#### 青森県南津軽郡大釋迦地区地震採鉱調査報告\*

# 村岡 秀 記\*\*

## Seismic Exploration in Daishaka Oil Field, Aomori Prefecture

By

#### Hideki Muraoka

#### Abstract

Seismic reflection survey was performed in Daishaka oil field in Aomori prefecture during the period from September to November 1950, in order to investigate the subsurface structure of this oil field.

Summary of the results is as follows:

In this area, a strong reflection was obtained at a depth of about 500 m. The counter map of this horizon, shown in Fig. 1, illustrates a fairly uplifted shape at the northwestern part. But generally this horizon finds its way from northwest to southeast direction at a gently slope downward.

Some poor reflections were also obtained under a depth of 1,000 m.

# 要 約

青森県大釈迦地区において,反射法による地震探査を 行つた。この調査は昭和25年度の石油資源開発促進審議 会の計画によるもので,日本鉱業株式会社の申請により 行われたものである。

本地域は、青森県大釈迦油田の馬の神山背斜の南方延 長にあたる所であるが、附近一帯は洪積層によって覆わ れ、地表調査のみによっては地下構造を推定し難い地域 である。したがつて地震探鉱によって、調査地域下の地 下構造を探査し、油田開発の資料を得んとした。

調査測線は4本で, 各測線の延長は2~2.5kmであ る。測線上275mごとに爆発点を設け観測を行った。ま た解析の精度を上げるために各爆発点において, 測線と 直角方向に受振器を設置し,これの観測も行つた。

観測結果を解析して次のような結果を得た。

(1) 地下約 500 m の所に 割合顕著 な 反射面を推定し 得た。

(2) この反射面は全体として北西から南東に進むにつ れて深くなる傾向がある。

(3) この反射面は、本地域内の北西部において、多少 「ふくらみ」をもつているが、南東進するに従い消滅し

\* 日本鉱業依頼調査 発表許可昭和32年2月

\*\* 元所員

ている。

(4) 地下 1,000 m 以下の深い所 ではあまり 明瞭 な反 射面は得られなかつた。

#### 1. 緒 言

青森県南津軽郡大釈迦油田において,昭和25年9月中 旬から11月中旬まで約2ヵ月間地震探鉱を実施した。こ の調査は昭和25年度石油開発促進審議会の決定に基づ き,日本鉱業株式会社の受託調査として行われたもので ある。

調査は筆者のほか森喜義・鈴木実・細野武男が行い, 測量および爆発孔作成は日本鉱業株式会社により行われ た。調査に際しては日本鉱業株式会社から多大の援助を 受けた。こゝに厚く感謝の意を表わす次第である。

なお本調査には早川正巳が一時参加し,応援を受けた。 こゝに記して謝意を表したい。

以上の調査に対し,日本鉱業株式会社の応諾を得て, 今回調査の大要を公表することにした。

#### 2. 調査地の概要

位置および交通 調査地は第1図のように青森県南津 軽郡野沢村(現在は浪岡町に編入されている)の北部に 位し、小倉山脈の南端の低丘陵地帯であつて、青森市の 南西約20kmにあたり、かつ奥羽本線浪岡駅の北西約 2 km に位する。調査測線は丘陵地帯に, 沼沢および部 落を避けて設けられた。

調査地の東方約1km には奥羽本線が南北に走り,南 および西側は, 浪岡から五所川原に通ずる県道が,南に 屈曲して調査地を囲み,北方は小倉山脈山麓に続く。調 査地に至るには, 浪岡から五所川原に至る県道にバスの 便がある。

地形および地質 本調査地は高度数 100m の小倉山脈 の南端丘陵地帯で、30~60 mの低い洪積台地をなす。こ の台地の大部分は林檎畑として耕作されている。また台 地の溪間には新溜池・熊沢溜池・宝溜池等堰堤を築いて 設けられた灌漑用の溜池があり、測線の配置に多大の不 便を与えた。調査地はその全域が第四紀層に覆われてい てほとんど第三紀層は認められない。調査地北方山岳地 帯の地質については、大正 10 年飯塚保五郎によって調 査されている。それにより、本調査地に近接する地域の 地質、地質構造などの要点を述べれば次の通りである。

