 \\ 0.5178$	1.426	1.4254	1.4254 1.4519	2.0049 2.1739 2.0548		$ \begin{array}{c} 1.0004\\ 0.9681\\ 0.9476 \end{array} $	
1.000 1.025	0.530	0.5298	$\begin{array}{c} 0.5298\\ 0.5408 \end{array}$	1.478	1.4774	$1.4774 \\ 1.4998$	2.1739 2.3077		$1.0449 \\ 1.1583$	1.1146
1.050 1.075	0.552	0. 5518	$0.5518 \\ 0.5638$	1.522	1.5215	1.5215 1.5457	2.1739 2.0569		1.0903 1.0230	
$1.100 \\ 1.125$	0.576	0.5758	$0.5758 \\ 0.5869$	1.570	1.5695	1.5695 1.5905			$1.1163 \\ 1.2180$	
1.150 1.175	0. 598	0.5978	$0.5978 \\ 0.6088$	1.612	1.6115	$1.6115 \\ 1.6353$	2.2936 2.2727		$1.1163 \\ 1.0251$	
1.200 1.225	0.620	0.6198	$0.6198 \\ 0.6310$	1.660	1.6595	$\frac{1}{1}, \frac{6595}{6819}$	2.2523 2.2555	2. 4053	1.0716 1.1421	
$1.250 \\ 1.275$	0.642	0.6418	$0.6418 \\ 0.6518$	1.704	1.7036	$\begin{array}{c} 1.\ 7036 \\ 1.\ 7255 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.4050 \\ 2.5400 \end{array}$		$1.1505 \\ 1.1397$	
$1.300 \\ 1.325$	0.662	0.6618	$0.6618 \\ 0.6728$	1.748	1.7476	$1.\ 7476\ 1.\ 7706$	$\begin{array}{c c} 2.3757 \\ 2.2273 \end{array}$		$1.1059 \\ 1.0817$	
$\begin{array}{c} 1.\ 350 \\ 1.\ 375 \end{array}$	0.684	0.6839	$\begin{array}{c} 0.\ 6839 \\ 0.\ 6939 \end{array}$	1.794	1.7936	$\begin{array}{c} 1.\ 7936 \\ 1.\ 8161 \end{array}$	$\begin{array}{c c} 2.\ 3731 \\ 2.\ 5526 \end{array}$		$\begin{array}{c} 1.\ 0946 \\ 1.\ 1269 \end{array}$	
$ \begin{array}{c c} 1.400 \\ 1.425 \end{array} $	0.706	0.7059	$\begin{array}{c} 0.\ 7038 \\ 0.\ 7148 \end{array}$	1.842	1.8416	$1.8375 \\ 1.8558$	$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		$\begin{array}{c} 1.\ 2754 \\ 1.\ 3844 \end{array}$	
$ \begin{array}{c c} 1.450 \\ 1.475 \end{array} $	0.726	0.7259	$\begin{array}{c} 0.\ 7259 \\ 0.\ 7361 \end{array}$	1.876	1.8757	$\begin{array}{c} 1.\ 8757 \\ 1.\ 9048 \end{array}$	$\begin{array}{c c} 2. & 3385 \\ 2. & 5235 \end{array}$		$\begin{array}{c} 1.\ 0194 \\ 0.\ 8009 \end{array}$	
$ \begin{array}{c} 1.500 \\ 1.525 \end{array} $	0. 746	0.7459	$0.7459 \\ 0.7559$	1.936	1.9357	$\begin{array}{c} 1.\ 9357 \\ 1.\ 9612 \end{array}$	$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		$\begin{array}{c} 0.\ 8748 \\ 1.\ 0549 \end{array}$	
$1.550 \\ 1.575$	0.766	0.7659	$0.\ 7659\ 0.\ 7761$	1.984	1.9837	$1.9837 \\ 2.0045$	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	2. 6913	$1.1628 \\ 1.2602$	
$1.600 \\ 1.625$	0.786	0.7859	$\begin{array}{c} 0.\ 7859 \\ 0.\ 7949 \end{array}$	2.024	2.0237	$\begin{array}{c} 2.\ 0237 \\ 2.\ 0432 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 6596 \\ 2.\ 8262 \end{array}$		$1.2953 \\ 1.3049$	1. 3212
$\begin{array}{c} 1.\ 650 \\ 1.\ 675 \end{array}$	0.804	0.8039	$\begin{array}{c} 0.\ 8039 \\ 0.\ 8139 \end{array}$	2.062	2.0617	$\begin{array}{c} 2.\ 0617 \\ 2.\ 0786 \end{array}$	$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		$1.4204 \\ 1.5019$	
