

# 土木研究所報告

第106号

- 三次元土圧計（第2報）……………福岡正巳…(1)
- 路盤の荷重分散効果……………竹下春見…(5)
- アスファルト舗装用骨材の性質に関する実験的研究……………竹下春見，南雲貞夫…(13)
- アスファルト混合物の繰返し載荷試験機の試作と  
アスファルト混合物の繰返し載荷による変形機構についての2，3の試験結果  
……………竹下春見，松野三朗，松崎 猛…(23)
- A. B. C型アスファルトの二，三の性質について  
……………竹下春見，松野三朗，松崎 猛，南雲貞夫…(33)
- 山地流域における一雨雨量の降雨分布について…竹内俊雄，江川太朗，神谷隆太郎…(45)
- 狩野川洪水の検討  
——異常洪水に如何に対処するか——……………木村俊晃…(63)
- 既設ダムの流量係数に関する研究  
——1. 筑後川夜明けダム—— ……村 幸雄，八木亀助，藤崎利雄…(83)
- 洪水流出計算機に関する研究（2）  
——洪水流出計算機と筑後川の洪水流出解析—— ……木村俊晃…(107)
- 土壌コロイドに関する研究（第4報）  
——地すべり地帯の粘土鉱物の検索……………有泉 昌，牧 隆正…(129)

建設省土木研究所

# 三 次 元 土 圧 計 (第2報)

(昭和 35 年 8 月)

福 岡 正 巳 .

## 目 次

1. は し が き.....(1)
2. 非対称六面体型三次元土圧計.....(1)
3. 数 値 計 算 例.....(2)
4. あ と が き.....(3)

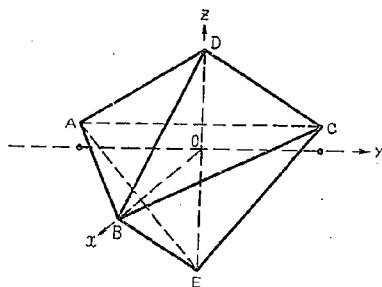
### 1. は し が き

昭和29年9月三次元土圧計の着想が浮かんでからはや  
くも6年もたってしまった。この間、30年6月に建設省  
土木研究所報告に「二次元ならびに三次元土圧計の原  
理」(土木研究所報告92号の6)を發表した。二次元土  
圧計は三角プリズム、三次元土圧計は六面体の面を受圧  
面としたものである。受圧面のひずみを測定するため、  
ワイヤーストレインゲージを内面に張りつける方法を採用  
して試作品を作った。二次元土圧計の理想的な形につ  
いては今なお正しいと思っているが、三次元土圧計は  
あれではどうもいけないということが間もなくわかつた。  
その理由は六面体がそれぞれ $zx$ ,  $xy$ 面に対して全く  
対称であるため、6つの応力を求めるための六元一次方  
程式の解が一元的にきまらないのである。すなわち、前  
記文献P. 5 (11) 式の $\Delta = 0$ となり、 $\widehat{xx}$ ,  $\widehat{yy}$ ,  $\widehat{zz}$ , .....  
.....が求まらない。この解決策を与えたのが、この報文  
である。

### 2. 非対称六面体型三次元土圧計

前に發表した対称六面体型三次元土圧計の $z$ 軸方向の  
高さを変化させると応力の6成分がもとまることは次の

ようにして証明される。



図一 非対称六面体型三次元土圧計

図一の $DBC$ ,  $DCA$ ,  $DAB$ ,  $EBC$ ,  $ECA$ ,  $EAB$ 面の  
方向係数をそれぞれ $(l_1 m_1 n_1)$   $(l_2 m_2 n_2)$   $(l_3 m_3 n_3)$   $(l_4 m_4$   
 $n_4)$   $(l_5 m_5 n_5)$   $(l_6 m_6 n_6)$ , また各面に働く垂直応力をそれ  
ぞれ $\nu\nu_1$ ,  $\nu\nu_2$ ,  $\nu\nu_3$ ,  $\nu\nu_4$ ,  $\nu\nu_5$ ,  $\nu\nu_6$ とする。そのとき0点  
に働く応力 $\widehat{xx}$ ,  $\widehat{yy}$ ,  $\widehat{zz}$ ,  $\widehat{yz}$ ,  $\widehat{zx}$ ,  $\widehat{xy}$ の値を求めること

$$\left. \begin{aligned} l_1^2 \widehat{xx} + m_1^2 \widehat{yy} + n_1^2 \widehat{zz} + 2 (m_1 n_1 \widehat{yz} + n_1 l_1 \widehat{zx} + l_1 m_1 \widehat{xy}) &= \nu\nu_1 \\ l_2^2 \widehat{xx} + m_2^2 \widehat{yy} + n_2^2 \widehat{zz} + 2 (m_2 n_2 \widehat{yz} + n_2 l_2 \widehat{zx} + l_2 m_2 \widehat{xy}) &= \nu\nu_2 \\ l_3^2 \widehat{xx} + m_3^2 \widehat{yy} + n_3^2 \widehat{zz} + 2 (m_3 n_3 \widehat{yz} + n_3 l_3 \widehat{zx} + l_3 m_3 \widehat{xy}) &= \nu\nu_3 \\ l_4^2 \widehat{xx} + m_4^2 \widehat{yy} + n_4^2 \widehat{zz} + 2 (m_4 n_4 \widehat{yz} + n_4 l_4 \widehat{zx} + l_4 m_4 \widehat{xy}) &= \nu\nu_4 \\ l_5^2 \widehat{xx} + m_5^2 \widehat{yy} + n_5^2 \widehat{zz} + 2 (m_5 n_5 \widehat{yz} + n_5 l_5 \widehat{zx} + l_5 m_5 \widehat{xy}) &= \nu\nu_5 \\ l_6^2 \widehat{xx} + m_6^2 \widehat{yy} + n_6^2 \widehat{zz} + 2 (m_6 n_6 \widehat{yz} + n_6 l_6 \widehat{zx} + l_6 m_6 \widehat{xy}) &= \nu\nu_6 \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

この式を解けば

$$\left. \begin{aligned}
 \widehat{xx} &= a_{11} \nu \nu_1 + a_{12} \nu \nu_2 + a_{13} \nu \nu_3 + a_{14} \nu \nu_4 + a_{15} \nu \nu_5 + a_{16} \nu \nu_6 \\
 \widehat{yy} &= a_{21} \nu \nu_1 + a_{22} \nu \nu_2 + a_{23} \nu \nu_3 + a_{24} \nu \nu_4 + a_{25} \nu \nu_5 + a_{26} \nu \nu_6 \\
 \widehat{zz} &= a_{31} \nu \nu_1 + a_{32} \nu \nu_2 + a_{33} \nu \nu_3 + a_{34} \nu \nu_4 + a_{35} \nu \nu_5 + a_{36} \nu \nu_6 \\
 \widehat{yz} &= a_{41} \nu \nu_1 + a_{42} \nu \nu_2 + a_{43} \nu \nu_3 + a_{44} \nu \nu_4 + a_{45} \nu \nu_5 + a_{46} \nu \nu_6 \\
 \widehat{zx} &= a_{51} \nu \nu_1 + a_{52} \nu \nu_2 + a_{53} \nu \nu_3 + a_{54} \nu \nu_4 + a_{55} \nu \nu_5 + a_{56} \nu \nu_6 \\
 \widehat{xy} &= a_{61} \nu \nu_1 + a_{62} \nu \nu_2 + a_{63} \nu \nu_3 + a_{64} \nu \nu_4 + a_{65} \nu \nu_5 + a_{66} \nu \nu_6
 \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

が問題であるが、両者間に次の関係式がある。

ここに  $a_{ij}$  は逆行列式である。

### 3. 数値計算例

xy面の三角形が一辺の長さが10cmの正三角形で  $D=3\text{ cm}$ ,  $DE=5\text{ cm}$  のような六面体の場合について(2)式の値を計算する(図-1参照)。図-2は非対称六面体三次元土圧計の上半分の平面図であるが、座標軸の原点からDBC面に下した垂線の点をMとする。OMの長さは図から容易にもとまり、 $OM = \frac{150}{\sqrt{52}}$  となる。なお、図-2にはBC方向からの側面図が書き添えてある。

OBC面の方向係数を  $(l_1, m_1, n_1)$  とすると

$$\left\{ \begin{aligned}
 l_1 &= \frac{OM}{OB} = \frac{\frac{150}{\sqrt{52}}}{\frac{100}{\sqrt{3}}} = \frac{1.5 \sqrt{3}}{\sqrt{52}} \\
 m_1 &= \frac{OM}{OF} = \frac{\frac{150}{\sqrt{52}}}{\frac{100}{3}} = \frac{4.5}{\sqrt{52}} \\
 n_1 &= \frac{OM}{OF} = \frac{\frac{150}{\sqrt{52}}}{30} = \frac{5}{\sqrt{52}}
 \end{aligned} \right.$$

OAC面の方向係数は

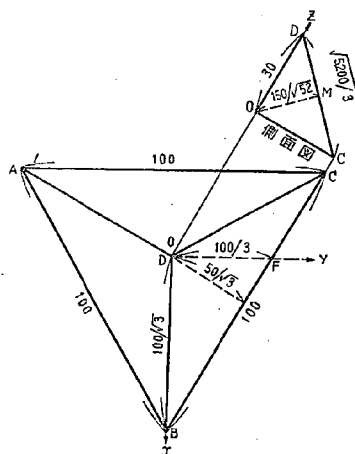
$$\left\{ \begin{aligned}
 l_2 &= -\frac{\frac{150}{\sqrt{52}}}{\frac{50}{\sqrt{3}}} = -\frac{3 \sqrt{3}}{\sqrt{52}} \\
 m_2 &= 0 \\
 n_2 &= n_1 = \frac{5}{\sqrt{52}}
 \end{aligned} \right.$$

OAB面の方向係数は

$$\left\{ \begin{aligned}
 l_3 &= l_1 = \frac{1.5 \sqrt{3}}{\sqrt{52}} \\
 m_3 &= -m_1 = -\frac{4.5}{\sqrt{52}} \\
 n_3 &= n_1 = \frac{5}{\sqrt{52}}
 \end{aligned} \right.$$

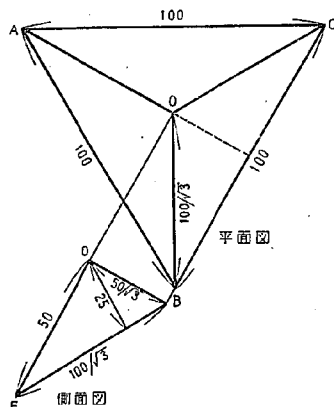
図-3は非対称六面体三次元土圧計の下半分の図である。BC方向の側面図にOからOBC面への垂線の長さは図から計算されたように25となる。前と同様にして各

面の方向係数を求めることができる。



平面図

図-2 非対称六面体三次元土圧計の上半分(単位mm)



平面図

側面図

図-3 非対称六面体三次元土圧計の下半分(単位mm)

EBCの方向係数は

$$\begin{cases} l_1 = \frac{\sqrt{3}}{4} \\ m_1 = 0.75 \\ n_1 = -\frac{1}{2} \end{cases}$$

ECAの方向係数は

$$\begin{cases} l_5 = -\frac{\sqrt{3}}{2} \\ m_5 = 0 \\ n_5 = -\frac{1}{2} \end{cases}$$

EABの方向係数は

$$\begin{cases} l_6 = \frac{\sqrt{3}}{4} \\ m_6 = -0.75 \\ n_6 = -\frac{1}{2} \end{cases}$$

以上をまとめて書くと表-1のようになる。

表-1

|   | $l_i$                            | $m_i$                    | $n_i$                 |   | $l_i$                 | $m_i$ | $n_i$          |
|---|----------------------------------|--------------------------|-----------------------|---|-----------------------|-------|----------------|
| 1 | $\frac{1.5 \sqrt{3}}{\sqrt{52}}$ | $\frac{4.5}{\sqrt{52}}$  | $\frac{5}{\sqrt{52}}$ | 4 | $\frac{\sqrt{3}}{4}$  | 0.75  | $-\frac{1}{2}$ |
| 2 | $-\frac{3 \sqrt{3}}{\sqrt{52}}$  | 0                        | $\frac{5}{\sqrt{52}}$ | 5 | $-\frac{\sqrt{3}}{2}$ | 0     | $-\frac{1}{2}$ |
| 3 | $\frac{1.5 \sqrt{3}}{\sqrt{52}}$ | $-\frac{4.5}{\sqrt{52}}$ | $\frac{5}{\sqrt{52}}$ | 6 | $\frac{\sqrt{3}}{4}$  | -0.75 | $-\frac{1}{2}$ |

(1)式の係数は表-2のようになる。

表-2

|   | $l_i^2$           | $m_i^2$            | $n_i^2$         | $2m_i n_i$                  | $2n_i l_i$                | $2l_i m_i$                |
|---|-------------------|--------------------|-----------------|-----------------------------|---------------------------|---------------------------|
| 1 | $\frac{6.75}{52}$ | $\frac{20.25}{52}$ | $\frac{25}{52}$ | $\frac{6.75 \sqrt{3}}{26}$  | $\frac{22.5}{26}$         | $\frac{7.5 \sqrt{3}}{26}$ |
| 2 | $\frac{27}{52}$   | 0                  | $\frac{25}{52}$ | 0                           | $-\frac{15 \sqrt{3}}{26}$ | 0                         |
| 3 | $\frac{6.75}{52}$ | $\frac{20.25}{52}$ | $\frac{25}{52}$ | $-\frac{6.75 \sqrt{3}}{26}$ | $-\frac{22.5}{26}$        | $\frac{7.5 \sqrt{3}}{26}$ |
| 4 | $\frac{3}{16}$    | 0.5625             | 0.25            | -0.75                       | $-\frac{\sqrt{3}}{4}$     | $0.375 \sqrt{3}$          |
| 5 | $\frac{3}{4}$     | 0                  | 0.25            | 0                           | $\frac{\sqrt{3}}{2}$      | 0                         |
| 6 | $\frac{3}{16}$    | 0.5625             | 0.25            | 0.75                        | $-\frac{\sqrt{3}}{4}$     | $-0.375 \sqrt{3}$         |