本油田の地質は第三紀層を主とし、このほかに、第四 紀層・石英粗面岩・玄武岩・玄武岩質安山岩および火山 岩屑等から構成されている。第三紀層はほゞ南北に走り、 八背斜層および七向斜層を構成し, その間に 10 條の断 層がある。本地震探鉱調査区域はこの八背斜層中, 馬の 神山背斜層の南部にあたる。馬の神山(調査地の北方約 12 km, 標高 549 m)を中心とし,周囲に頁岩および凝灰 岩層・黒色頁岩層・砂質頁岩および頁岩質砂岩層等, 順 次に露出して中央部に隆起し,南北部に沈降する狭い穹 窿状構造の背斜層である。長軸両翼の傾斜は一般に20~ 30°で, この背斜層の東側にこれと並行して馬の神山断 層がある。調査地近傍の油徴についてはこゝでは省略す る。

### 3. 地震探鉱

#### 3.1 調查目的

前記のように調査地域は馬の神山背斜軸の南方延長に あたり,調査地域下に背斜構造の潜在が予測されるもの の,附近一帯は洪積層に覆われているために,地表調査 によつて地下の状態を推定することが困難である。した がつて地震探鉱は当地域下の地下構造を推定し,石油資 源開発の資料をうるのを目的とした。



# 青森県南津軽郡大釈迦地区地震探鉱調査報告 (村岡秀記)

## 3.2 測線

前記馬の神山背斜は一応南北方向に走るものと予想さ れるために、その構造を横断する東西方向の測線3本 (1,952 m のもの2本,2,475 m のもの1本,第1図参照) と、これらをほゞ直角に切る南北方向の測線1本(2,200 m)計4本を設置した。

東西方向のものは北側からそれぞれ第Ⅰ, 第Ⅱ, 第Ⅲ 測線, 南北方向の測線を第Ⅳ測線と呼ぶ。第Ⅰ, 第Ⅱ, 第Ⅲ測線は東方へ, 第Ⅳ測線は北側へ延長すべきと考え たが, 地形の関係上それができなかつた。

第 I 測線(第 2 図)は調査地北端において東西に走る 測線で,延長 1,925 m である。第 I 爆発点(以下 S. P. I のように略記する)から S. P. II, III附近までは地形は 平坦であるが, S. P. IV は地形が悪く,作孔できないた めた,測線上を S. P. V の方へ 75 m 移動させた。S. P. ▼ 以東も 20~30 m の高低差をもつた地形で,反射法を 実施するには芳ばしくない地形であつた。

第Ⅱ測線(第3図)は調査地のほゞ中央で東西方向に走り, 延長2,475 m である。第Ⅰ測線に較べ地形はやゝ良好であつたが, S.P.WI附近以東は若干の起伏があつた。

第Ⅲ測線(第4図)は調査地南端において東西方向の測 線で延長1,925 mである。この測線においては S.P. VI, WI附近で 30 m ぐらいの高低差があつた。

第Ⅲ測線(第5図)は南北方向に走る唯一の測線で,調 査地のほゞ中央に位する。この測線は延長2,200 mであ るが,地形は平坦で4つの測線中最も良好な記録が得ら れた。

第Ⅲ, 第Ⅳ測線においても, 道路, 林檎の木などの関 係で爆発点を移動したものが2, 3あつた。

m 0 100 200 300 400 500

<u>第 N</u> 測線 N V N VII I IR 0米 400 800 1200 1600 凡 例 爆破突番号 1,1 反射面A級 2000 B \_\_\_\_ C ' 假想反射面 2400

第2図 第 I 測線断面図

33-(387)