$ \begin{array}{c} 1.700 \\ 1.725 \end{array} $	0.824	0.8239	$\begin{array}{c} 0.8239 \\ 0.8329 \end{array}$	2.096	2.0957	$\begin{array}{c} 2.\ 0957 \\ 2.\ 1154 \end{array}$	$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		$\frac{1.\ 3587}{1.\ 2325}$	
$ \begin{array}{c} 1.750 \\ 1.775 \end{array} $	0.842	0.8419	$\begin{array}{c} 0.\ 8419 \\ 0.\ 8519 \end{array}$	2.136	2.1357	$\begin{array}{c} 2.\ 1357 \\ 2.\ 1552 \end{array}$	$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		$\begin{array}{c} 1.\ 2500 \\ 1.\ 3117 \end{array}$	
$1.800 \\ 1.825$	0.862	0.8619	$0.8619 \\ 0.8710$	2.174	2.1737	$\begin{array}{c} 2.\ 1737 \\ 2.\ 1907 \end{array}$	$\begin{vmatrix} 2.6042\\ 2.8042 \end{vmatrix}$		$1.4128 \\ 1.4976$	
1.850 1.875	0.880	0.8799	$0.8799 \\ 0.8889$	2.208	2.2077	$\frac{1}{2}$. $\frac{1}{2077}$ 2. 2268	$\begin{vmatrix} \overline{2}, 805\overline{3} \\ 2, 7714 \end{vmatrix}$		$ \begin{array}{c} 1.3828\\ 1.2828 \end{array} $	
$\begin{array}{c} 1.\ 900 \\ 1.\ 925 \end{array}$	0.898	0.8979	$\begin{array}{c} 0.8979 \\ 0.9068 \end{array}$	2.246	2.2458	$\begin{array}{c} 2.\ 2458\\ 2.\ 2616 \end{array}$	$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$		$1.45\overline{47}$ 1.5304	
$ \begin{array}{c c} 1.950\\ 1.975 \end{array} $	0.914	0.9139	$\begin{array}{c} 0.\ 9157 \\ 0.\ 9246 \end{array}$	2.276	2.2758	$\begin{array}{c} 2.\ 2799\\ 2.\ 3040 \end{array}$	2.8161		1. 1815	
2.000	0.930	0.9299	0.9335	2.320	2.3198	2.3304				

表2.9 成田観測井における P 波 S 波初動読取値 (Obs.), オフセット補正後の垂直走時 (Normal), 内挿補完後の走時 (Int.), 数値微分による速度 (Dif.) および平均速度 (Mean)

 Table 2. 9
 Readings of P and S wave first arrival (Obs.), normal times after offset correction (Normal), travel times interpolated at every 25 m (Int.), velocities estimated by differentiation (Dif.), and layered velocity structure approximated (Mean) for Narita well.

			Travel t	ime (sec)				Velocity	(km/sec)	
Depth		P-wave			S-wave		P-	wave	S-1	wave
	Obs.	Normal	Int.	Obs.	Normal	Int.	Dif.	Mean	Dif.	Mean
0.025	0.064	0.0412	0.0412	0.160	0.1136	0.1136	1.0552	1.7184	0.3055	0.4291
0.050	0.062	0.0533	0.0533	0.214	0.1917	0.1917	4. 5113		0.3371	
0.075	0.064	0.0595	0.0595	0.276	0.2620	0.2620	2.7650		0.3748	
0.100	0.076	0.0729	0.0729	0.336	0.3261	0.3261	1.5848		0.3953	
0.120 0.150	0.092	0.0895	0.0895	0.390	0.3884 0.4440	0.3884 0.4440	1. 2789		0.4200	
0.130 0.175	0.100	0.1040 0.1183	0.1040 0.1183	0.400 0.506	0.4440 0.5010	0.4440	1.7504 1.7564		0.4497	
0.175	0.120 0.134	0.1100 0.1325	0.1325	0.500	0.5010 0.5538	0.5538	1.7504 1.7616		0.4320 0.4873	0.5365
0.225	0.148	0.1467	0.1467	0.608	0.6043	0.6043	1. 7595		0.4936	0.0000
0.250	0.162	0.1609	0.1609	0.658	0.6548	0.6548	1.7668		0.5159	
0.275	0.176	0.1750	0.1750	0.704	0.7012	0.7012	1.7741	1.8665	0.5433	
0.300	0.190	0.1891	0.1891	0.750	0.7475	0.7475	1.7720		0.5387	