8桁の計算機にかけて(3)式の諸係数をもとめると表-3がえられる。

表-3

|          | $i = 1$       | 2             | 3             | 4             | 5             | 6             |
|----------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|
| $a_{11}$ | -0.601 851 81 | -0.120 370 35 | +1.083 333 2  | +0.361 111 11 | +0.208 487 60 | +0.416 975 20 |
| $a_{12}$ | +0.120 370 40 | -0.842 592 56 | +1.083 333 3  | 0             | -0.416 975 17 | 0             |
| $a_{13}$ | -0.601 851 99 | -0.120 370 40 | +1.083 333 3  | -0.361 111 1  | +0.208 487 57 | -0.416 975 20 |
| $a_{14}$ | +0.416 666 55 | +0.972 222 23 | -0.749 999 89 | -0.250 000 1  | -0.144 337 60 | +0.481 125 21 |
| $a_{15}$ | +1.250 000 00 | +0.138 888 87 | -0.749 999 98 | 0             | +2.288 675 13 | 0             |
| $a_{16}$ | +0.416 666 66 | +0.972 222 19 | -0.750 000 03 | +0.250 000 1  | -0.144 337 59 | -0.481 125 22 |

## 4. あとがき

この型の三次元土圧計は製作しているから計器そのものについては後に発表する予定である。また、他の型の

土圧計についても研究してあるが、別の報告で発表することにした。

1.33 1.34 1.35

# 路盤の荷重分散効果

(昭和35年5月)

竹 下 春 見\*

## 要 旨

本文は路床上に路盤をつくった場合に、支持力係数がどのように増加するかについて実験室と現場において研究したものである。路盤と路床の強度特性を表現するのにC V T試験とよぶ新しい試験法を提案した。また実験室において路盤の荷重分散効果を正確に測定するために回転式載荷試験槽を作成した。

過去8年間におよぶ研究結果の主要部分は1枚の図面でしめされる。この図面によりローラー転圧および交通締め効果が明瞭にしめされる。またこの図面は路盤厚の設計に利用できる。

## 目 次

|                         |     |
|-------------------------|-----|
| 1. 緒 言                  | (1) |
| 2. C V T 試 験            | (1) |
| 3. 回転式載荷試験槽             | (2) |
| 4. 回転式載荷試験槽による試験と結果     | (3) |
| 5. テストピットおよび現場における試験と結果 | (4) |
| 6. 路盤の効果を示す図面           | (6) |
| 7. McLeodの路盤係数に対する討議    | (6) |
| 8. 路 盤 の 設 計 法          | (6) |

## 1. 緒 言

わが国においては通常路盤上での支持力係数が

壓青舗装の場合  $K_{30} > 28 \text{ kg/cm}^2$

コンクリート舗装の場合  $K_{30} > 15 \text{ kg/cm}^2$

であることが要求されている。しかし現場においてどのような材料をどのような厚さで施工すれば上記の条件が充されるかについては、はっきりした解答があたえられていなかった。

載荷試験を舗装厚の決定に利用しようとする試みは諸外国においていくつか発表されている。その代表的なものではBurmister<sup>1)</sup>の理論に根拠をおく米国海軍方式<sup>2)</sup>、とMcLeodが主になって研究したカナダ方式<sup>3)</sup>とがある。しかしわが国において、これらの方法を使用してみると理論的にも実際的にも不合理な点がでてきて、そのままこれらの方法を利用するわけにはいかない。<sup>4)</sup>

路盤の荷重分散効果を研究して、路盤の設計に役立てるためには、現場測定、データの解析と実験室における材料の強度特性の研究とが平行していかなければならない。現場測定については建設省要望課題としてとりあげられたこともあり、データはおびただしい数のものが集

積されている。しかし現場測定にあたっては、同時に材料の強度特性を正確に把握する時間的余裕がない場合が多いので、特別の例をのぞいては材料の強度特性と路盤の荷重分散効果を関連づけるのに利用できるデータは案外少い。したがって実験室において大型の模型試験をするとともに、材料の強度特性を合理的に表現できる方法を考案して、正確なデータをとるとともに利用できる現場のデータを極力整理するよにつとめた。

## 2. C V T 試 験

路盤材料と路床上の力学的特性をあらわすには変形係数を用いている場合が多い。そして通常ポアソン比は0.5としている。変形係数を求めるにはKansas法<sup>5)</sup>において利用されているように3軸圧縮試験を用いる方法がある。しかし3軸試験を利用する場合には、つぎのような欠点がある。

- (1) 3軸試験を行なうときに、側圧をどれだけにしたら現場の状態によく合うのかわからない。
- (2) 土の稠度により側圧の大きさは当然異ってくる筈である。また現場の状態では側圧の大きさは垂直圧力の大小によって変ってくる筈である。

\*工博 道路部 舗装研究室長



写真-1

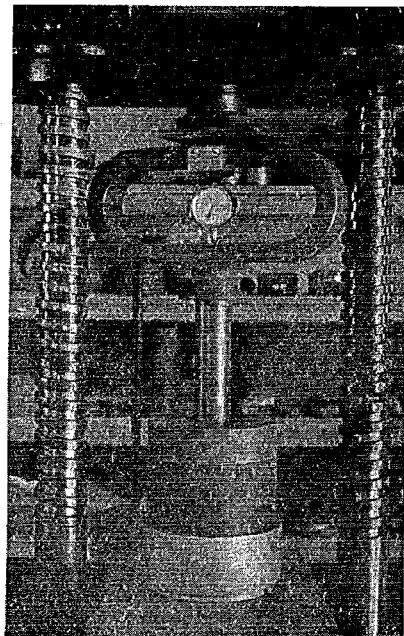


写真-2

- (3) 3軸試験では試料の側面に働く剪断応力は0であるが、実際土中の状態はこのようなことはありえない。

したがって筆者はCBRのモールドを高さ10cmにして、モールド中にある材料を上下よりCBRのプランジャーで圧縮する試験法を考案した。これによると

試料の大きさは

直径15cm、高さ10cm

プランジャーの大きさは

直径5cm

で、直径5cm、高さ10cmの試料がまわりから同じ状態の土で拘束された状態にあって上下より圧縮をうけるようになる。

モールドによる拘束はCBR試験の場合と同じ程度のもと考えられる。関東ロームを利用して同じ状態の土をこの試験法と3軸圧縮試験とで比較試験を行なった結果では、この試験法による側方拘束力は平均的に3軸圧縮試験の側圧を10 kg/cm<sup>2</sup>にしたときと同じであった。

試料の上面には必要に応じてCBR試験のときと同様にサーチャージをのせることができる。そのとき試料の下面にはサーチャージに相当する圧力を空気圧によりゴム膜を通して加えることができる。この装置をわわれはCVT (C value triaxial) とよんでいる。装置の概要と試験した材料の変形係数の集例については“土木技術資料 Vol.1, No. 10”を参照されたい。試験装置およびCVT試験の実施状況は写真1および写真2に示すとおりである。

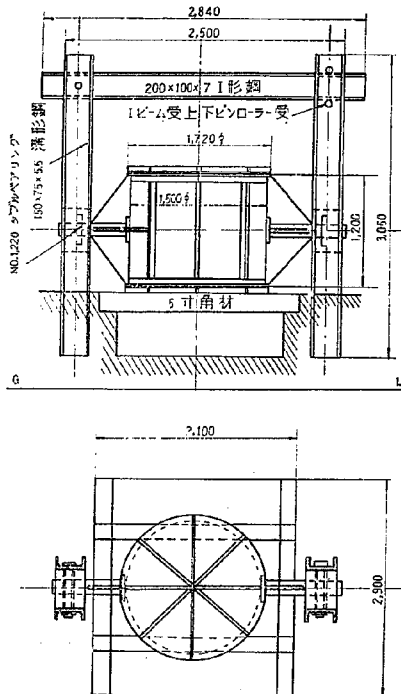
### 3. 回転式載荷試験槽

路盤の荷重分散効果を2層問題としてとりあつかうためには、理論において想定しているように路盤と路床とがそれぞれ厚さ全体に亘って力学的に均一なものでなければならぬ。一般に路床は路盤よりも軟いから、軟かい路床上に硬い路盤を均一につくることは中々困難である。現場においては実際に軟い路床上に硬い路盤をローラー転圧により施工しているわけであるが、問題を単純化してできるだけ純粋な2層問題としてとりあつかうためには、硬い路盤をさきにつくり、その上に軟かい路床をつくって回転して路盤を上にする方が正確を期しやすい。これらのことを考えて回転式載荷試験槽を作成した。

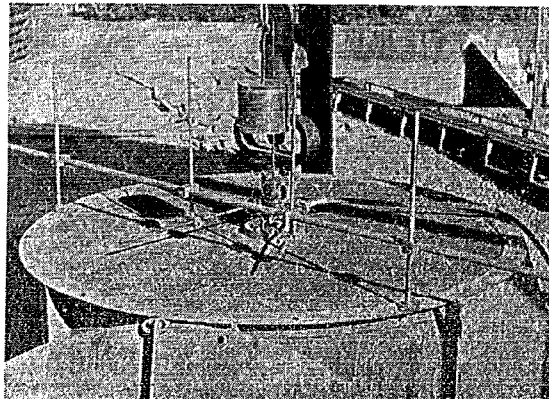
回転式載荷試験槽は図1に示すように直径150cm、高さ120cmの鋼製円筒形の槽である。最初に底板を固定して路盤材料に必要な厚さと密度になるまで十分に締固め、ついでその上に路床土を希望する密度に締固めて蓋をし、これを回転して路盤を上にして路床を下にして底板をとりのぞく。露出した路盤上で載荷試験を行う。載荷試験の状態は写真3に示すとおりである。写真の中央部に上方から吊り下げられている錘は載荷板、ジャッキ、

ブルーピングリングなどの重量に等しいカウンターウェイトである。

この試験槽で載荷試験を行なうと直径 30cm 以下の載荷板ならば、側壁、底板の影響はほとんどあらわれないことが、土圧計をうめこんで試験した結果判明した。



図—1 回転式載荷試験槽



写真—3

#### 4. 回転式載荷試験槽による試験と結果

2 層問題については弾性論的あるいは粘弾性論的いくつかの研究が発表されているが、その代表的なものは Burmister, Fox<sup>1)</sup> などによる弾性理論である。Burmisterによれば、2 層の場合に表面における垂直変位は路床のポアソン比を 0.5 として

$$\Delta = F_0 \cdot \frac{1.18pa}{E_2}$$

であらわされる。ここに

$\Delta$  : 剛性載荷板による垂直変位 (cm)

$p$  : 荷重強度 (kg/cm<sup>2</sup>)

$a$  : 剛性円形載荷面の半径 (cm)

$E_2$  : 下層 (路床) 土の弾性係数 (kg/cm<sup>2</sup>)

$F_0$  : 沈下係数, 上層 (路盤) の厚さを  $h$  弾性係数を  $E_1$  とすれば  $h/a$  と  $E_1/E_2$  の函数であらわされる。

回転式載荷試験槽を利用して載荷試験をつぎのように実施した。

(i) いろいろな路盤材料を種々の含水量, 締固め度および厚さにつめて路盤を作成する。

(ii) その路盤上にいろいろの路床土を種々の含水量および締固め度で, 路盤厚をのぞいた槽の厚さ全部につめる。

(iii) 槽を回転して路盤上で載荷試験を行ないその後路盤材料を掘削して路床土を露出し, 路床上で再び載荷試験を行なう。この場合路盤と路床とは同じ載荷板を使用し, 沈下量としては同じ値をとることとした。路床上における支持力係数は  $K_{20}=0.5 \sim 20 \text{ kg/cm}^2$  の範囲まで行なった。

(iv) 路盤に使用した材料を同じ含水量のまま CVT モールドにより 2 層にわけて突固め CVT 試験を行なう。路盤の CVT としては, 突固めた試料の CVT より内挿

法により同じ乾燥密度のときの CVT を路盤の CVT とする。CVT を C 値としてあらわす。

(v) 路床中より乱さない試料を CVT モールドにより採取して試験をし CVT を決定する。この研究では  $C_1/C_2=2 \sim 70$  の範囲まで行なった。

以上の方式により試験を繰返すと, 路盤の荷重分散効果をあらわすインデックスとして  $K_1/K_2$  が求められる。ここに  $K_1$  は路盤上での支持力係数,  $K_2$  は路床上での支持力係数をあらわす。支持力係数は沈下量 0.25cm に相当するものをとることとしたが,  $K_1/K_2$  の型で路盤の効果をあらわせば, 実際上沈下量のとり方は路盤と路床において同じ値をとる限りどの

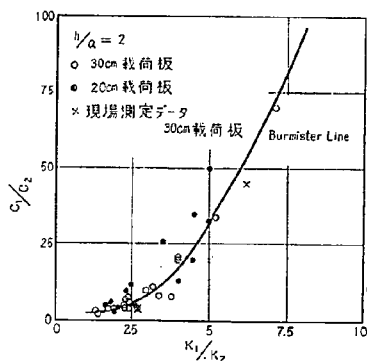


図-2  $C_1/C_2$  と  $K_1/K_2$  の関係 ( $h/a = 2$  の場合)

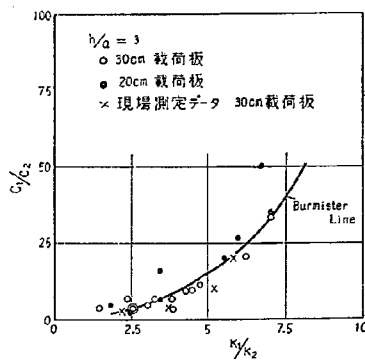


図-3  $C_1/C_2$  と  $K_1/K_2$  の関係 ( $h/a = 3$  の場合)

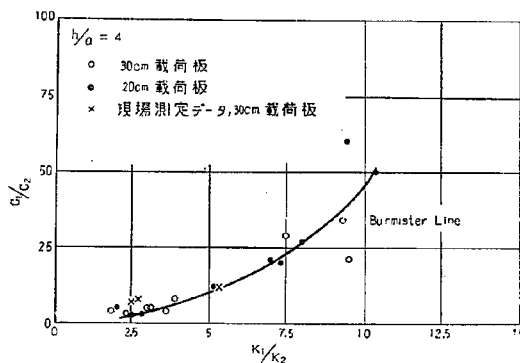


図-4  $C_1/C_2$  と  $K_1/K_2$  の関係 ( $h/a = 4$  の場合)

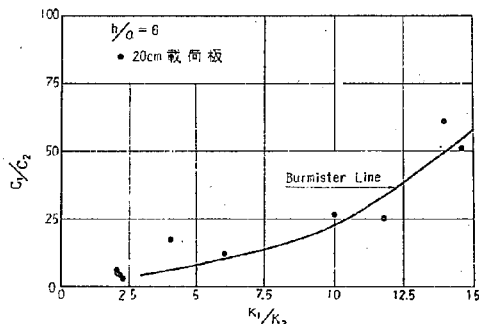


図-5  $C_1/C_2$  と  $K_1/K_2$  の関係 ( $h/a = 6$  の場合)