# 地質調查所月報 (第8巻 第7号)

m 0 100 200 300 400 500

|             |     |                                       |  |   |     | 217 IV APURA |            |                                       |  |  |  |
|-------------|-----|---------------------------------------|--|---|-----|--------------|------------|---------------------------------------|--|--|--|
| 0           | I J | 1 I                                   | ll F   | Y | N N | []           | VII V      |                                       | K and the second |  |  |
| <u></u>     |     |                                       |  |   |     |              |            |                                       |  |  |  |
|             |     |                                       |  |   |     | 1            | •          |                                       |  |  |  |
|             |     |                                       |  | • |     |              |            |                                       |  |  |  |
|             |     |                                       | /  |   |     |              | , <u> </u> |                                       |  |  |  |
| 400         |     |                                       |  | T |     |              |            |                                       |  |  |  |
|             |     | - >                                   |  |   |     |              |            |                                       |  |  |  |
|             |     |                                       | · · · ·  |   |     |              |            | ·                                     | -  |  |  |
|             |     | -//                                   |  |   |     |              |            | -                                     |  |  |  |
| 800         |     |                                       | с.<br>А. С. А.   |   |     |              |            |                                       |  |  |  |
|             |     |                                       |  |   |     |              |            |                                       |  |  |  |
|             | /   | -<br>                                 | ·  |   |     |              |            |                                       | t.   |  |  |
|             |     |                                       |  |   |     | 1            | •          |                                       |  |  |  |
| 1200        |     |                                       |  | • |     | -            | -          |                                       |  |  |  |
| 12.00       |     |                                       |  |   |     | - <u>1</u>   |            |                                       |  |  |  |
|             |     |                                       |  |   |     |              |            |                                       |  |  |  |
|             |     |                                       |  |   |     |              |            |                                       | - 1  |  |  |
|             |     |                                       |  | - |     |              |            | - ·                                   |  |  |  |
| 1600        | 1   | 1.12                                  |  |   |     | ده، را       |            |                                       | 1. 1. V  |  |  |
| · · · · · · |     | 1                                     |  |   |     |              |            |                                       |  |  |  |
|             |     |                                       |  |   |     |              |            | •                                     |  |  |  |
| -           |     |                                       |  |   |     |              |            |                                       |  |  |  |
| 2000        |     |                                       |  |   |     | .            |            |                                       |  |  |  |
|             |     |                                       |  |   |     |              |            | <u> </u>                              | 例  |  |  |
| Estas a     |     |                                       |  |   |     |              |            |                                       | ▲  |  |  |
|             |     |                                       |  |   |     |              |            |                                       | B<br>C   |  |  |
| 2400        |     |                                       |  |   |     |              |            | ff                                    | 设想反射面  |  |  |
|             |     |                                       |  |   |     |              |            |                                       |  |  |  |
|             |     |                                       |  |   |     | ·            | r          | · .                                   |  |  |  |
| t           | L   | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | the second s |   | ·   | ÷            |            | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | ······································   |  |  |

第3図 第Ⅱ測線断面図

34-(388)

青森県南津軽郡大釈迦地区地震探鉱調査報告(村岡秀記)



第4図 第Ⅲ 測線断面図

地質調查所月報 (第8卷 第7号)