0.325	0.204	0.2032	0.2032	0.796	0.7937	0.7937	1.7804		0.5512	
0.350	0.218	0.2172	0.2172	0.840	0.8379	0.8379	1.7585		0.5786	0.6230
0.375	0. 232	0.2313	0.2313	0.882	0.8801	0.8801	1. 9405		0.6101	
0.400	0.244	0.2433	0.2433	0.922	0.9202	0.9202	1.9157		0.6253	
0.425	0.258	0.2574	0.2574	0.962	0.9604	0.9604	1.9145		0. 6225	
0.450	$\begin{bmatrix} 0.270\\ 0.984 \end{bmatrix}$	0.2094	0.2094	1.002	1.0005	1.0005	1.9255		0. 6262	
0.470	0.284	0.2834 0.2055	0.2834 0.2055	1.042	1.0400 1.0897	1.0400 1.0897	1.9113			
0.500	0. 290	0. 2900	0.2900	1.004	1.0027	1.0027 1.1933	1.9000 1.7564		0.0000	
0.520	0 324	0 3235	0.3235	1 164	1 1628	1.1200 1.1628	1.7504 1.8213		0.0255 0.6352	
0.575	0.024	0.0200	0.3366	1. 104	1.1020	1.1020 1.2021	1 9386		0.0002 0.6407	
0.600	0.350	0, 3496	0.3496	1.242	1.2409	1.2409	1.8746		0.6422	
0.625			0.3633			1.2798	1.8084		0.6486	0.7119
0.650	0.378	0.3776	0.3771	1.320	1.3190	1.3175	1.8469		0.6877	
0.675			0.3903			1.3526	1.8942		0.7267	
0.700	0.404	0.4036	0.4036	1.388	1.3871	1.3871	1.8582		0.7066	
0.725		0 4005	0.4173	4 400	4 4050	1.4235	1.8201		0.6806	
0.750	0. 434	0.4337	0.4310	1.468	1.4672	1.4600	1.8253		0.6939	
	0 459	0 4577	0.4440	1 590	1 5909	1.4953			0.7201	
0.800	0.438	0.4377	0.4377 0.4707	1. 000	1. 5295	1. 5295	1.9000 2.0453		0.7144 0.7528	
0.820	0 482	0 4817	0.4101	1 594	1 5933	1.5045 1.5933	2.0400 2 5877	5 2420	1 1164	2 9072
0.875	0.402	0.4011	0.4899	1.004	1.0000	1.6094	$\frac{2.0011}{3.6253}$	0. 2420	2 1277	2. 5012
0.900	0.496	0.4957	0.4957	1.620	1.6194	1.6194	5. 1760		$\overline{2}, \overline{2472}$	
0.925			0.4999			1.6323	6.6615		1.9940	
0.950	0.504	0.5038	0.5038	1.644	1.6434	1.6434	5.1760		2.7100	
0.975			0.5097			1.6509	4.0107		3.8168	
1.000	0.516	0.5158	0.5158	1.658	1.6575	1.6575	4. 3140		3.2362	
1.025	0 500	0 5050	0.5211	1 070	1 0755	1.6665	5.0119		2.6667	
1.050	0. 526	0. 5258	0.5258	1.070	1. 6755	1.0755	5.8139		3.1540	
1.075	0 524	0 5990	0.0298 0.5228	1 600	1 6906	1.0824	0.4790		3. 1314	
1 195	0.004	0. 0000	0.0000	1.090	1.0090	1.0090	1 8887		2. 9009	
1.120 1.150	0 544	0 5438	0.5300 0.5438	1 710	1 7096	1 7096	55555		2.6624	
1.175	0.011	0.0100	0.5478	1. 110	1. 1000	1. 7180	6. 5309		3.1455	
1.200	0.552	0.5518	0.5518	1.726	1.7256	1.7256	5. 5031		3. 6486	
1.225			0.5569			1.7321	4.8336		3.7296	
1.250	0.562	0.5618	0.5618	1.740	1.7397	1.7397	5. 5973		2.7381	
1.275			0.5657			1.7504	7.1719		2.0815	
1.300	0.568	0.5678	0.5692	1.758	1.7577	1.7626	6.7803		2.1702	
表2.10 江戸崎観測井における P 波 S 波初動読取値 (Obs.), オフセット補正後の垂直走時 (Normal), 内挿補完後の走時 (Int.), 数値微分による速度 (Dif.) および平均速度 (Mean)

 Table 2. 10
 Readings of P and S wave first arrival (Obs.), normal times after offset correction (Normal), travel times interpolated at every 25 m (Int.), velocities estimated by differentiation (Dif.), and layered velocity structure approximated (Mean) for Edosaki well.