値を限界沈下量としても差支えはない。このことは McLeod<sup>3)</sup> の研究などからもわかっている。

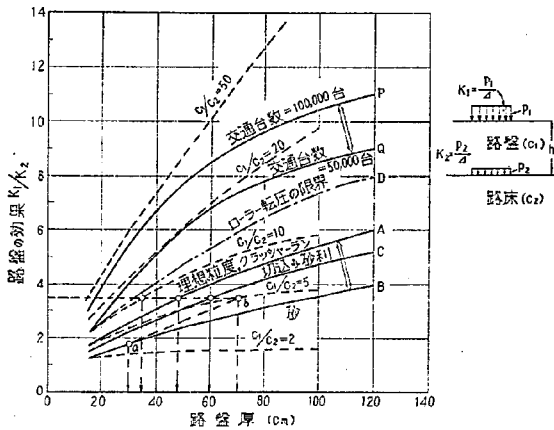
路盤と路床の強度特性は C V T によりあらわし  $C_1/C_2$  を決定する。 $C_1$  は路盤、 $C_2$  は路床の C V T をあらわ

す。試験の結果を縦軸に  $C_1/C_2$ 、横軸に  $K_1/K_2$  をとってプロットすれば図 2～図 5 がえられる。図 2 は  $h/a = 2$ 、図 3 は  $h/a = 3$ 、図 4 は  $h/a = 4$ 、図 5 は  $h/a = 6$  の場合をあらわす。図 2～図 5 に Burmister の理論(1)に基づく  $E_1/E_2$  と  $K_1/K_2$  の関係を示すと、図中に示す曲線がえられる。測定データは相当にちらばっているが、Burmister 曲線はほぼ平均的な関係をあらわしている。そして直径が 20 cm の載荷板と 30 cm の載荷板とでは、本質的な差異はあらわれていない。したがって Burmister の理論における上層と下層の弾性係数の比  $E_1/E_2$  を C V T の比すなわち  $C_1/C_2$  で置きかえれば Burmister の理論が近似的に利用できることになる。

図 2～図 5 をとりまとめて図 6 がつくられる。図 6 には縦軸に  $K_1/K_2$  が示されている。そしてわが国では支持力係数試験は 30 cm 載荷板で行なうのが普通であるから、横軸には 30 cm 載荷板を利用するのに便利のように路盤の厚さが示されている。図中に点線で Burmister 曲線を示す。Burmister 曲線は  $C_1/C_2$  により示されている。

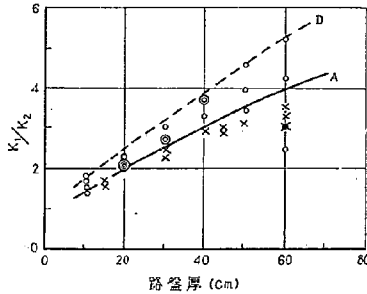
## 5. テストピットおよび現場における試験と結果

土木研究所赤羽分室構内においてテストピットを掘削し路盤材料を締固めて、路盤厚と路盤の荷重分散効果を測定した結果は図 7 (a), (b) に示す。この図より平均線として A, B, D 曲線を引く。この曲線はその後の現場

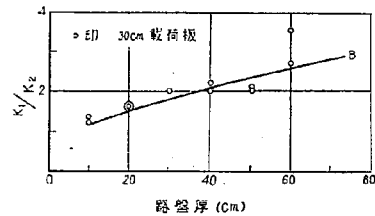


図一六 路盤厚と路盤効果の関係  
(路盤厚は30cm載荷板を使用する場合)

測定データを参考にして、土研報告95号に示す直線より少し異なっている。A, B, Dの各曲線を図6に実線で示す。図8は1958年度の直轄技術研究会に発表されたデータおよびその他のデータを図6の図面上にプロットしたものである。○印は主として切込み砂利よりなる路盤、×印は砕石路盤であって、現場においては締固め厚を15 cm 以下とし、10 t ローラーで6~8回転圧している。これによると新設の路盤で現在行なわれている普通の施工法により施工した路盤では、路盤の荷重分散効果はほとんどさきに求めたA, B 両曲線の間に入っている。そのほか現場における数多くの測定データもほとんど例外なしにA, B 両曲線の間に入る。図6におけるC曲線は図8

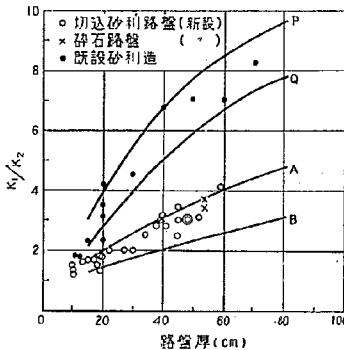


(a) 砕石、砂、粘土混合物の路盤



(b) 砂路盤

図一七 路盤厚による路盤支持力係数の増加割合



図一八 1958年度における現場測定データ  
(直轄技術研究会その他)

に示すような現場測定データを数多くプロットした場合の平均線である。

図7におけるD曲線は測定データの上限の線を引き出したもので、図6に——線で示されている。ローラー転圧の効果をあげるためには、1種類のローラーを用いるよりも2種類のローラーを交互に使用した方が効果的であるということは広く認められているところであるが、現場においてタイヤローラーとマカダムローラー、あるいは振動ローラーとマカダムローラーを交互に併用して普通の転圧回数で試験したデータでも、D曲線より上にする荷重分散効果を示した例はない。したがってD曲線はローラー転圧の実際上の限界を示すものである。

図6のP, Q両曲線は主として南関東地方の国道と県道において既設の砂利道につき調査した結果を、交通開放後の全交通台数につきプロットした結果であり、P曲

線は交通台数が10万台、Q曲線は交通台数5万台に相当する線である。図8には●印で既設砂利道についての試験データが示されている。これらの点はほぼP、Q両曲線の間に入っている。これによると自然交通に開放した場合には、路盤の締固めはローラー転圧によるものと比較して著しく転圧効果が大きいことがわかる。

## 6. 路盤の効果を示す図面

図6に示される各曲線はつぎのような意味をもっている。

(i) A曲線はクラッシャーランまたはAASHO標準粒度の中央点を通る粒度をもつ砂利、砂、粘土混合物を10tローラーにより6～8回転圧した場合にえられる路盤効果( $K_1/K_2$ )をあらわす。

(ii) B曲線は砂路盤の路盤効果を示す。

(iii) C曲線は切込み砂利の平均線を示す。

(iv) D曲線はローラー転圧の実際上の限界を示す。

(v) P曲線は交通開放後、交通台数が10万台通過した場合の路盤効果を示す。

(vi) Q曲線は交通台数5万台の場合に相当する。

P、Q両曲線は交通開放後大体2週間以上経過した場合のデータである。

(vii) 点線はC.V.Tを測定し $C_1/C_2$ を決定した場合に利用できる路盤効果を示す線である。これによれば、普通のローラー転圧では $C_1/C_2$ は5付近であり、10をこすことはまずないと考えてよい。ローラーを2種類併用した場合でも $C_1/C_2$ は12くらいの見当で、15にはならない。自然交通に開放すると交通台数により $C_1/C_2$ が20をこえることもある。しかし交通台数が10万台をこえてもP曲線により期待される $K_1/K_2$ より大きい荷重分散効果は余り期待できない。P曲線は實際上交通転圧の極限であろう。

## 7. McLeod の路盤常数に対する討議

McLeodの研究によれば路盤の厚さは

$$h = K' \log \frac{P}{S} \quad (2)$$

であらわされる。ここに

$h$ : 路盤の厚さ (cm)

$P$ : 路盤上での支持力 (一定沈下量をあたえる荷重 kg)

$S$ : 路床上での支持力 ( " )

$K'$ : 路盤常数 (cm)

路盤常数 $K'$ はMcLeodによれば、載荷板の大きさだけに關係し路盤材料の性質などには無關係であるとしている。そしてたとえば載荷板の直径が30cmと75cmのときには、 $K'$ はそれぞれ89, 165としている。

載荷板の半径を $a$ とすれば、

$$P = \pi a^2 p$$

$$S = \pi a^2 s$$

ここに $p$ と $s$ はそれぞれ荷重強度である。いま沈下量を $\Delta$ とすれば、

$$K_1 = \frac{p}{\Delta} = \frac{P}{\pi a^2 \Delta}$$

$$K_2 = \frac{s}{\Delta} = \frac{S}{\pi a^2 \Delta}$$

であるから

$$\frac{P}{S} = \frac{K_1}{K_2}$$

となる。したがって

$$h = K' \log \frac{P}{S} = K' \log \frac{K_1}{K_2} \quad (3)$$

また

$$K' = \frac{h}{\log \frac{K_1}{K_2}} \quad (4)$$

回転式載荷試験装置を利用して試験を行なった結果を利用して(4)式より $K'$ を計算し、これを路盤厚と $C_1/C_2$ の關係につきプロットすれば、代表的な例として図9および図10がえられる。

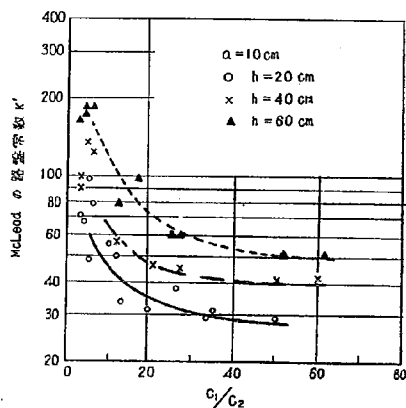
これによると路盤材料の強度特性により $K'$ は値が異なっており、載荷板の径だけの函数ではないことがわかる。

## 8. 路盤の設計法

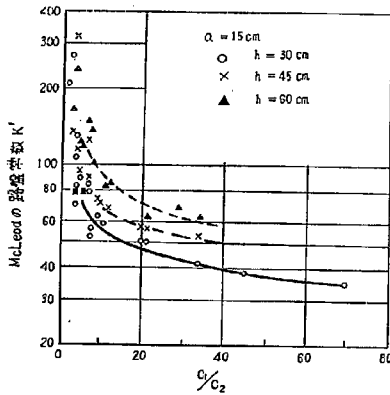
図6を利用すれば路盤厚の設計ができる。ただしこのときローラー転圧はまき厚を約15cm厚とし6～8回転圧するという条件である。図6を利用すれば3層の場合(上層路盤、下層路盤、路床)にも近似的に路盤支持力係数が推定できる。

(i) C.V.T試験を行なう場合

路床土と路盤材料のC.V.T試験を行なえば $C_1/C_2$ が決定できる。路床上で30cm載荷板により載荷試験を



図—9 路盤材料の性質とMcLeodの路盤常数との関係 (20cm載荷板の場合)



図—10 路盤材料の性質とMcLeod路盤常数との関係 (30cm載荷板の場合)

行なえば $K_2$ が決定できる。

$K_1$ は、コンクリート舗装においては、

$$K_1 > 15 \text{ kg/cm}^2$$

アスファルト舗装においては、

$$K_1 > 28 \text{ kg/cm}^2$$

と通常規定されることが多い。

したがって上の規定に合うようにする $K_1/K_2$ がきま

る。

以上により設計条件がとととう。

(例) 1

路床土より乱さない試料をCVTモールドにより採取してCVT試験をした結果が

$$C_2 = 150 \text{ kg/cm}^2$$

路盤材料をCVTモールドに2層に分けて各層55回突き固めを行なってCVT試験を行なった結果

$$C_1 = 1500 \text{ kg/cm}^2$$

であるとすれば

$$\frac{C_1}{C_2} = \frac{1500}{150} = 10$$

路床上において載荷試験を行なった結果

$$K_2 = 8 \text{ kg/cm}^2$$

であるとすると。

アスファルト舗装用の路盤として

$$K_1 = 28 \text{ kg/cm}^2$$

をうするためには

$$\frac{K_1}{K_2} = \frac{28}{8} = 3.5$$

であるから、図6の縦軸において3.5の点から水平線を引いて点線の $C_1/C_2=10$ の曲線と交わらせ、垂直に下に線を引き横軸と交わらせれば

路盤の厚さ=35cmとなる。

もし路盤材料が前より不良で

$$C_1 = 750 \text{ kg/cm}^2$$

のときには

$$\frac{C_1}{C_2} = \frac{750}{150} = 5$$

であるから、前と同様にして

路盤厚=70cm

必要となる。

(例) 2

路床土のCVT試験の結果  $C_1 = 200 \text{ kg/cm}^2$

路盤材料のCVT試験の結果  $C_1 = 1000 \text{ kg/cm}^2$

路床上における載荷試験の結果  $K_2 = 10 \text{ kg/cm}^2$

この路盤材料を使用して路盤厚を70cmとすれば、図

$$6 \text{ より } \frac{C_1}{C_2} = \frac{1000}{200} = 5 \quad \text{路盤厚} = 70 \text{ cm}$$

に相当する縦軸より

$$\frac{K_1}{K_2} = 3.5$$

であるから

$$K_1 = 3.5 \quad K_2 = 3.5 \times 10 = 3.5 \text{ kg/cm}^2$$

の路盤支持力係数が期待できる。

(ii) CVT試験を行なわない場合

(例) 3

路床の支持力係数が $8 \text{ kg/cm}^2$ であるとき、路盤を構築して路盤上での支持力係数を $28 \text{ kg/cm}^2$ にするにはどのような材料をいくらの厚さにしたらよいであろうか。このときには、

$$\frac{K_1}{K_2} = \frac{28}{8} = 3.5$$

であるから、路盤材料を切込み砂利とすれば、平均的にC曲線を利用して図6より

路盤厚=60cm

クラッシャーラン、または理想粒度の砂利(碎石)、砂、粘土混合物を利用するときにはA曲線を利用して路盤厚=49cm=50cm

となる。

この路盤を交通に開放した場合には、交通台数によりP曲線またはQ曲線に相当する $K_1/K_2$ がえられる。たとえば交通台数が10万台も通過すれば、路盤厚は50cmであるから

$$\frac{K_1}{K_2} = 7.7$$

$$K_1 = 7.7 \quad K_2 = 7.7 \times 8 = 61.6 \text{ kg/cm}^2$$

となり $K_{20} = 60 \text{ kg/cm}^2$ くらいの支持力係数が期待できることになる。

(iii) 3層の場合の応用

(例) 4

路床の支持力係数が $8 \text{ kg/cm}^2$ のときに、下層路盤として砂層を30cmおけば図6にa点で示すように

$$\frac{K_1}{K_2} = 1.7$$

となる。

砂層の上に 40cm 厚の切込み砂利路盤をつくれば *a* 点より曲線 C (切込み砂利の平考線) に平行線を引き、横軸の 70cm のところの垂直線と交わせれば (*b*) 点をうる。*b* 点は砂層 30cm、切込み砂利路盤 40cm 合計 70cm の路盤厚の路盤効果を表わす。*b* 点の縦座標は 3.5 であるから、

$$\frac{K_1}{K_2} = 3.5$$

$$K_1 = 3.5 K_2 = 3.5 \times 8 = 28 \text{ kg/cm}^2$$

となり上層路盤上で 28 kg/cm<sup>2</sup> の支持力係数が期待できる。

昭和35年5月

#### 参考文献

- 1) Burmister, D. M.: The Theory of Stresses and Displacements in Layered System Applications to the Design of airport Runways, Proc. H. R. B., 1943
- 2) U. S. Navy, Bureau of Yards and Docks,