m 0 100 200 300 400 500

|                                       |          |          | T      | 第【測線            | IT .      |     | -        | 第Ⅱ測     | 川線       | -                                     | 1997 - 1997<br>2009 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - 1997 - | 2                   | 第Ⅲ 測線      |
|---------------------------------------|----------|----------|--------|-----------------|-----------|-----|----------|---------|----------|---------------------------------------|--|---------------------|------------|
| Û                                     | ж        | <u> </u> | 1      | <b>.</b>        | <b>21</b> |     | <b>V</b> | :<br>   |          | <b>/</b>                              |  |                     | •          |
|                                       | <u> </u> |          |        |                 |           |     |          | · · · · |          |                                       |  |                     |            |
|                                       |          |          |        |                 |           |     |          |         |          |                                       |  |                     |            |
|                                       |          |          |        | }<br>           |           |     |          |         |          |                                       |  |                     |            |
| 400                                   |          |          | 1-     |                 |           |     |          |         |          |                                       |  |                     |            |
| -                                     |          | 2        |        |                 |           |     | : 1      |         |          | -                                     |  |                     | 1          |
|                                       |          |          |        | i<br>I          |           |     |          |         |          | _                                     |  |                     |            |
|                                       |          | -        |        |                 |           |     |          |         |          | //                                    | -  |                     |            |
| 800                                   |          |          |        |                 |           |     | 1.       |         |          |                                       |  | +                   |            |
|                                       |          |          |        |                 |           |     |          |         |          |                                       |  |                     |            |
|                                       |          |          |        |                 |           |     |          | •       |          |                                       |  |                     |            |
|                                       |          |          |        |                 |           | · · |          | -       |          |                                       |  | •                   |            |
| 1200                                  |          |          |        |                 |           |     |          |         |          |                                       |  |                     | <br>       |
|                                       |          |          |        |                 |           |     |          |         |          |                                       | 1.   |                     |            |
| <u> </u>                              | · · · ·  |          |        |                 |           |     | 1        |         |          |                                       | <u> </u>   |                     |            |
|                                       |          |          | $\leq$ |                 |           |     |          |         |          |                                       |  |                     |            |
| 1600                                  |          |          |        |                 |           |     |          |         |          |                                       |  |                     |            |
|                                       |          |          |        |                 |           |     |          |         | 1. A. A. |                                       |  |                     |            |
|                                       |          |          |        |                 | · · ·     |     |          |         |          |                                       |  |                     |            |
| ວດດກ                                  |          |          | -      |                 |           |     |          |         |          |                                       |  |                     |            |
| 2000                                  | ••       |          |        |                 |           |     |          |         |          | · · · · · · · · · · · · · · · · · · · | ជ  |                     | र्रज       |
|                                       |          |          |        |                 |           |     |          |         |          |                                       | I,II   | 濕明                  | <br>支      |
| · · · · · · · · · · · · · · · · · · · |          |          |        |                 |           | 1   |          |         |          |                                       |  | 反身                  | †面A級<br>B, |
| 2400                                  |          |          |        |                 |           |     |          |         |          |                                       |  | ,<br>假 <sup>想</sup> | C,<br>反射面  |
|                                       | <u> </u> |          |        |                 |           |     |          |         |          |                                       |  |                     |            |
|                                       |          |          |        | $\delta = \rho$ |           |     | .        |         |          |                                       |  |                     |            |

第5図 第Ⅳ 測線断面図

# 3.3 調查方法

本調査においては,昭和24年度アメリカから輸入した たS.S.C.式12成分反射式地震計を使用し,主として 反射法を実施した。使用器械についてはすでに公表<sup>3)</sup> されているので省略する。調査の方法は種々試験の結果 爆発点の両側に6個づつの受振器を配列する方法(スプリットスプレッド)で最も良好な記録を得たので,もつ ばらその方法を採用することとし,各爆発点において, 既設の測線とこれに直角方向の短測線を観測した。前者 を本測線,後者を短測線と呼ぶことにした。短測線は受 振点間隔 20 m で,爆発点の両側に6点づつとつてある。 本測線の方は受振点間隔25 m,爆発点間隔は275 m で ある。使用爆発孔は全部で31本,深度は30 mまたはそ れ以上である。爆薬は桜印ダイナマイトおよび深水用6 号電気雷管を使用し,薬量は1爆発につき250~500 gr で雷管は1発づつ挿入した。

観測にあたつては、風化層の影響を極力小さくするた めに、30~100cmの鉄棒を打込み、その上端に受振器皿 を介して受振器を固定した。使用したフィルターは2~ 3(35~62.C.P.S.の表をとくに強調する特性を有する) で、ストレートおよびミクシングで観測した。計算のと きにはミクシングの記録は参考程度とし、主としてスト レートの記録のみによつた。