Dawth	Travel time (sec)							Velocity (km/sec)			
Deptn (km)	P-wave			S-wave			P-wave		S-wave		
	Obs.	Normal	Int.	Obs.	Normal	Int.	Dif.	Mean	Dif.	Mean	
0.025	0.042	0.0269	0.0269	0.522	0.2767	0.2767		1.6801		0.3171	
0.050	0.054	0.0463	0.0463	0.532	0.4154	0.4154	1.5666		0.2414		
0.075	0.066	0.0613	0.0613	0.572	0.5047	0.5047	1. 6863		0.3057		
0.100 0.195	0.080	0.0700	0.0700	0.030	0.3849 0.6515	0. 0849	1.0000 1.7901		0.3414	0.5191	
0.120 0.150	0.094 0.108	0.0914 0.1050	0.0914 0.1050	$0.004 \\ 0.736$	0.0313 0.7111	0.0313 0.7111	1.7291		0.4010	0. 3121	
0.130 0.175	0.100 0.124	0.1033 0.1222	0.1222	0.730 0.786	0.7662	0.7662	1.0000 1.6173		0.4594 0.4596		
0.200	0.131	0.1365	0.1365	0.836	0.8198	0.8198	1. 7741		0.4915		
0.225	0.152	0.1507	0.1507	0.882	0.8684	0.8684	1.7483		0.5065		
0.250	0.166	0.1648	0.1648	0.930	0.9183	0.9183	1.9243	1.9193	0.5389		
0.275	0.178	0.1770	0.1770	0.972	0.9619	0.9619	1.9330		0.5388		
$0.\ 300$	0.192	0.1910	0.1910	1.020	1.0111	1.0111	1.7606		0.5393		
0.325	0.206	$0.\ 2051$	$0.\ 2051$	1.062	1.0540	1.0540	1.7513		0.5725		
0.350	0. 220	0.2192	0.2192	1.106	1.0988	1.0988	1. 9317		0.5848	0.6735	
0.375	0.232	0.2313	0. 2313	1.146	1.1395	1.1395	1.9417		0.6002		
0.400	0.240	0.2453	0.2453	1.188	1. 1821	1.1821	1.7381		0.0140		
0.420 0.450	0.200	0.2394 0.2714	0.2394 0.9714	1.220 1.964	1.2200 1.2500	1.2200 1.2500	1.9392		0.0000		
0.430 0.475	0.272	0.2714 0.2854	0.2714 0.2854	$1.204 \\ 1.309$	1.2390 1.9074	1.2390 1.9074	1.9233 1.0017		0.0310 0.6548		
0.410 0.500	0.200 0.298	0.2854 0.2975	0.2054 0.2975	1.302 1.340	1.2314 1.3357	1.2314 1.3357	2 0234		0.0340 0.6332		
$0.500 \\ 0.525$	0. 200	0. 2010	0.3104	1.010	1.0001	1.3760	1 9023		0.0002 0.6238		
0.550	0.324	0.3235	0.3235	1.418	1.4143	1. 4143	1. 9745		0.7232		
0.575			0.3357			1.4453	2.0973		0.8608		
0.600	0.348	0.3476	0.3476	1.478	1.4747	1.4747	2.0276		0.7600		
0.625			0.3602			1.5107	2.0359		0.7011		
0.650	0.372	0.3716	0.3716	1.546	1.5431	1.5431	2. 4777		0.9200	2.3113	
0.675	0 000	0 0050	0.3803	1 500	1 550.4	1.5646	3.2169	4. 3874	1.4437		
0.700	0.388	0.3876	0.3876	1. 582	1. 5794	1.5794	3.4578		1.7712		
0.725 0.750	0 409	0 4017	0.3950	1 606	1 6027	1. 3933	3. 31/0		Z. 0100		
0.730 0.775	0.402	0.4017	0.4017 0.4070	1.000	1.0037	1.0037	3.0000		3.0037		
0.800	0 414	0 4137	0.4075 0.4137	1 674	1 6166	1.0102 1.6166	$\begin{array}{c} 4.2101 \\ 1.2445 \end{array}$		2 9002		
0.825	0.111	0.4101	0.4197	1.011	1. 0100	1.6277	4 1691		$\frac{2.0002}{2.0220}$		
0.850	0.426	0.4257	0.4257	1.692	1.6403	1. 6403	4. 0783		2.0947		
0.875			0.4319			1.6514	4.0714		2.2504		
0.900	0.438	0.4378	0.4378	1.710	1.6632	1.6632	4.6040		1.8939		
0.925			0.4428			1.6776	5.1635		1.7141		
0.950	0.448	0.4478	0.4478	1.734	1.6912	1.6912	4. 5496		2. 1920		
0.975	0 400	0 4500	0.4538	1 5 40	1 5000	1.7004	4.0619		3. 0329		
1.000	0.460	0.4598	0.4598	1.748	1.7089	1.7089	4. 4643		2.5419		
1.025	0 470	0 4609	0.4049	1 760	1 7991	1.7203	$\begin{bmatrix} 5.0718\\ -5.0092 \end{bmatrix}$		2.0927		
$1.000 \\ 1.075$	0.470	0.4098	0.4098 0 4747	1. (00	1. (041	1, 7021 1 7497	5 0659		2. 2200		
1 100	0 480	0 4798	0.4747	1 786	1 7528	1.7421 1.7598	1.0052		2.4000		
1 125	0,400	0. 4130	0.4150 0.4857	1.100	1.1040	1.7625	4 0994		$\frac{2}{2}$ 3966		
1, 150	0.492	0.4918	0. 4918	1.804	1,7733	1. 7733	4. 2318		12.7721		
1.175			0.4975			1.7815					
1.200	0.502	0.5018	0.5029	1.916	1.7873	1. 7887					

表2.11 真岡観測井における P 波 S 波初動読取値 (Obs.),オフセット補正後の垂直走時 (Normal),内挿補完後の走時 (Int.), 数値微分による速度 (Dif.)および平均速度 (Mean)

 Table 2. 11
 Readings of P and S wave first arrival (Obs.), normal times after offset correction (Normal), travel times interpolated at every 25 m (Int.), velocities estimated by differentiation (Dif.), and layered velocity structure approximated (Mean) for Mohka well.