Manual No. 1, "Procedure for Determination of Thickness of Flexible Type Pavements," Revised June, 1943

- 3) McLeod, N. W.: Airport Runway Evaluation in Canada, H. R. B. Research Report No. 4 B, 1947
- McLeod, N. W.: Flexible Pavement Thickness Requirements, Proc. AAPT, vol. 25, 1956
- 4) Takeshita, H.: The Stability of Gravel Roads in Volcanic Ash-Soil Region, Proc. 4 th-Int. Conf., S. M. & F. E. (London)
- 5) Kansas State Highway Commission, Design of Flexible Pavements Using the Triaxial Compression Test, H. R. B. Bulletin No. 8, 1947
- 6) Fox, L.: Computation of Traffic Stresses in a Simple Road Structure, R. R. Technical Paper No. 9, R. R. L.
- 7) 竹下春見: 寒地道路の路床路盤に関する研究, 土研報告95号

# アスファルト舗装用骨材の性質に関する実験的研究

(昭和 35 年 6 月)

竹 下 春 見\*  
南 雲 貞 夫\*\*

## 要 旨

アスファルト混合物に使用する骨材は、十分な硬さを持ち、加熱による影響が少く、また水の影響下におけるアスファルトとの付着性が大でなければならないと考えられる。当研究室においてはこの考えにもとづいて、アスファルト用骨材の標準試験方法と基準値の作成のために全国で使用されている骨材をあつめて試験を行っている。本文はその中間報告である。

## 目 次

|                     |     |
|---------------------|-----|
| 1. ま え が き          | (1) |
| 2. 材 料              | (1) |
| 3. 骨材の硬さに関する試験      | (1) |
| 4. 骨材の加熱による影響に関する試験 | (4) |
| 5. 骨材の水浸による影響に関する試験 | (4) |
| 6. ち ゅ う び          | (6) |

## 1. ま え が き

アスファルト舗装に使用する骨材の試験は、一般に J I S 規格に示されている試験法にしたがって行なわれているが、これらの試験法のみによっては骨材の性質を十分には把握することはできない。たとえば花崗岩のような結晶粒の大きい骨材は加熱することにより砕け易くなつて使用できなくなるといわれている。また石英などを含まないケイサン分の多い骨材はアスファルトとの付着性に劣り、水の作用を受けると容易にアスファルトひまきがはくりして安定度と耐久性の上から好ましくないとされている。ドライヤーにより骨材が加熱されるときには、部分的には規定温度よりも高温で過熱される可能性がある。加熱されたことにより、くだけやすくなるアスファルトとの付着性が良好な骨材なら、どんな骨材でも使用できる筈である。加熱された骨材の性質、骨材とアスファルトの付着性を判定する方法は現在の規格試験の中には見当らないし、これらの性質がどの程度であつたら実際に使用して差支えないかを、判断するためのデータも少い。ここでは数種類の碎石について、二・三の実験を行い、アスファルト舗装用骨材に要求される性質を容易に評価しうる試験方法に関して基礎的な資料を得ようとした。

## 2. 材 料

本試験に使用したアスファルトおよび碎石の規格試験

の結果は表—1および表—2に示すようである。

表—1 アスファルト試料の性質

|                             |        |
|-----------------------------|--------|
| 針入度 (25°C 100gr 5sec) ..... | 100    |
| 軟化点 (R&B) .....             | 43°C   |
| 伸度 (10°C) .....             | >100cm |
| 蒸発量 (170°C) .....           | 0.12%  |
| 蒸発後針入度 .....                | 82     |

## 3. 骨材の硬さに関する試験

骨材の硬さに関する試験は一般に J I S A 1120-54 のダブル・スリヘリ試験および J I S A 1121-54 のロサンゼルス・スリヘリ試験にしたがって行い、スリヘリ減量をもって表わす。ダブルスリヘリ試験では試料に衝撃の影響が加味されないで、砕け易い組織を持ていても結晶粒子のかたい骨材では試験値が小さく出てしまう、また骨材粒形の偏平さ、細長さなどの影響が試験結果に表われて来ない、などの理由から実用性に劣るとされている。一方ロサンゼルス・スリヘリ試験は、試験時間もダブルより比較的短かく道路用骨材の性質をかなりよく表わすことができ、実際の使用情況とも良く一致するといわれており、ダブルより一般に広く利用されている。これらの試験法はそれぞれにすぐれた点があるとしても、試験時間が長いこと、試験装置が大型で経費もかかるこ

\*工博 道路部舗装研究室長

\*\*道路部舗装研究室

表—2 骨 材 試 料 一 覧 表

| 試料番号           | 骨 材            | 摘 要                            | 産 地                            | 試験法 |    | 比 重  | 吸水量<br>(%) | ロサンゼルス・<br>スリヘリ減量*1<br>(%) | ダブル・スリヘ<br>リ減量*2<br>(%) |
|----------------|----------------|--------------------------------|--------------------------------|-----|----|------|------------|----------------------------|-------------------------|
|                |                |                                |                                | 粒度  | 強度 |      |            |                            |                         |
| G <sub>1</sub> | G <sub>1</sub> | G <sub>1</sub> +G <sub>2</sub> | G <sub>1</sub> +G <sub>2</sub> |     |    |      |            |                            |                         |
| 1              | 花 崗 岩          | 黒雲母花崗岩(主)安山岩(実質)硬砂岩            | 鳥取県簸川多伎村小田                     |     |    | 2.60 | 1.40       | 26.3                       | 14.8                    |
| 2              | 黒 雲 母 花 崗 岩    |                                | 茨城県稲田                          |     |    | 2.62 | 0.55       | 41.8                       | 22.5                    |
| 3              | 石英はん岩          | 黄鉄鉱を含む                         | 兵庫県西宮市塩瀬町生瀬                    |     |    | 2.61 | 0.91       | 16.6                       | 5.4                     |
| 4              | 輝石安山岩          | 淡灰色, ち密板状節理黄鉄鉱あり               | 神奈川県小田原市旗無川                    |     |    | 2.62 | 1.96       | 17.2                       | 6.3                     |
| 5              | かんらん石玄武岩       | 葉片状に割れる                        | 長崎県佐世保市万徳町瀬戸越                  |     |    | 2.86 | 1.62       | 17.6                       | 10.7                    |
| 6              | 硬砂岩 A          | 堅硬                             | 茨城県久慈郡大字町大字西金                  |     |    | 2.66 | 0.93       | 14.9                       | 8.0                     |
| 7              | 硬砂岩 B          | 黒色粘板岩を混入                       | 長野県東筑波郡波田村                     |     |    | 2.63 | 1.07       | 17.3                       | 9.15                    |
| 8              | 硬砂岩 C          |                                | 福岡県鞍手郡宮田町                      |     |    | 2.48 | 6.00       | 14.1                       |                         |
| 9              | 硬砂岩 D          |                                |                                |     |    | 2.43 | 6.32       | 23.0                       |                         |
| 10             | 蛇 紋 岩          |                                | 秩父市槻川                          |     |    | 2.64 | 1.29       | 17.9                       | 9.6                     |
| 11             | 不純石灰岩          |                                | 栃木県安堵郡葛生町                      |     |    | 2.70 | 1.50       | 28.4                       | 17.5                    |
| 12             | 石 灰 岩          |                                | 同上                             |     |    | 2.72 | 0.54       | 24.2                       | 11.8                    |
| 13             | 玉石砕石           | 硬砂岩(主)珪質岩粘板岩, はん岩類             | 埼玉県                            |     |    | 2.66 | 0.79       | 15.5                       |                         |
| 14             | 砂 利            | 同上                             | 愛知川                            |     |    | 2.69 | 0.99       | 14.1                       |                         |
| 15             | 灰色石灰岩          |                                |                                |     |    | 2.71 | 0.48       |                            |                         |
| 16             | かんらん石玄武岩       |                                |                                |     |    | 2.79 | 1.41       |                            |                         |
| 18             | スラグ A          | 平炉スラグ                          |                                |     |    | 3.83 | 0.34       | 19.4                       |                         |
| 19             | スラグ B          | 高炉スラグ                          |                                |     |    | 2.44 | 3.90       | 33.2                       |                         |
| 20             | スラグ C          | "                              |                                |     |    | 2.46 | 4.56       | 38.6                       |                         |
| 21             | スラグ D          | "                              |                                |     |    | 2.39 | 4.00       | 33.5                       |                         |
| 22             | スラグ E          | "                              |                                |     |    | 2.40 | 3.64       | 31.5                       |                         |

\*1. ロサンゼルス: 粒度区分C (5~10mm: 2.5kg, 10~15mm: 2.5kg) による。

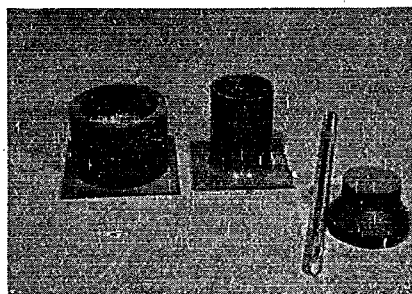
\*2. ド バ ル: 粒度区分D (5~10mm: 50%, 10~15mm: 50%) による。

\*3. 粒 度 G<sub>1</sub>: 12.7~9.52mm, G<sub>2</sub>: 9.52~4.76mm。

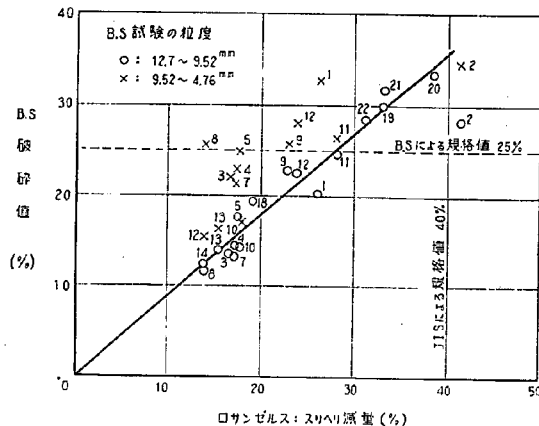
となどの欠点があって、道路の現場において、どこでも使用できるというわけには行かない。

英国規格 (British Standard) に示す骨材の破碎試験法<sup>1)</sup> (付録参照) は 40ton 以上の圧縮試験機 (コンクリート試験用として現場にはかなりの数の手持ちがある) が必要である。そのほかには簡単な鋼板モールド (写真1参照) と若干の付属品があればよく、試験も僅かな時間で完了できる。

表—2 の各材料について求めた B・S 破碎値の結果は表—3 の通りでありロサンゼルス・スリヘリ減量との関係を図—1 に示す。試料の粒度は破碎試験では標準としている 12.7~9.52mm のものを使用し、ロサンゼルスで



写真—1



図一 1 ロサンゼルス・スリヘリ減量とB・S破砕値との関係

は J I S A 1221 に示す粒度区分 C に従い、12.7~9.52mm および 9.52~4.76mm のものを 2,500gr づつ等量に混合して試料としている。試験値はいずれも試料の粒度により変動するが、破砕試験においては、破砕試験とロサンゼルス試験とはかなり相関がよく、ロス・スリヘリ試験は破砕試験によって十分代用できることを示している。

図一 1 によればロサンゼルス・スリヘリ減量と B・S 破砕値との関係はほぼ

$$B \cdot S \text{ 破砕値} = 0.9 \times (\text{ロサンゼルス・スリヘリ減量})$$

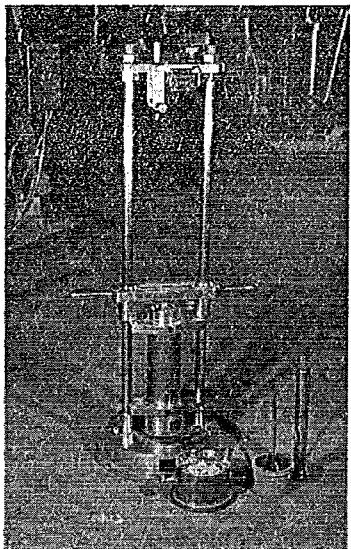
となっている。したがって、もしロサンゼルス試験の試料を B・S 破砕値の試料と同じものを用いたとすれば、ロサンゼ