3.4 計算方法

1) 風化層および高度補正

風化層補正のために、特別の爆発を行う場合もあるが この調査においては、反射記録の初動を風化層補正に利 用した。すなわち、反射記録の初動によつて走時図を作 ると直接波、または屈折波による走時曲線ができる(こ の調査においては爆発距離が短いために屈折波はみられ なかつた)。この走時曲線は大体直線または曲線の組合 せになるはずであるが、地表附近に低速層の厚さの不均 ーや、地形の凹凸があると、走時の直線からはずれるも のが生ずる。したがつてこの偏差を低速層または地形の 起伏による影響と考えて補正値とした。

次に、1つの測線を解析するにあたつて、測線全体を 同一水準に統一しておかないと、反射断面を作るのに不 都合を生ずる。前記の風化層補正の際に局部的な(その スプレットだけに対する)地形の高低は補正されたが、 全域にわたる補正は行われていない。したがつて風化層 補正のときに考えた平面をさらにある水準面に補正する 必要がある。この補正は地震波が鉛直に進むとして高度 を時間に換算して行つた。さらに、爆発孔の深度もまた 時間に換算して補正をおこない、受振器と同一水準面で 爆発されたものとして取扱つた。 反射計算

記録から読取つた反射走時に前記各種の補正を行い走 時図を作った。この際全走時が直線または曲線上に揃っ てのらない場合もあるが、それは補正その他による誤差 とみなして、大多数によって決定される走時曲線によっ て解析上の資料を得た。

解析の方法はもつばら、Agocs<sup>1) 3)</sup>の方法によつたが、 詳細の説明は省略する。

第2~5図は、上の方法によつて解析された反射面の 断面図である。図中の反射面に太実線、太点線および細 実線の3種類(各図凡例参照)があるが、この区別は、 記録における反射波の状態の良否をそれぞれA級、B級 およびC級に区分したものである。図に表わされている 反射面は、測線を含む鉛直面内に図示されているが、こ れは反射面の投影が描かれているのであつて、見掛けの 反射面を表わしている。

万射平面図

調査方法の項で説明した通り,各爆発点において短測 線を設置し,両方向(互に直角方向)の観測を行つた。 すなわち,同一爆発点において互に直角方向の2個の記 録を得る。この2個の記録において,爆発信号から等時 間で到達した反射波が現われている場合,この両反射波 は同一反射面からの反射波と解釈し,これらを組合せて 反射面の深度,傾斜,爆発点からの水平距離および方向 を計算して図示したのが第6図である。第6図中反射面 の記入してない爆発点があるが,これは地形の関係また はその他の理由により短測線の観測を実施しなかつたも のである。また,断面図におけるよりも,反射面の数が 少ないのは,片方の記録に反射波が認められても,それ に対応する反射波が他の記録にみいだせない場合に,計 覧できないためである。

4) 反射等深線図

反射平面図(第6図)から各反射面が,ある距離の間 はそのま>の傾斜で連続していると仮定して等深線図を 作り,第7図および第8図に示した。第7図は深度 500 m附近の反射面を標準として描いたもので,比較的記録 が良好な関係もあつて,かなり精度の高いものと思われ る。第8図は深度1,100 m 附近の反射面を標準として描 いたものであるが,充分良好な記録が得られなかつたた めに,前者ほどの精度を期待することはできない。

第7図の等深線図を用いて、各測線と等深線との交点 から深度を求め、これを結んで第2~5図に点線で表わ した。すなわち点線は立体的な反射面ともいうべき面と 各測線断面との切り口を表わしている。第4~5図にお いては各反射面の傾向とよく似ている。

37-(391)





# 3.5 調査結果

上記計算法の項に述べたように, 第Ⅰ~第Ⅳ測線の反 射法による解析の結果, 第2~第8図に示すような反射 面の図を得た。これらについて以下に順を追つて吟味す る。

1) 第1測線(第2図)