	Travel time (sec)						Velocity (km/sec)			
Depth	P-wave		S-wave		P-wave		S-wave			
(KM)	Obs.	Normal	Int.	Obs.	Normal	Int.	Dif.	Mean	Dif.	Mean
0.025	0.024	0.0182	0.0182	0.096	0.0699	0.0699		1.6404	0.4721	0.4623
0.050	0.030	0.0276	0.0276	0.138	0.1249	0.1249	1.2685		0.4380	
0.075	0.050	0.0481	0.0481	0.192	0.1832	0.1832	1.3556		0.4263	
0.100 0.125	0.004 0.078	0.0020 0.0769	0.0020 0.0769	0.240 0.288	0.2390 0.2830	0.2390 0.2830	1.7702	2 1050	0.4920	
0.120 0.150	0.090	0.0703 0.0891	0.0703 0.0891	0.200 0.318	0.2030 0.3142	0.2030 0.3142	1.0800 2.0877	2.1050	0.7238	0.8803
0.175	0.102	0.1012	0.1012	0.356	0.3528	0.3528	2.0964		0.7162	
0.200	0.114	0.1133	$0.\ 1133$	0.386	0.3834	0.3834	1.8610		0.7744	
0.225	0.128	0.1274	0.1274	0.420	0.4177	0.4177	2.0647		0.7951	
0.250 0.275	0.138	0.1375	0.1375 0.1405	0.448 0.478	0.4400 0.4762	0.4400 0.4762	2.3340			
0.273 0.300	0.130 0.162	$0.1495 \\ 0.1616$	$0.1495 \\ 0.1616$	0.470 0.504	0.4703 0.5025	0.4703 0.5025	2.0404 2.0747		0.0099 0.8884	
0.325	0.174	0.1736	0.1736	0.534	0.5326	0.5326	2.0747		0.8847	
0.350	0.186	0.1857	0.1857	0.560	0.5587	0.5587	2.0450		0.9399	
0.375	0.198	0.1977	0.1977	0.588	0.5868	0.5868	2.3095		0.8494	
0.400	0.208	0.2077	0.2077	0.618	0.6169	0.6169	2.3077		0.8542	
0.420 0.450	0.220 0.222	0.2197	0.2197	0.040 0.674	0.0400 0.6721	0.0400 0.6721	2.0302	9 2246	0.8894	
0.430 0.475	0.232 0.244	$0.2317 \\ 0.2438$	0.2317 0.2438	$0.014 \\ 0.700$	0.0731 0.6991	0.6991	2.0430 2.2744	2.0040	0.8869	
0.500	0.254	0.2538	0.2538	0.730	0.7292	0.7292	2.4537		0.8684	
0.525			0.2646			0.7556	2.2582		1.0098	
0.550	0.276	0.2758	0.2758	0.780	0.7793	0.7793	2. 2249		1.0645	1.2240
0.575	0 900	0 9079	0.2869	0 096	0 9954	0.8028	$\begin{bmatrix} 2.2617 \\ 2.2810 \end{bmatrix}$		1.0850	
0.000 0.625	0. 298	0. 2978	0.2978	0.820	0.8294	0.8204 0.8470	2.3810		1.1101 1.1221	
$0.020 \\ 0.650$	0 318	0 3178	0.3030 0.3178	0 870	0 8694	0.8419 0.8694	$\frac{2.5208}{2.5012}$		1.1001 1 1834	
0.675	0.010	0.0110	0.3279	0.0.0	0.0001	0.8901	2. 4804	2.8503	1. 2448	
0.700	0.338	0.3378	0.3378	0.910	0.9095	0.9095	2.6233		1. 3351	
0.725	0.050	0 0550	0.3470	0.040	0.0455	0.9277	2. 7820		1. 4061	
0.750 0.775	0.356	0.3559	0.3559	0.946	0.9455	0.9455 0.0647	$\begin{bmatrix} 2.7996 \\ 2.7759 \end{bmatrix}$		1.3495	1 5901
0.775	0.374	0 3739	0.3049 0.3739	0 984	0 9836	0.9047 0.9836	2.1132		1.290J 1.371A	1. 0001
0.825	0.014	0.0105	0.3829	0.004	0. 0000	1.0011	2.7776		1. 4792	
0.850	0.392	0.3919	0.3919	1.018	1.0176	1.0176	2.7778		1. 5253	