表一 3 B・S 破 砕 試 験 記 録 表

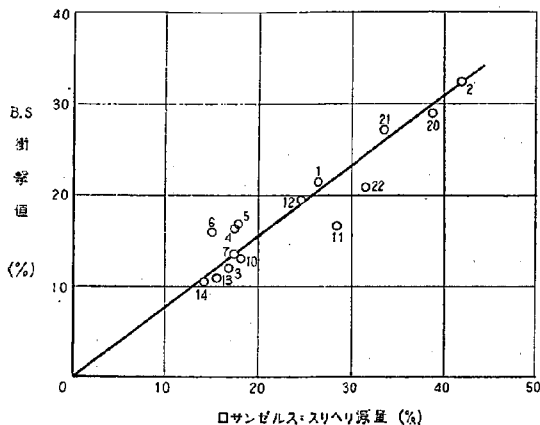
| 資料<br>番号 | 試験法<br>骨 材 粒 度*1 | B・S 破 砕 値 (%)  |                |                |                |                |                | B・S 衝撃値*2      |      | 300G <sub>1</sub><br>s G <sub>1</sub> | 600G <sub>1</sub><br>s G <sub>1</sub> |
|----------|------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|------|---------------------------------------|---------------------------------------|
|          |                  | 標 準            |                | 加 熱            |                |                |                | A              | B    |                                       |                                       |
|          |                  |                |                | 300°C          |                | 600°C          |                |                |      |                                       |                                       |
|          |                  | G <sub>1</sub> | G <sub>2</sub> | G <sub>1</sub> | G <sub>2</sub> | G <sub>1</sub> | G <sub>2</sub> | G <sub>1</sub> |      |                                       |                                       |
| 1        | 花 崗 岩            | 20.3           | 32.9           | 22.5           | 31.6           | 23.8           |                | 21.2           | 20.8 | 1.11                                  | 1.17                                  |
| 2        | 黒雲母花崗岩           | 28.9           | 34.8           | 29.7           | 41.4           | —              |                | 32.6           | 30.5 | 1.03                                  | —                                     |
| 3        | 石英斑山 岩           | 13.5           | 22.0           | 15.3           | 22.2           | 17.2           |                | 11.9           | 12.7 | 1.13                                  | 1.27                                  |
| 4        | 輝石安ん 岩           | 14.4           | 22.8           | 15.4           | 24.1           | 16.5           |                | 16.3           | 15.6 | 1.07                                  | 1.15                                  |
| 5        | かん武石 岩           | 17.6           | 24.9           | 19.5           | 28.5           | 17.6           |                | 16.7           | 15.5 | 1.11                                  | 1.00                                  |
| 6        | 硬砂岩 A            | —              | —              | —              | —              | —              |                | 15.9           | 16.1 | —                                     | —                                     |
| 7        | 硬砂岩 B            | 13.2           | 21.4           | 16.5           | 22.7           | 17.1           |                | 13.4           | 14.1 | 1.25                                  | 1.30                                  |
| 8        | 硬砂岩 C            | 11.6           | 25.7           | 11.2           | 25.4           | —              |                | —              | —    | 0.97                                  | —                                     |
| 9        | 硬砂岩 D            | 23.1           | 25.6           | 20.7           | 22.2           | —              |                | —              | —    | 0.90                                  | —                                     |
| 10       | 蛇 紋 岩            | 14.6           | 17.4           | 16.7           | 19.4           | 19.5           |                | 13.0           | 14.0 | 1.14                                  | 1.34                                  |
| 11       | 不純石灰岩            | 24.8           | 26.6           | 23.9           | 28.9           | 26.1           |                | 16.5           | 15.9 | 0.96                                  | 1.05                                  |
| 12       | 石 灰 岩            | 22.5           | 28.3           | 23.5           | 30.8           | 24.3           |                | 19.5           | 17.5 | 1.04                                  | 1.08                                  |
| 13       | 玉 石 砕 石          | 14.0           | 16.2           | 14.5           | 18.0           | —              |                | 10.8           | 10.8 | 1.04                                  | —                                     |
| 14       | 玉 砂 利            | 11.3           | 15.4           | 11.7           | 12.2           | —              |                | 10.2           | 11.3 | 1.04                                  | —                                     |
| 15       | 灰 色 石 灰 岩        | 28.5           | —              | —              | —              | —              |                | 22.1           | 22.3 | —                                     | —                                     |
| 16       | かん武石 岩           |                |                |                |                |                |                |                |      |                                       |                                       |
| 17       | 支武石 岩            |                |                |                |                |                |                |                |      |                                       |                                       |
| 18       | ス ラ グ A          | 19.4           |                |                |                |                |                |                |      |                                       |                                       |
| 19       | ス ラ グ B          | 29.9           |                |                |                |                |                |                |      |                                       |                                       |
| 20       | ス ラ グ C          | 33.5           |                |                |                |                |                | 28.9           | 24.4 |                                       |                                       |
| 21       | ス ラ グ D          | 31.7           |                |                |                |                |                | 27.1           | 22.8 |                                       |                                       |
| 22       | ス ラ グ E          | 28.4           |                |                |                |                |                | 20.7           | 18.4 |                                       |                                       |

\*1. 粒度 G<sub>1</sub>: 12.7~9.52mm, G<sub>2</sub>: 9.52~4.76mm, sG<sub>1</sub>: G<sub>1</sub>骨材につき標準試験

\*2. A: 試験は重量測定による。B: 試験は体積測定による。



写真—2

図—2 ロサンゼルス・スリヘリ減量とB・S  
衝撃値との関係

ロス・スリヘリ減量とB・S破砕値とはほとんど同じ値になるのではないかと想像される。(このことは、B・S試験法の註記に述べられている一付録参照→) 図における×印の点はB・S破砕値を9.52~4.76mmの粒度のものにつき行った結果をロスアンゼルス試験と比較したもので、小さい粒径のものでは両者の試験法の間に一致は見出されない。

B・S破砕試験では、破砕値が25%以上の軟らかい骨

材の場合には試験荷重の40 tonを載荷する以前に試料が密に締め固められるため硬さの差が明確に表われないという欠点がある、同様な試験器具を使用しながら異なった試験法が提案されている。<sup>2)</sup> それは規格試験とは逆に一定の破砕値(10%)を生ぜしめるに必要な荷重をもって硬さを表わす方法であるが、若干の操作が加わることと実用の骨材の範囲では誤差は小さく問題にならないことなどから、従来の試験法で十分間に合うと考えられる。

同様な硬さの試験法として、B・S規格に衝撃値試験<sup>2)</sup>が規定されている、これは小型の試験機(写真—2参照)さえあれば網フルイと秤、あるいは秤だけを使用して試験できる簡単な方法であるが、破砕試験に比して試料の量が少ないので(約340 gr)試験値がバラツキ多い欠点をもっている。しかし図—2に示すように十分実用には供せられるであろう。

#### 4. 骨材の加熱による影響に関する試験

加熱混合式のアスファルト舗装では、骨材は通常ドライヤーによって120~170°Cに加熱されるが、バーナーの火焰が直接当るような箇処では骨材はあるいはさらに高温に熱せられるであろう。事実乾燥される間に熱の影響をうけて細かに砕けてしまい、舗装用として使用できなくなる骨材がある。骨材のこのような性質を判定する手掛りをするために次のような試験を試みた。

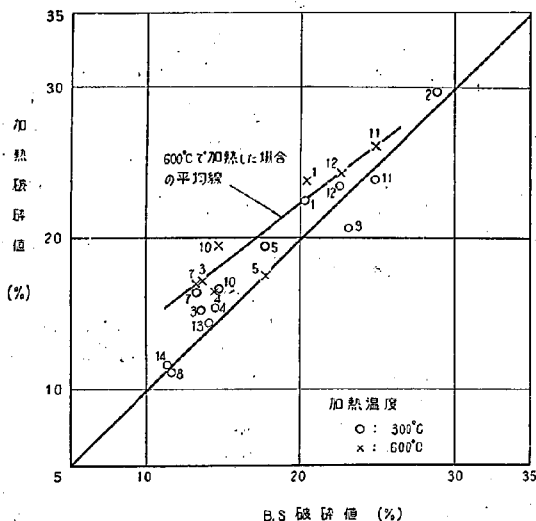
試料はフルイ分けて水洗し、105~110°Cの炉中で24時間乾燥する。ついで300°Cあるいは600°Cに保った電気炉の中で約1時間加熱する、加熱した骨材はたぎちに前節に述べたB・S破砕試験に従って破砕値を求める。その結果は表—3のようであり、標準試験による破砕値と加熱した試料を用いた破砕値との関係は図—3に示すようである。

ほとんどの砕石について、加熱の影響が表われており、試験値は図の45°Cの線より上方にプロットされている。砕石の種類による差異はあまり明確でないが、300°Cよりも600°Cに加熱したときの方が明らかに加熱破砕値が大きくなっている。

加熱した砕石の破砕値がどれ位なら実用に供しうるかという基準値はこれだけのデータでは見出せない、今後多くの試料について同種の試験を継続して行く予定である。

#### 5. 骨材の水浸による影響に関する試験

アスファルト混合物は水的作用をうけると骨材とアスファルトとの付着性が低下し、骨材表面からアスファルトひまぐがはくりする傾向にある。この現象はアスファ



図—3 B・S破砕値と加熱破砕値との関係

ルト舗装の破かいを生ぜしめる主要な原因の一つとされており、舗装の安定度と耐久性に関連して非常に重要な問題である。

はくり現象はアスファルトの原産地、製造法によって変る性質にも左右されるといわれている。しかしアスファルトの品質とくに著しい変動がない限り決定的な影響を与えることは少いので広範囲に変化する骨材の性質が重要な役割をはたすことが多い。

アスファルトと骨材間の結合は、両者それぞれの固有な性質によるばかりでなく、混合時の諸条件、混合物の種類、その後の環境などの多数の原因に支配されるが、一定条件下における混合物のはくりの状態を知ることは材料を選択する上にも必要であろう。

アスファルト骨材間のはくりの程度あるいは附着性を調べる試験法をはくり試験 (Stripping Test) といい、従来いろいろな方法が試みられている。骨材を中心に考えた試験法として概略次のような方法がある。

直接的に測定する方法

#### 1. 煮沸試験

中性塩、あるいはアルカリ、酸などの稀溶液で一定時間煮沸しはくりの状態を見る方法。

#### 2. 水浸試験

一定温度の蒸留水中に一定時間混合物を浸し、あるいは水浸の間中、機械的にかくはんしてはくりの状態を見る方法。

#### 3. 混合試験

アスファルトと骨材に水を加えながらまた骨材

を漉して混合し、被覆の状態を見る方法。

#### 4. 界面化学的方法

骨材粒子に一定の方法でアスファルトを接触させ骨材表面に対する接触角を測定して、ぬれの程度を調べる方法。

間接的に測定する方法

#### 1. 水浸圧縮試験

水浸した供試体のH強度を水浸しないものと比較する方法。

#### 2. 吸着法

ある種の気体あるいは染料などをアスファルト被膜のはくりした骨材表面に吸着させその量を測る方法。

#### 3. 溶出法

アスファルト被膜のはくりした骨材表面から、骨材自体あるいはプレコートした物質の溶出する量を測定する方法。

直接的に測定する方法は④を除けば操作が非常に簡単であるが試料に限られた粒度の骨材を使用するため舗装混合物としたときの性状、とくに使用した砂やファイラーの影響がわからない。ほとんどが肉眼判定によるため個人差が大きく再現性がよくない。このことは特殊な装置または偏光などを利用して機械的、光学的に測定する方法もあって、あるていどは再現性を良くすることもできるといわれているが、現場的な方法とはいえない。間接測定法も①の方法を除いては測定に長時間を要し、経費も大きい。染料やプレコートの物質がはくり現象に影響を与えるであろうことが考えられるし、不正確であるといわれている。

水浸圧縮試験は ASTM あるいは AASHTO に採用されているが、他の試験法の欠点を補い、水浸の影響を調べるには最もすぐれた方法であるとして、現在のはくり試験は、この方法にしたがうことが多い。

こゝではわが国において広く利用されているマーシャル試験を利用して、水浸マーシャル試験を提案し、表—2の各試料について試験を行なった。つぎにその概略を示す。

混合物は同じ種類の骨材を利用し、その配合は、粒度を粗粒度および密粒度の二種類とし、アスファルト量をそれぞれ4.5%および6.0%とした。混合物の配合および粒径加積曲線をそれぞれ表—4、図—4に示す。一種類の混合物について15ヶの供試体を作製する。1日室温に放置してから、そのうちの5ヶにつきマーシャル試験を行ない、他の10ヶは60°Cの温水に浸す。水浸してから4

表-4 混合物の配合表

|         |           | 粗 粒 度 (%) |        | 密 粒 度 (%) |        |
|---------|-----------|-----------|--------|-----------|--------|
| アスファルト  |           | 4.50      | 6.00   | 4.50      | 6.00   |
| 碎石      | 1.27~9.52 | 19.10     | 18.80  | 14.32     | 14.10  |
|         | 9.52~4.76 | 42.97     | 42.30  | 19.10     | 18.80  |
|         | 4.76~2.38 | 19.10     | 18.80  | 19.10     | 18.80  |
| 砂       | 2.38~0.59 | 9.55      | 9.40   | 32.48     | 31.96  |
|         | 0.59以下    | 2.87      | 2.82   | 5.73      | 5.64   |
| フ イ ラ ー |           | 1.91      | 1.88   | 4.77      | 4.70   |
| 合 計     |           | 100.00    | 100.00 | 100.00    | 100.00 |

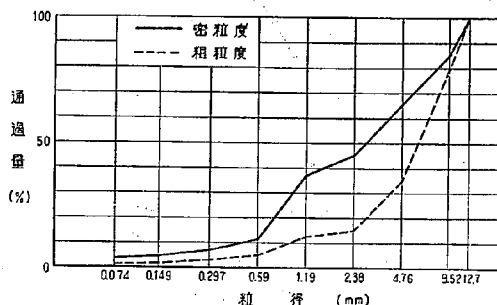


図-4 混合物の粒度分布

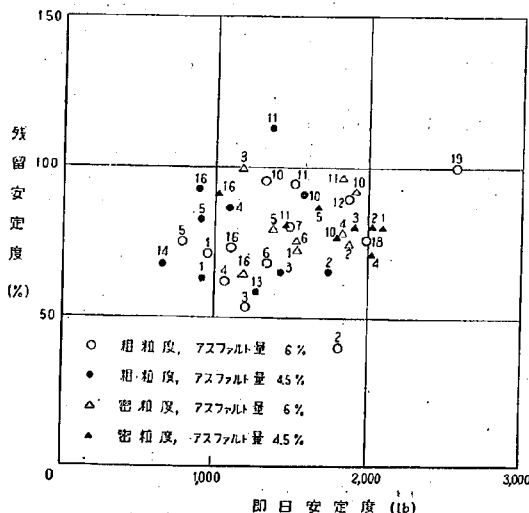


図-5(a) 残留安定度に関する試験結果

日後と7日後にそれぞれ5ヶづつマーシャル試験を行ない非水浸安定度にたいする水浸安定度の比を百分率で表わし、これを残留安定度とする。4日水浸と7日水浸との差異はあまり明確でないので後者のデータを省略し、4日水浸したものみの残留安定度を表-5に示す。

骨材は水との親和性の程度に応じて、親水性骨材 (Hydrophilic Aggregate) と疎水性骨材 (Hydrophobic Aggregate) とに区別することがある。親水性骨材はアスファルトよりも水との付着、あるいはぬれが容易であるため水的作用を受けたときに骨材表面からアスファルト被膜のはくりが起りやすい。花崗岩、石英粗面岩、などのケイサン分に富んだ酸性火成岩、あるいはそれらを母岩とした堆積岩は、アスファルトとの付着が悪く親水性の骨材が多いと考えられている。これに対し、玄武