第2図は顕著な反射がなく,確定的なことはいえない が,たゞ傾向として東側の方へ傾斜していることが認め られる。この傾向は 300~400 m の浅い所も,1,500~ 1,600 m 位の深い所もともにいえることである。この測 線においては、対比できるような反射面は見当らない。 等深線図からの立体反射断面を点線で記入してあるが、 各反射面および立体反射断面(点線)の両者とも東側へ 傾斜しているという点のみは一致するけれども、両者の 間に明瞭な関係はみいだせない。たゞ2,3の反射面が 点線に接近してでているにすぎない。東傾斜の反射面群 中に西傾斜の反射面が現われている所もあるが、これは 小地域にそういう構造があるのか、あるいはまたその他 の原因によるものか不明である。しかし現在の場合に種 種の理由から重要視するには及ばないと考えられる。



第8図 反射面等探線図

第Ⅲ測線(第3図)

本測線においては、第 I 測線におけるよりは良好な記録が得られた。本測線においても、断面図のみからでは 第 I 測線と同様東側傾斜の傾向が強い。点線で記入された立体反射断面との関係であるが、よく合致した点もあるし、そうでないところもある。しかし合致した点は第 I 測線の場合より多い。S.P. II, III, IV 附近の下梁度 600m 附近の一連の反射面と、S.P. VI, VI, VII 附近の 深度 800~1,100 m 附近にでている反射面とはいずれも、 点線とは傾斜が違つているようにみえる。この点からい えば,上の方では傾斜が大きく,深くなるに従つて傾斜 は小さくなるものと考えられる。

3) 第Ⅲ測線(第4図)

本測線は第II測線よりも,さらに良好な記録が得られた。この図面において,S.P.I附近深度約400m,S.P. IIIでは600m,S.P.Vで800m,S.P.VIで900m附近を結ぶ東傾斜の一連の反射面は,連続した層からの反射と解釈してさしつかえないと思われる。一方第7図からの立体反射断面図(点線)はS.P.V 以東は記入できないが,記入された範囲においては,反射面とよく一致し ている。さらに深い所で S.P. I 附近は,同じ程度の傾 斜を示している。中央部および以東は,得られた反射面 が少ないので確かなことはいえないが,傾斜は緩くなつ ているようである。

4) 第IV測線 (第5図)

本調査中南北方向の唯一つの測線である。本測線は他 の測線に較べ,最も良好な記録の撮れた測線で,第5図 でみる通り,相当に確実性の強い反射面の対比によつて 層が描かれ得る。第1測線を別として,第11,第111およ び,第11測線の交点における反射面の深度は一致してい る。この測線図だけでみれば,傾斜は南の方向へ向いた まいで,傾斜の緩やかになる箇所,あるいは,逆方向に 傾斜する箇所は認められない。この測線においては,浅 い所も深い所も,大体同じ程度に南へ傾斜している。

立体反射断面と各反射面との関係は同図でみる通りに よく一致している。本測線における見掛けの傾斜は第Ⅱ, 第Ⅲ測線におけるよりも緩やかである。

5) 屈折法について

速度層の分布および浅い所の構造を知るために、第Ⅱ 測線において S. P. Ⅰ および S. P. Ⅳ の両爆発点を使用 して屈折法を実施した。両 S.P. 間の距離は 2,200m で ある。この結果, 屈折波の速度は 1,700~1,800m/sec ま で緩慢に増加し、屈折波の屈曲点は明瞭には みられな い。したがつて屈折法によつて地下構造の不連続面を明 らかにすることはできなかつた。このことは、第3図に 赤線で示した反射面下の層の速度が、その上の層の速度 に較べてあまり大差がないことを意味するもの であろ う。第3図において S.P. III 附近で 300 mの深さに点線 を印してあるが、この層はこれ以上浅くなることなしに 続き,しかも下の層の速度は上の層(1,800m/sec 層)に 較べほとんど同じ位の速度層ではないかと思われる。そ の理由は以下に説明する通りである。すなわち、かりに 最も浅い場所を 300 m として (立体反射面が 300 m 附近 に描かれているので) 測線延長2,200 m の場合に上の層 の速度を 1,800 m/sec とすれば、下の層の速度がいかな るときに屈曲点が得られるかを計算してみると 2,090m/ sec となる。すなわち、下の層の速度が 2,090 m/sec で あれば爆発点から2,200mの所で走時曲線は折れるはず である(下の層は水平であると仮定する)。したがつて第 Ⅱ測線の屈折法において, 走時曲線が折れないというこ とから、下の層の速度は 2,090 m/sec よりも遅いもので あるといえよう。さらにまた 300 mよりも浅くなつてい る場合を考えると、その速度はより一そう遅いものとな ろう。