0.875			0.4009			1.0339	2.7816		1.5592	
0.900	0.410	0.4099	0.4099	1.050	1.0496	1.0496	2.7473		1.6308	
0.920 0.050	0 428	0 4970	0.4190 0.4270	1 080	1 0707	1.0047 1.0707	$\begin{bmatrix} 2.7001\\ 2.0412 \end{bmatrix}$		$\begin{bmatrix} 1.0747\\ 1.6202 \end{bmatrix}$	
0.975	0. 420	0.4213	0.4210 0.4360	1.000	1. 0101	1. 0956	3.1480		1.5202 1.5534	
1.000	0.444	0.4439	0.4439	1.112	1.1117	1. 1117	3. 2051		1. 5649	
1.025			0.4517			1.1275	3.1529		1.5757	
1.050	0.460	0.4599	0.4599	1.144	1.1437	1.1437	2.9070		1.4793	
1.075 1.100	0 478	0 4770	0.4089 0.4770	1 196	1 1781	1.1012 1.1781	2.1341	2 2248	1.4207 1.6010	
1.100 1.125	0,410	0.4113	0.4119 0 4860	1.100	1, 1701	1 1924	$\begin{array}{c} 2.5010 \\ 3.1629 \end{array}$	0.0040	1 8114	1 8404
1. 150	0.494	0.4939	0.4939	1.214	1.2065	1.2065	3. 1250		1. 6523	1.0101
1.175			0.5020			1.2228	3. 0880		1.5081	
1.200	0.510	0.5099	0.5099	1.246	1.2390	1.2390	3.3784		1.6197	
1.225 1.250	0 594	0 5990	0.5169 0.5920	1 974	1 9674	1.2535	3.0519		1.7840	
1.200 1.275	0. 524	0.0239	0.5259 0.5310	1.274	1.2074	1.2074 1.9810	3 0612		1.7049 1.7305	
1.210 1.300	0.540	0.5399	0.5399	1.302	1.2957	1.2015 1.2957	3. 3333		1. 9724	
1.325			0.5469			$1.\ 3075$	3. 6586		2. 1485	
1.350	0.554	0.5539	0.5539	1.326	1.3201	1.3201	3. 3333		1.6573	
1.375	0 570	0 5000	0.5619	1 920	1 9544	1.3374	3.0612		$ 1.3915 \\ 1.7992$	
1.400 1.495	0.970	0. 9099	0.0099 0.5760	1.300	1. 3544	1.3044 1.3662	3. 3333 3. 6585		$\begin{bmatrix} 1.7223\\ 9.3647 \end{bmatrix}$	
1. 450	0.584	0.5839	0.5709 0.5839	1.382	1.3766	1.3766	3.3333		$\begin{bmatrix} 2.3047\\ 2.3310 \end{bmatrix}$	
1.475	0.001	0.0000	0.5919	1.002	1.0100	1. 3882	3.0612		2.0655	
1.500	0.600	0.5999	0.5999	1.406	1.4009	1.4009	3. 3333		1.8342	
1.525	0 01 1	0.0100	0.6069	1 400	1 1011	1.4154	3. 6636		1.6552	
1.550	0.614	0.6139	0.6139	1.436	1. 4311	1.4311	3.2998		1.4821	
1.070	0.620	0 6200	0.0220	1 168	1 4622	1.4480 1.4633	3.0528 3.4106		1.4933 9.1280	
1.625	0.638	0.0255 0.6379	0.0299 0.6366	1.408	1. 4735	1. 4721	0.4100		1.4933	
1 650	0.000	0.0010	0 6431			1 4796				

表 2.12 伊勢崎観測井における P 波 S 波初動読取値 (Obs.), オフセット補正後の垂直走時 (Normal), 内挿補完後の走時 (Int.), 数値微分による速度 (Dif.) および平均速度 (Mean)

 Table 2. 12
 Readings of P and S wave first arrival (Obs.), normal times after offset correction (Normal), travel times interpolated at every 25 m (Int.), velocities estimated by differentiation (Dif.), and layered velocity structure approximated (Mean) for Isesaki well.