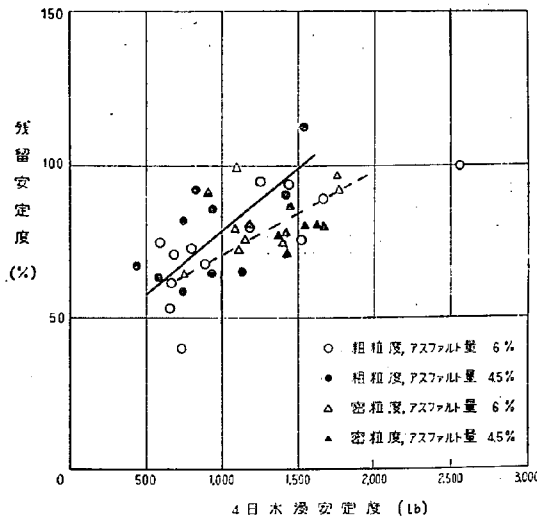
岩、はんれい岩などの塩基性火成岩、石灰岩などのアルカリ性を示す骨材はアスファルトに対する付着が良好で疎水性のものが多くとされている。

試料の組成を肉眼により判別し、酸性の骨材から塩基性またはアルカリ性の骨材へとその割合に従って並べたものが表-5の順位である。はくりの傾向は密粒度供試体については差が明確に表われていないが、粗粒度のものでは、試料による違いがかなり良く表われており、試料の順位に従ってのはくりの程度の減少している傾向を見ることができる。即日安定度と4日水浸安定度に対する残留安定度の関係は図-5に示すようである。

これだけの結果からでは何%の残留安定度があったら水的作用を受けにくい碎石であるといえるか、また混合物として使用できるかどうかの判定を下すことはできないが、この種の試験法が十分利用できそうだという目安を得たので、さらにデータを集積して基準値をうるようにしたい。

## 6. む す び

道路用骨材、とくにアスファルト舗装用骨材の品質試験として従来行なわれていた、ロサンゼルスおよびドバルのスリヘリ試験にかわる破砕試験、加熱の影響をみる加熱破砕試験、およびアスファルトと骨材間の附着性をみる、水浸マーシャル試験を試みた。試験の結果からこれらの試験法が新しい規格試験として十分利用できるであろうという見通しがついた。そしてアスファルト混合物に使用す



図一五(b) 残留安定度に関する試験結果

る骨材については、骨材の硬さ、骨材の加熱による影響および水浸による影響を加味しなければならないということが明らかになった。しかしまだデータの数が不足であるので、さらに多数の試料を集めて現在試験を継続中であるが、その目的は基準値の作成にある。(完)

#### 参考文献

- 1) British Standards Institution, "Determination of Aggregate Crushing Value" B. S 812, 1952. British Standard Methods for the Sampling & Testing of Mineral Aggregates Sands & Fillers.
- 2) F. A. Shergold & J. R. Hosking "A New Method of Evaluating the Strength of Road-stone" Roads and Road Construction vol. 37. No. 438 June 1959.
- 3) "Determination of Aggregate Impact Value." B. S 812, 1952.
- 4) "Effect of Water on Cohesion of Compacted Bituminous Mixtures" ASTM Designation D1075-54, AASHTO Designation T165-55

#### 附 録

骨材破砕値の決定<sup>1)</sup> (Determination of Aggregate Crushing Value)

a. 器具<sup>2)</sup> (写真1—参照)

- i) 円筒形の金属製計量容器、使用中に変形するようなことのないしっかりしたものです法は次の通りとする。

- 内径  $4\frac{1}{2}$  in  
内高 7 in
- ii) ツキ棒、直径  $\frac{5}{8}$  in、長さ 24 in 先を丸くとりがせられたもの。
  - iii) 円筒、上面が開いており、フランジャーと底板を備えたもの。骨材に接する面は焼入れする。(附図—1 参照)
  - iv) 天秤、 $3,000 \pm 1$  gr
  - v) 標準フルイ、 $\frac{1}{2}$ ",  $\frac{3}{8}$ ", 7# (B・S) ( $\frac{3}{16}$ ", 7#はそれぞれ J I S 10mm, 2.5mm で代用する)
  - vi) 載荷試験機、 $40 \pm \frac{1}{2}$  ton、毎分 4 ton の一様な載荷速度で操作できるもの。荷重は球座を使わずに圧縮フランジャーに

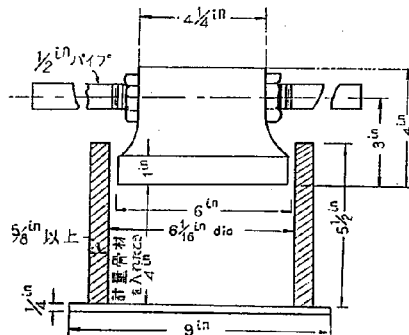
垂直に作用すること。

#### b. 試料の準備

試験に用いる骨材の粒度は  $\frac{1}{2}$ — $\frac{3}{8}$  in のもので試験前によくふるい分けておくこと。

試料は次のように計量する。計量容器に約3分の1だけ骨材を入れ、つき棒で25回つく。次いで同量の骨材を加えて更に25回つく。最後に容器にあふれるように骨材を入れ25回つく。余分の骨材はつき棒を定規にしてならす。容器内の骨材の重量をはかり、2回目の試験もこれと同じ重量の骨材について行なう。これらの骨材は浅い容器に入れて、 $100 \sim 110^\circ\text{C}$  で4時間乾燥し放冷してから重量をはかる。

#### c. 試験法



附図一 破砕試験用モールド

表-5 残 留 安 定 度 一 覧 表

| 順位 | 整理<br>番号 | 配 合<br>安定度及<br>密度<br>骨材の種類 | 粗粒度・アスファルト量6.0% |       |         |       |      | 粗粒度・アスファルト量4.5% |       |         |       |       | 密粒度・アスファルト量6.0% |       |         |       |      | 密粒度・アスファルト量4.5% |       |         |       |      |
|----|----------|----------------------------|-----------------|-------|---------|-------|------|-----------------|-------|---------|-------|-------|-----------------|-------|---------|-------|------|-----------------|-------|---------|-------|------|
|    |          |                            | 即 日             |       | 四 日 残 留 |       |      | 即 日             |       | 四 日 残 留 |       |       | 即 日             |       | 四 日 残 留 |       |      | 即 日             |       | 四 日 残 留 |       |      |
|    |          |                            | 密 度             | 安定度   | 密 度     | 安定度   | 安定度  | 密 度             | 安定度   | 密 度     | 安定度   | 安定度   | 密 度             | 安定度   | 密 度     | 安定度   | 安定度  | 密 度             | 安定度   | 密 度     | 安定度   | 安定度  |
|    |          |                            |                 |       |         |       |      |                 |       |         |       |       |                 |       |         |       |      |                 |       |         |       |      |
| 1  | 2        | 黒雲母花崗岩                     | 2.24            | 1 813 | 2.24    | 725   | 40.0 | 2.26            | 1 738 | 2.26    | 1 137 | 65.4  | 2.16            | 1 873 | 2.18    | 1 396 | 74.5 | 2.12            | 2 026 | 2.12    | 1 633 | 80.6 |
| 2  | 1        | 花 崗 岩                      | 2.20            | 955   | 2.22    | 678   | 71.0 | 2.22            | 921   | 2.20    | 578   | 62.8  | 2.10            | 1 540 | 2.09    | 1 112 | 72.2 | 2.10            | 2 090 | 2.11    | 1 670 | 80.0 |
| 3  | 6        | 硬 砂 岩 A                    | 2.22            | 1 342 | 2.19    | 912   | 67.9 |                 |       |         |       |       | 2.12            | 1 527 | 2.12    | 1 152 | 75.4 |                 |       |         |       |      |
|    | 13       | 玉 砂                        |                 |       |         |       |      | 2.25            | 1 264 | 2.24    | 741   | 58.6  |                 |       |         |       |      |                 |       |         |       |      |
|    | 14       | 砂 利                        |                 |       |         |       |      | 2.31            | 654   | 2.31    | 443   | 67.5  |                 |       |         |       |      |                 |       |         |       |      |
| 4  | 3        | 石 英 は ん 岩                  | 2.18            | 1 188 | 2.16    | 646   | 53.4 | 2.21            | 1 426 | 2.21    | 927   | 65.0  | 2.09            | 1 176 | 2.13    | 1 100 | 99.3 | 2.12            | 1 908 | 2.14    | 1 535 | 80.5 |
|    | 7        | 硬 砂 岩 B                    | 2.23            | 1 476 | 2.23    | 1 187 | 80.4 |                 |       |         |       |       |                 |       |         |       |      |                 |       |         |       |      |
| 5  | 4        | 輝 石 安 山 岩                  | 2.17            | 1 059 | 2.16    | 657   | 62.0 | 2.21            | 1 089 | 2.22    | 939   | 86.2  | 2.11            | 1 824 | 2.09    | 1 418 | 77.7 | 2.10            | 2 017 | 2.10    | 1 434 | 71.1 |
| 6  | 5        | かんらん石玄武岩                   | 2.25            | 783   | 2.27    | 587   | 75.0 | 2.32            | 910   | 2.33    | 750   | 82.4  | 2.18            | 1 379 | 2.19    | 1 090 | 79.0 | 2.16            | 1 668 | 2.18    | 1 446 | 86.7 |
|    | 16       | "                          | 2.23            | 1 097 | 2.24    | 800   | 72.9 | 2.16            | 898   | 2.19    | 831   | 92.5  | 2.30            | 1 167 | 2.28    | 749   | 64.2 | 2.26            | 1 018 | 2.28    | 910   | 91.0 |
| 7  | 10       | 蛇 紋 岩                      | 2.21            | 1 326 | 2.21    | 1 263 | 95.3 | 2.25            | 1 568 | 2.26    | 1 424 | 90.8  | 2.17            | 1 916 | 2.17    | 1 765 | 92.2 | 2.18            | 1 787 | 2.16    | 1 372 | 76.9 |
| 8  | 11       | 不 純 石 灰 岩                  | 2.30            | 1 512 | 2.33    | 1 426 | 94.3 | 2.26            | 1 364 | 2.28    | 1 540 | 112.9 | 2.17            | 1 830 | 2.19    | 1 762 | 96.4 | 2.21            | 1 473 | 2.20    | 1 189 | 80.7 |
| 9  | 12       | 石 灰 岩                      | 2.35            | 1 866 | 2.35    | 1 668 | 89.4 |                 |       |         |       |       |                 |       |         |       |      |                 |       |         |       |      |
|    | 18       | ス ラ グ A                    | 3.05            | 1 990 | 3.05    | 1 507 | 75.8 |                 |       |         |       |       |                 |       |         |       |      |                 |       |         |       |      |
|    | 19       | ス ラ グ B                    | 2.19            | 2 573 | 2.19    | 2 568 | 99.9 |                 |       |         |       |       |                 |       |         |       |      |                 |       |         |       |      |

(注) 密度: g/cm<sup>3</sup> 安定度: lb 残留安定度: %

円筒は底板を下にして据え、試料を3回に入れて各層25回づつツッキ棒でつく、骨材表面を水平にならし、プランジャーを入れてこの表面におく。プランジャーは斜めになったり無理に入ったりするようではいけない。取手は試験前にプランジャーからとりはずす、これは軟質骨材の場合試験中に円筒の縁に当るからである。

試料とプランジャーの入った円筒を載荷試験機にかけ40tonまで、毎分4tonの様な速さで載荷する。荷重を取りのぞき円筒から破砕された試料を取り出し、7 $\phi$  ブルイ (B・S) でふるい分ける。フルイを通過した細粒部分の重量をはかる。

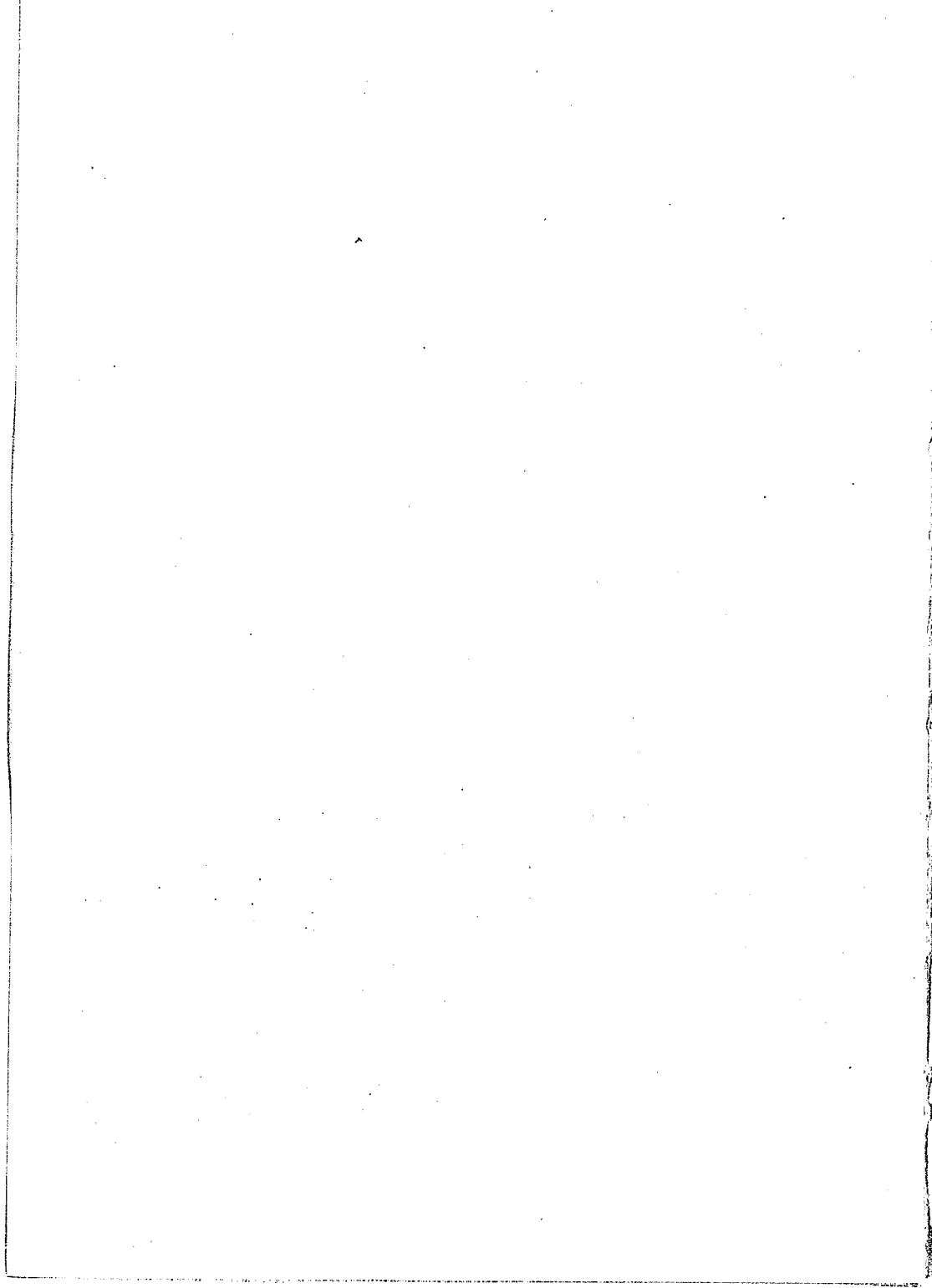
以上の操作の間、細粒部分を失なわないように注意しなければならない。試験は同種の骨材について2回行う。