### 4. 解釈および結論

各測線の結果を纒めると、第 I 測線においては、顕著 な反射波が少なく、反射面を対比させることはできなか つたが、たゞこの断面においては東方へ傾斜しているこ とが認められた程度である。第 II,第 III 測線においては、 かなりはつきりした反射面が認められ、それらの対比も 大体可能である。またこれらは第 I 測線と同様東側に傾 斜している。第 IV 測線はさらにはつきりした反射面の対 比が可能であつて、これは南側へ傾斜している。

この全部を綜合したものが第7,8図である。第7図 によれば、反射面は一般に南東方へ傾斜している。すな わち、測線の配置は地下構造にほゞ45°位偏つた方向に なつていたことになる。300~400 m の 等深線について みると、第III測線 S.P. IV 附近において走向が急に変わ つているが、深くなるに従つてその傾向は弱くなつてい る。すなわち、第III測線 S.P. IV,V 附近において南東 方向に、300~400m位の深さに「ふくらみ」が認められ るが、深くなるに従いこの傾向は薄弱となつている。

第8図は1,000m以上の深い所を描いたものであるが 先にも述べた通り、乏しい資料を基にしたものであるの で、第7図ほどの精度は期待できない。

さて,上に得た反射面は,飯塚技師の地質調査の断面 図から推定すれば,上部第三紀層中の粗鬆砂岩層と砂岩 層との境界,または粗鬆砂岩中の礫層よりの反射ではな いかと考えられる。

<u>以上</u>のような調査結果の解釈を行い次のような結論を 得た。

(1) 地下約 500m の所に割合に顕著な反射面を推定し 得た。

(2) この反射面は全体として北西から南東進するに従い深くなる傾向がある。

(3) この反射面は,本地域内の北西部においては多少 ふくらみをもつていることが認められるが,南東進する に従い消滅している。

(4) 地下 1,000m 以下の深い所ではあまり明瞭な反射 面は得られなかつた<sup>注1)</sup>。

こ>で以上得られた反射面が地層の境界面を表わすも のと考えて議論を進める。地質調査の推定では、馬の神 山背斜は南北方向に延びて、当調査地の地下に潜入して いるのであるが、以上の地震探鉱の結果からは、1つの 解釈として、前記(3)のふくらみを背斜とすればその背

註 1) 最近では反射法においても数kg~数10kgの 大量火薬を使用するのが常識となつている。爆発 孔の條件さえよければ,爆薬量を増すことによつ て,より深い所の反射も期待されるのではあるま いか。

41 - (395)

.

斜軸の延長は南進するに従い次第に深くなり、その軸の 方向は南東に変化するように考えられる。

こゝに得た背斜軸と馬の神山背斜軸の延長との関係は 明らかでない。

今次調査の目的とする本地域における地下の状態を以 上のように推定したのであるが、今後の調査結果と相俟 つて、本地域における地下構造をさらに考察し、将来の 油田開発計画に資したいと思う。

(昭和25年9~11月調査)

- 文 献
- Agocs, W.B. : Computation Charts for Linean Increase of Velocity with Depth, Geophysics, Vol. 15, No. 2, 1950
- 飯田汲事・村岡秀記:新潟県別山油田における地震 探鉱調査,地質調査所月報, Vol. 3, No. 12, 1952
- 3) 金子徹一:地震探鉱反射法の研究,地質調査所報告, No. 156, 1953
- 森 喜義・南雲昭三郎:反射地震探査用増幅器の自 動利得調整(A.G.C)に関する実験,地 質調査所月報, Vol. 4, No. 11, 1953

42-(396)