Donth	Travel time (sec)						Velocity (km/sec)				
(km)		P-wave			S-wave		P-	wave	S-	wave	
	Obs.	Normal	Int.	Obs.	Normal	Int.	Dif.	Mean	Dif.	Mean	
0.025	0.045	$\begin{array}{c} 0.\ 0176 \\ 0.\ 0323 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 0176 \\ 0.\ 0323 \end{array}$	0.1500 0.1880	0.068 0.134	0.0682 0.1343	1.8237 1.6438	1.9479	0.2383 0.5502	0.4798	
0.075	0.060	0.0325 0.0472	0.0323 0.0472	0.2180	0. 183	0.1845 0.1825	1.7534		0.4448		
$ \begin{array}{c} 0.100 \\ 0.125 \end{array} $	0.070 0.078	$\begin{array}{c} 0.\ 0603 \\ 0 \ 0705 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.\ 0603 \\ 0 \ 0705 \end{array}$	$0.2720 \\ 0.2940$	$\begin{array}{c} 0.244 \\ 0.274 \end{array}$	$\begin{array}{c} 0.2443 \\ 0.2737 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.1930 \\ 2.3962 \end{array}$	2 4294	0.5397 0.8636	0.9219	
0.150	0.088	0.0819	0.0819	0.3240	0.308	0.3080	2.0107	5. 150 1	0.6769		
$0.175 \\ 0.200$	0.100	$0.0948 \\ 0.1055$	$0.0948 \\ 0.1055$	0.3580	$0.345 \\ 0.369$	0.3447 0.3691	2.0661 2.6858		0.8115 1.0917		
0.225	0.118	0.1141	0.1141	0.4020	0.393	0.3928	2.6178		1.0040		
$0.230 \\ 0.275$	$0.128 \\ 0.136$	0.1240 0.1330	0.1240 0.1330	0. 4200	0.418 0.437	0.4180 0.4371	$\frac{2.0433}{2.7223}$		1.1295 1.2965		
0.300	$0.146 \\ 0.156$	$\begin{array}{c} 0.1433 \\ 0.1535 \end{array}$	$0.1433 \\ 0.1535$	0.4640 0.4860	0.458 0481	0.4579 0.4806	2.4019 2 4530		1.1411		
0.350	0.166	0.1637	0.1637	0. 5080	0.503	0.5031	2. 4896		1. 0442		
0.375 0.400	0.176	$0.1739 \\ 0.1860$	0.1739 0.1860	0.5340 0.5660	$0.530 \\ 0.562$	0.5295 0.5618	$\begin{array}{c} 2.\ 2091 \\ 2.\ 2539 \end{array}$		0.8716 0.6240		
0. 425	0.198	0.1961	0.1961	0.6100	0.606	0.6060	$\bar{2}$. $\bar{2}523$	2.2733	0.6593		
$0.450 \\ 0.475$	$0.210 \\ 0.220$	0.2082 0.2183	0.2082 0.2183	0.0380 0.6580	$0.034 \\ 0.655$	$0.0545 \\ 0.6545$	2. 2189 2. 5112		1.0989 1.2222		
0.500 0.525	0. 230	0.2284	$\begin{array}{c} 0.2284 \\ 0.2382 \end{array}$	0.6800	0.677	$\begin{array}{c} 0.6768 \\ 0.7005 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.5195 \\ 2.5127 \end{array}$		1.0886 1.0020		
0.550 0.575	0.250	0.2486	0.2486 0.2486	0.7300	0.727	0.7271	2.2407		0.8745		
0. 600	0.274	0.2727	0.2003 0.2727	0.7920	0.789	0.7373 0.7894	2.0410 2.1106		0.7931 0.7831		
$0.625 \\ 0.650$	0.296	0.2948	0.2841 0.2948	0.8520	0.850	0.8207 0.8496	2.2623 2.4390		0.8221 0.9330	0.9797	
0.675 0.700	0.316	0.3149	$\begin{array}{c} 0.\ 3047 \\ 0.\ 3149 \end{array}$	0. 8980	0.896	$0.8742 \\ 0.8958$	2.5415 2.2614		1.0927 1.2195		
$ \begin{array}{c} 0.725\\ 0.750 \end{array} $	0.340	0.3390	$\begin{array}{c} 0.\ 3268 \\ 0.\ 3390 \end{array}$	0. 9380	0.936	$\begin{array}{c} 0.\ 9158 \\ 0.\ 9360 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 0360 \\ 2.\ 1331 \end{array}$		$1.2656 \\ 1.1734$		
$ \begin{array}{c} 0.775 \\ 0.800 \end{array} $	0.362	0.3610	$\begin{array}{c} 0.\ 3502 \\ 0.\ 3610 \end{array}$	0. 9860	0.984	$\begin{array}{c} 0.\ 9588 \\ 0.\ 9842 \end{array}$	$\begin{array}{c} 2.\ 2943 \\ 2.\ 2883 \end{array}$		$\begin{array}{c} 1.\ 0386 \\ 0.\ 9268 \end{array}$		
$ \begin{array}{c} 0.825 \\ 0.850 \end{array} $	0.384	0.3831	$\begin{array}{c} 0.\ 3720 \\ 0.\ 3831 \end{array}$	1.0440	1.042	$1.0125 \\ 1.0423$	$2.2607 \\ 2.2472$		$\begin{array}{c} 0.8529 \\ 0.8377 \end{array}$		