#### d. 結果の報告

全試料中の7 $\phi$  ブルイ通過分を百分率で小数以下1位まで計算する。2回の試験の平均値を骨材破砕値として報告する。(以下省略)

注1) 粒度が  $1/2 \sim 3/8$  inch の大抵の骨材についてこの試験はASTM C. 131-47のロサンゼルススリベリ試験値とほとんど同じ値を示す。非常に軟質の骨材ではロサンゼルスより低い値を示す。

2) 旧British Standard B・S 822:1944 にしたがってもよい。



# アスファルト混合物の繰返し载荷試験機の試作と アスファルト混合物の繰返し载荷による変形機構 についての2, 3の試験結果

(昭和35年3月)

竹下 春見\*・松野 三朗\*\*・松崎 猛\*\*\*

## 目 次

- |                              |                  |
|------------------------------|------------------|
| 1. まえがき.....(1)              | 4. 試験の結果.....(6) |
| 2. 試験機の試作.....(1)            | 5. むすび.....(8)   |
| 3. アスファルト混合物の繰返し载荷試験.....(5) |                  |

## 1. まえがき

舗装は交通車両により絶えず繰返し応力を受けているので、舗装を構成する材料の強度特性は、現場の状況に近似した応力条件下で論ずる必要がある。現在行なわれている各種の材料試験は多くは唯一回の強度試験であり、材料が繰返し荷重をうけるときの強度特性についてはほとんど考慮が払われていないといつてよい。一回の载荷による強度が大きい材料は、繰返しによる強度も大きいであろうと推定しているわけであるが、実際に繰返し試験を行なったという例は比較的少なく、材料の疲労現象といった分野の研究もむしろ今後の問題である。

本文においては土あるいはアスファルト混合物が繰返し载荷をうけた場合の変形機構を研究する目的で試作した繰返し载荷試験機とそれを使って試験したアスファルト混合物の繰返し载荷による変形機構について報告する。この研究の最終の目的はアスファルト舗装の設計に繰返し载荷の影響をどのような形で導入するかということにある。本研究はこの困難な問題に手をつけたという段階である。

## 2. 試験機の試作

### (1) 試験機に必要な条件

アスファルト舗装の表面に車輪が乗ったとき、車輪の荷重のために表面がたわむ影響範囲が車輪を中心として半径2mであるとするれば、走行速度が80km/hrの自動車の場合には、車輪はごく大略的に

$$4\text{m}/(80,000\text{m}/60 \times 60\text{sec}) = 0.18\text{sec}$$

の時間だけ表層のある一点に载荷し、車輪が通過すると普通の場合表層のたわみが十分回復する時間を経過した後、別の自動車通過することになる。

繰返し試験機の作成にあたっては、载荷時間は0.2secくらいのオーダーにし、载荷をとりぞいでからつぎの载荷にうつるまでの間には、十分な復元時間をもつようにしなければならない。

つぎに繰返し試験機によりアスファルト混合物の曲げ試験と圧縮試験を行なうためには、载荷重はかなり大きいものにする必要がある。これはアスファルト・コンクリートにつき試験をする場合を考えると、骨材の最大粒径を13mmより小さくできないので、供試体はマーシャル試験に使用する供試体よりも小さくはできないためである。いまマーシャル安定度試験を繰返し試験により行なう場合を考えると、マーシャル安定度は60°Cにおいて、1000kgくらいはあるから、少なくともその1/2の500kg程度の载荷重は必要である。

路面に加わる载荷重の型は図-1(a)のようになるであ

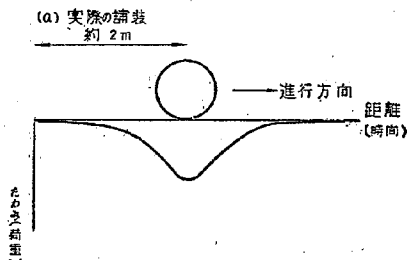


図-1(a) 舗装のうける応力と時間との関係

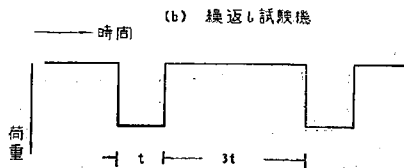


図-1(b) 繰返し試験機

\* 工務 道路部 舗装研究室長  
\*\* 道路部 舗装研究室研究員  
\*\*\*

ろう。この曲線の距離を時間に、たわみを荷重におきかえた状態がもっとも実際に近いと考えられる。しかし実際問題として、この波型の荷重をつくることはかなりむずかしく、また載荷時間や荷重を調整する場合にも困難がともなうと予想されたので、図-1 (b) に示すような矩形波をつくることを目標とした。

### (ii) 繰返し載荷を与える方法

現在までのところ土やアスファルト混合物の繰返し載荷試験に利用している載荷方法にはつぎの3種類の方法がある。

- 1). カムを用いる方法
- 2). 油圧を用いる方法
- 3). 空気圧を用いる方法

F. N. Hveem<sup>3)</sup> はカムを用い試験を行なった。油圧方式によるものは振動試験に多く用いられているが、繰返し試験には H. B. Seed が用いたことがある。空気圧方式は H. B. Seed や C. L. Monismith<sup>4)</sup> が用いており、Hveem もスタビロメーターに空気圧を利用して繰返し試験を始めている。カリフォルニア州において広く利用されている Kneading Compactor<sup>4)</sup> もこの方式である。

以上の3種類の方法にはそれぞれ特色があるが、機構としてももっとも単純なものはカムによる機械的方法である。しかしこの方法ではカムの消耗により数十万回におよぶ試験は困難ではないかと考えたのと、ヒズミに追従して載荷することがむずかしいので一応対称よりのぞいた。油圧方式は大きな荷重をうることができ、危険が少ないことなどの利点があるが、軟かいアスファルト混合物の試験に際しては、1回の載荷により相当大きな変形が予想されるので、図-1 に示すような矩形波を保ちながらしかも 0.2sec 前後の短時間で、変形に追従できるかどうか疑問がもたれた。しかし十分研究すれば優秀な載荷試験機ができる可能性は十分にあるであろう。

空気圧方式は Kneading Compactor の試験結果あるいは Seed などの試験結果よりみても、大きな変形に対して比較的良好な矩形波をえているので、ゴムダイヤフラムの消耗さえ少なければかなり有用な方法ではないかと考えた。以上の考察から一応、空気圧方式を用いることにし試作にとりかかった。

### (iii) 空気圧を利用した繰返し載荷試験機の試作

空気圧は空気圧縮機によりつくられるので、使用する空気圧はせいぜい  $8 \text{ kg/cm}^2$  である。これ以上の高圧では2段圧縮機が必要になる。 $8 \text{ kg/cm}^2$  の空気圧で約  $500 \text{ kg}$  の圧力を加えなければならぬとすると、加圧面積は  $500 \text{ kg} / 8 \text{ kg/cm}^2 = 63 \text{ cm}^2$  以上でなければならない。この圧力をピストンに加えて繰返し試験をするときには、ピストンとシリンダーとの間の摩擦が大きい。この摩擦は3軸圧縮試験機においても重要な問題であるが、

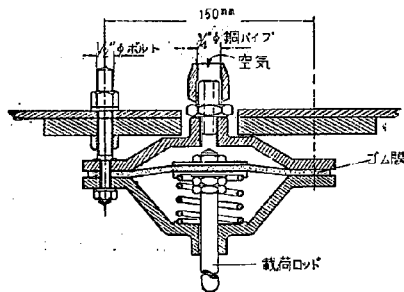


図-2 日野ブレーキチャンバー(断面)



写真-1 ブレーキチャンバー

Seed, Monismith はこの摩擦を少なくする方法としてゴム膜を利用している。<sup>6)</sup>

近年貨物自動車のような大型車のエアブレーキに用いられているゴム膜の面積が上述の値に近くまた1回の圧縮のストロークが15mm程度まで可能なのでこれを採用

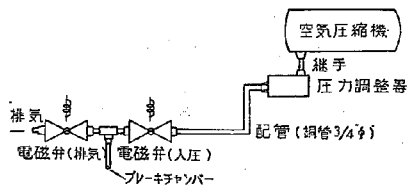


図-3 加圧機構

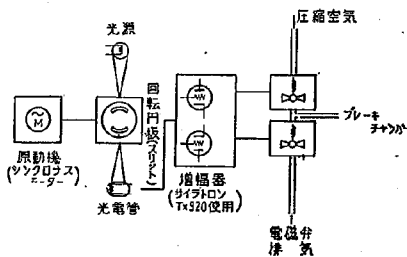


図-4 パルス発生機構

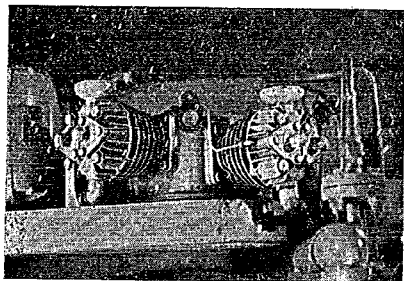


写真-2 空気圧縮機

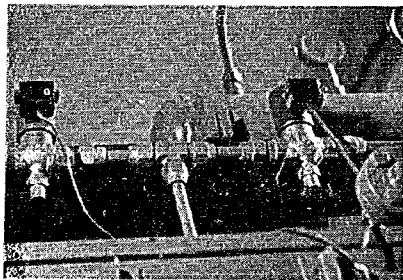


写真-3 電磁弁

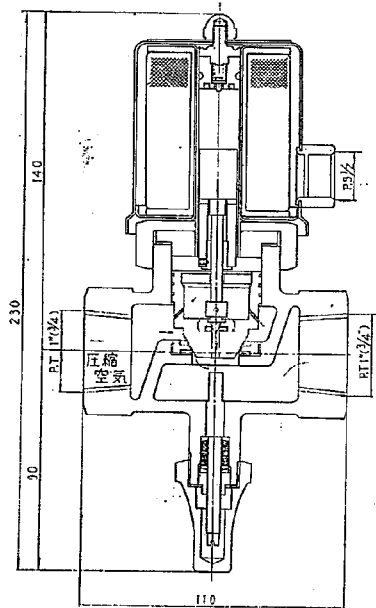


図-5 電磁弁断面図

することにした。用いたのは日野ブレーキチャンパーで図-2はその略図、写真-1は外観を示す。これを用いて

20~30万回の荷荷試験が可能であることがわかった。

次に矩形波を得るための加圧装置であるが、最初は単純に入圧と排気とを一定時間ごとに作動させる方式を用いた。すなわち、図-3に示すように空気圧縮機より出た圧縮空気は圧力調整器で一定圧に減圧され入気電磁弁を通してブレーキチャンパーに入り排気弁の開放とともに排気される。入気弁、排気弁を作動させるためのバルブは図-4に示すように、まずシンクロスモークを用いてスリットを有する円板を回転せしめ、そのスリットを通る光を光電管に受けてこれをサイクロンで増増し電磁弁に送る方式をとった。この場合スリットの間隔は図-1(b)に示すような荷荷時間の3倍の休止時間が得られるようにした。写真-2は用いた空気圧縮機で日立5HPベビコンである。図-5は電磁弁の略図を示し写真-3は外観を示す。

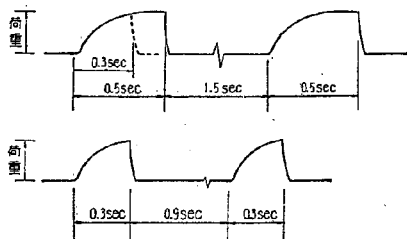
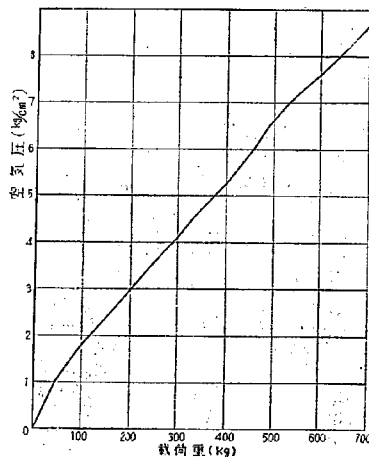


図-6 図-3,4に示す方式により得られた繰返し試験の波形 (ワイヤストレンゲージによる)

図-7 空気圧と荷荷重の関係  
(0.5秒荷荷, 1.5秒休止の場合)

図以上の形式は最初の繰返し試験機の形式である。これにより得られた波型の1例を図-6に示す。また空気圧と荷荷重との関係は図-7のごとくである。以上の方式による荷重の波形は最初意図した矩形波とは全く異なっ

ている。最初圧力はゆっくり上昇し一定時間後に最大に達し最後は瞬間的に排出されるが圧力の維持は時間がみじかい場合は圧力が完全に上昇しないうちにカットされるような波形を示している。

波形が矩形波とならない原因は、

(1) 排気弁と入圧弁とが同時に作動するため排気弁が完全にしまりきらない間に空気が入り込みその1部がブレーキチャンバーをす通りして圧力の上昇を遅らせる。排気弁が完全にしまってから入圧すればこのようなことはおこり得ない。

(2) 圧力調整器の容量が小さく、これから直接入圧弁へ約50cmの3/4"パイプを通して空気が入るため入圧弁が開いたとき一時的に圧力調整器以後の空気圧が所定の圧より低くなる。圧力調整器のゲージは  $4\text{kg/cm}^2$  の圧で試験する場合、常に  $2\sim 4\text{kg/cm}^2$  の間を往復しているような状態で使用に耐えなくなった。