$ \begin{array}{c} 0.875 \\ 0.900 \end{array} $	0.406	0.4051	$\begin{array}{c} 0.\ 3942 \\ 0.\ 4051 \end{array}$	1.1020	1.100	$1.0718 \\ 1.1004$	$\begin{array}{c} 2.\ 2573 \\ 2.\ 3981 \end{array}$	2. 3880	$\begin{array}{c} 0.8576 \\ 0.8945 \end{array}$		
$ \begin{array}{c} 0.925\\ 0.950 \end{array} $	0.426	0. 4252	$\begin{array}{c} 0.\ 4152 \\ 0.\ 4252 \end{array}$	1.1540	1.153	$1.1275 \\ 1.1525$	2.5242 2.3753		0.9557 1.0659		
$ \begin{array}{c} 0.975 \\ 1.000 \end{array} $	0. 448	0.4472	$\begin{array}{c} 0.\ 4362 \\ 0.\ 4472 \end{array}$	1.1980	1.197	$\begin{array}{c} 1.\ 1747 \\ 1.\ 1966 \end{array}$	2.2405 2.3753		1.1570 1.0860		
1.025 1.050	0.468	0.4673	$\begin{array}{c} 0.\ 4572 \\ 0.\ 4673 \\ 0.\ 4673 \end{array}$	1.2480	1.247	1.2210 1.2466	2.5275 2.3742		$ \begin{array}{c} 0.9941 \\ 0.9571 \end{array} $		
1.075 1.100	0.490	0. 4893	0.4783 0.4893	1.3000	1.299	1.2729 1.2987 1.2987	2.2420 2.3607		$ \begin{array}{c} 0.9507 \\ 1.0128 \\ \end{array} $		
1. 125	0.510	0.5093	0.4994 0.5093	1.3460	1.345	1.3222 1.3448 1.2660	2.5219 2.5176		1.0917 1.1279 1.1129		
1.175 1.200 1.995	0.530	0.5294	0.5193 0.5294	1.3960	1.390	1.3009 1.3903 1.4167	2.4858 2.4679	2.6562	1.1132 1.0042		
1.225 1.250 1.275	0.550	0.5494	0.5390 0.5494 0.5584	1.4500	1.445	1. 4107 1. 4445	2.4004 2.6610 2.8258		0.9079 0.9418 0.9552		
1.275 1.300 1.325	0. 568	0.5674	$0.5384 \\ 0.5674 \\ 0.5774$	1.5040	1.499	1. 4701 1. 4987	2.6238 2.6330 2.4631		0.9352 0.7477 0.6467		
1.320 1.350 1.375	0. 588	0.5874	$0.5874 \\ 0.5966$	1.5800	1.573	1.5727 1.5782	2.4031 2.5961 2.7820		0.7996 1 1224		
1. 400	0.606	0.6055	0.6055 0.6144	1.6260	1.619	1.6190 1.6394	$\frac{2}{2}$, $\frac{8313}{2}$, 8011		1.2456 1.2120		
1.450 1.475	0.624	0.6235	$ \begin{array}{c} 0.6235\\ 0.6335 \end{array} $	1.6680	1.661	1.6613 1.6891	$\frac{1}{2}$, $\frac{1}{6055}$ 2, $\frac{1}{4680}$		$1.0032 \\ 0.8634$		
1.500 1.525	0.644	0.6435	$\begin{array}{c} 0.6435 \\ 0.6528 \end{array}$	1.7240	1.718	1.7175 1.7416	$\frac{1}{2}$. $\frac{5773}{2}$. $\frac{7814}{1}$	2.8798	0.9461 1.0977		
1.550 1.575	0.662	0.6615	0.6615 0.6696	1.7700	1.764	1.7638 1.7862			1.1246 1.1238	1.0670	
1.600 1.625	0.678	0.6775	0.6775 0.6853	1.8140	1.808	1.8080 1.8282	$3.2342 \\ 3.1634$		1.2022 1.2235		
1.650 1.675	0.694	0.6936	$0.6936 \\ 0.7036$	1.8560	1.850	1.8502 1.8786	2.7085 2.4292		$0.9842 \\ 0.8526$		
1.700 1.725	0.714	0.7136	$\begin{array}{c} 0. \ 7136 \\ 0. \ 7218 \end{array}$	1.9120	1.906	1.9064 1.9260	2.7488 3.2203		$\begin{array}{c} 1.\ 05\overline{49} \\ 1.\ 3879 \end{array}$		
1.750 1.775	0.730	0.7296	$\begin{array}{c} 0.\ 7\overline{2}96\\ 0.\ 7385 \end{array}$	1.9500	1.945	$\frac{1.9446}{1.9681}$	$\begin{array}{c} 3.\ 0\overline{1}20\ 2.\ 7523 \end{array}$		$1.2077 \\ 0.9634$		
$1.800 \\ 1.825$	0.748	0.7476	$\begin{array}{c} 0.7476 \\ 0.7568 \end{array}$	2.0000	1.995	1. 9948	$\frac{1}{2}, \frac{1}{7174}$ $\frac{1}{2}, \frac{1}{7561}$		0.9578		
1.850 1.875	0.766	0.7656	$\begin{array}{c} 0.\ 7656 \\ 0.\ 7736 \end{array}$				$\begin{array}{c} 2.9762 \\ 3.1900 \end{array}$				
1.900 1.925	0.782	0.7816	$0.7816 \\ 0.7907$				2.9168 2.7202				
1. 950	0.800	0.7996	$ \begin{array}{c} 0.7996\\ 0.8073 \end{array} $								
2.000	0.812	0.8116	0.8144				3.3694				