波形以外の問題としては空気圧縮機中の水蒸気と油が電磁弁にまで到達し、しばしば電磁弁の作動を不完全にした。また载荷に用いた鉄棒の接合部が不完全でいたずらにたわみが大きかった。

以上の点を改良するため図-8に示す方式を採用した。空気圧縮機よりの空気は吸油器(写真-4)を通り圧力調

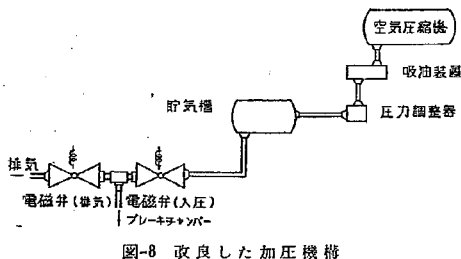


図-8 改良した加圧機構

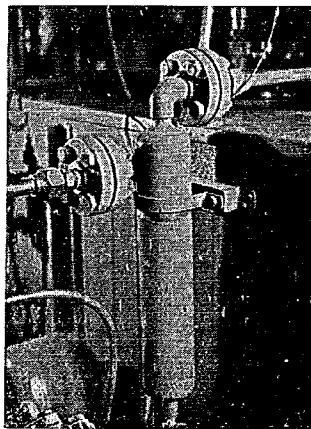


写真-4 吸油器

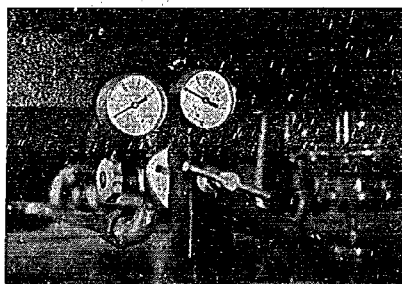


写真-5 圧力調整器

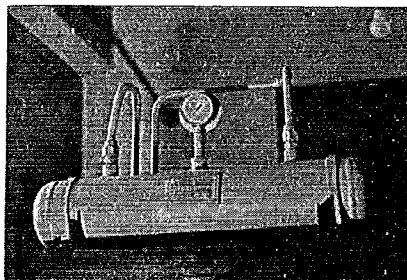


写真-6 貯気槽

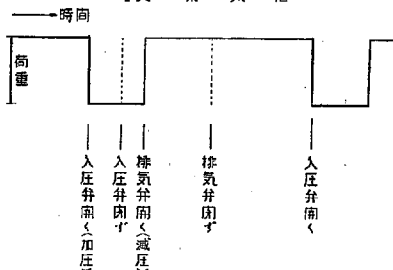


図-9 入圧弁、排気弁の作動

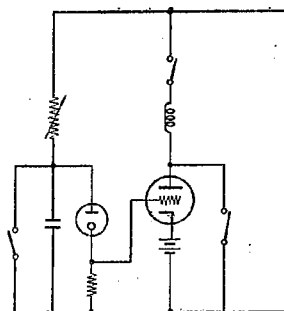


図-10 パルス発生機構

整器(写真-5)を通過した後一時貯気槽(写真-6)に入る。電磁弁の開閉により貯気槽から空気が送られ、また貯気槽とブレーキチャンパーの間のパイプは短いので圧

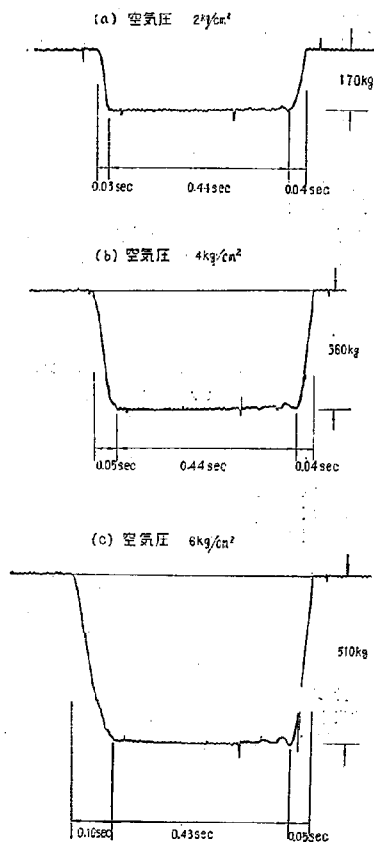


図-11 荷重と時間の関係(載荷時間 0.5sec  
休止時間 1.5sec の場合)

縮空気は圧力を低下することなく急速にブレーキチャンパーに入ることができる。電磁弁の開閉は図-9 に示すように入圧弁が完全に閉じた後排気弁が開き、排気弁が完全に閉じた後入圧弁が開く形式をとった。この開閉用のパルスは図-10 に示すように C-R 特性を用いて行なった。

ここに用いた電磁弁は図-5 に示すような形式であるが、片側に急速に入圧した場合弁は自重のみで作動している関係上一時的に一部の空気をリークする。そこで電磁弁の細孔をいくらか大きくして用いた。加圧ロッドにストレンゲージをてん付して載荷重と時間の関係をオシログラフにより求めたものが図-11 である。ほぼ矩形波がえられている。図-12 は空気圧と荷重の関係を示すが、空気圧に対して荷重はほぼ直線的に変化し、また周期の変化に対してもほとんどこの関係は変化していない。

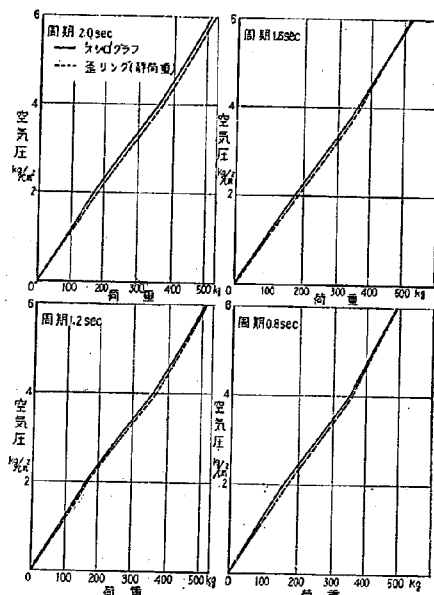


図-12 空気圧と荷重の関係

### 3. アスファルト混合物の繰返し載荷試験

アスファルト混合物は温度により強度特性(あるいは変形機構)が大きく影響をうけるので、本試験機の載荷部分には恒温槽をとりつけた。恒温槽は  $-20^{\circ}\text{C}$  までの低温がえられるようになっている。その外観を写真-7 に示す。繰返し試験機の試験中の全体の状態は写真-8 に示すよう、供試体の変形は写真-9 に示すようにすべてダイヤルゲージにより読みとることにした。

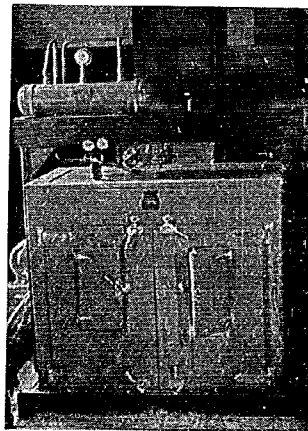


写真-7 恒温槽

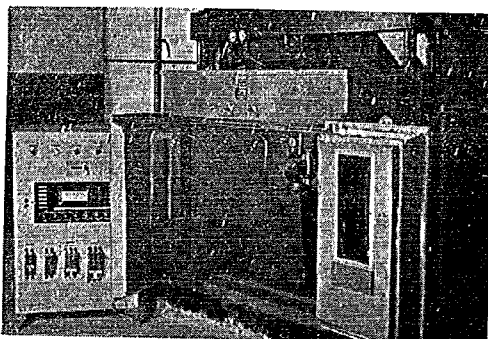


写真-8 載荷状況

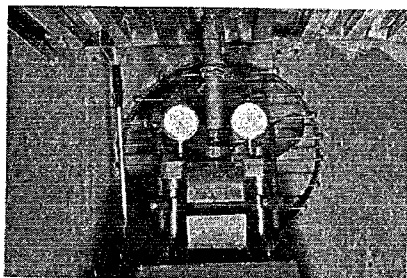


写真-9 載荷状況

アスファルト混合物の試験方法としては幾多の方法が考案されているが、現在もっとも普通に利用されているものはマーシャル試験<sup>7)</sup>であろう。したがってマーシャル試験の装置を利用して、マーシャル供試体に繰返し荷重をかけるようにした。今回の研究の目的は

1). 密粒度アスコンと開いた粒度のアスコンが繰返し載荷によりどのような変形機構上の差があるか。

2). アスファルトの種類が繰返し載荷にあたり混合物にどのような影響を及ぼすか。

の2点であったが、2)のアスファルトの種類の影響については低温において試験をする必要がある。しかし今回は大きな荷重を繰返すことがむずかしかったために低温における試験は一応今後にゆずり、高温と常温の場合を一応研究の対照とした。

マーシャル安定度試験は供試体を 60°C において試験をすることになっている。<sup>7)</sup>そして試験に対する基準値の中で、安定度とフローとは軽交通、中交通および重交通によりそれぞれ 250, 350, 500kg 以上; 50以下, 40以下, 20~40と定められている。<sup>8)</sup>マーシャル試験にくらべれば繰返し載荷試験の載荷の方がずっと載荷速度が大きい。一般にアスファルト混合物では載荷速度が大きいほど安定度は大きくなる傾向にある。これが

たとえば開いた粒度の場合にマーシャル安定度が 530kg (アスファルト量 5%) しかないのに、繰返し載荷試験で 630kg の荷重をかけてもすぐには破壊しない原因である。

繰返し載荷試験の結果を半対数紙上にプロットすると図-15その他に示すような関係がえられる。すなわち繰返し回数少ない間はほぼ直線的に変形量が増大するが、ある繰返し回数になると急激に変形量が増大し曲線がカーブするが、さらに繰返し回数が増すとまた直線的に変形が進むようになる。

#### 4. 試験の結果

密粒度アスコンと開いた粒度のアスコンの差

表-1 使用アスファルトの性状

| 性 質               | 種 類           | ストレートアスファルト |       |       |
|-------------------|---------------|-------------|-------|-------|
|                   |               | I           | II    | III   |
| 比 重               | 25°/25°C      | 1.029       |       |       |
|                   | 針 入 度 25°C    | 93          | 77    | 78    |
|                   | 伸 度 (cm) 25°C | + 100       |       |       |
|                   | 15°C          | + 100       |       | + 100 |
|                   | 10°C          | + 100       | + 100 | 22.5  |
|                   | 5°C           | 16          |       |       |
| 引火点 クリーブランド (0°C) |               | 335         |       |       |
| 軟 火 点 (0°C)       |               | 46          | 47.5  | 48    |
| 蒸 発 減 (%)         |               | -0.12       | 529   | 0.30  |
| 残 留 針 入 度 (%)     |               | 98          | 77    | 92    |
| 四塩化炭素可溶分 (%)      |               | 99.7        |       |       |
| 針 入 指 数 (PI)      |               | -0.8        | -0.8  | -0.62 |
| 分 類               |               | A           | A     | C     |

表-2 使用骨材の性状

| 骨<br>材       | 試験<br>材料 | ロサンゼルス<br>へり試験<br>(1) | 比 重    |        |                     | 吸水率<br>(%) |
|--------------|----------|-----------------------|--------|--------|---------------------|------------|
|              |          |                       | 表<br>面 | 最<br>大 | 見<br>掛              |            |
| 30~20mm (4号) | 24(Ⅱ)    | 2 <sup>2</sup>        | 2.76   | 2.71   | 2.86                | 1.9        |
| 20~10 (5号)   | 25       |                       |        |        |                     |            |
| 10~5 (6号)    | 28       |                       |        |        |                     |            |
| 5~2.5 (7号)   | 32       |                       |        |        |                     |            |
| 粗            | 砂        |                       | 2.56   | 2.50   | 2.65                | 2.1        |
| 細            | 砂        |                       | 2.60   | 2.54   | 2.70                | 2.3        |
| フ            | イ        |                       |        |        | 3 <sup>2</sup> 2.70 |            |
| ラ            | ー        |                       |        |        |                     |            |

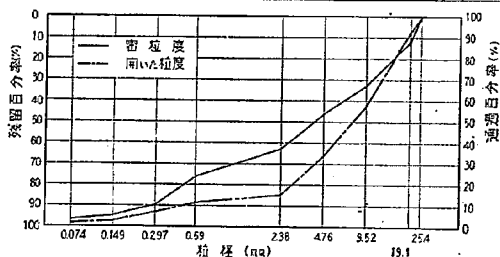


図-13 最大粒度25mm, アスファルト, コンクリート骨材粒度

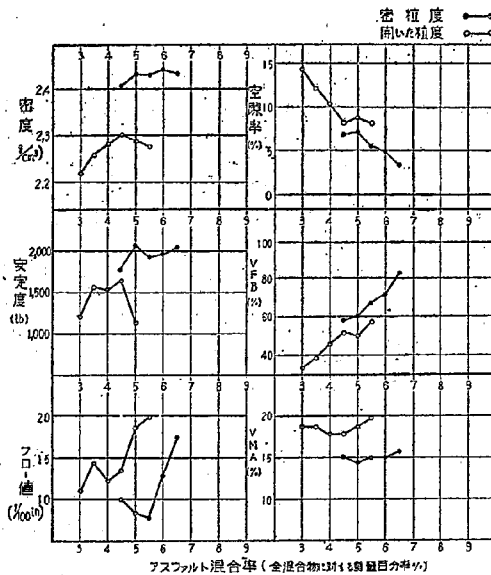


図-14 骨材の粒度と安定度試験値

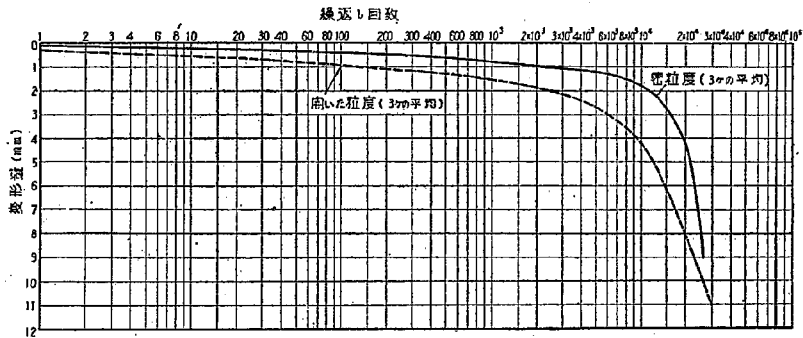


図-15 温度 25°C, 圧力 4 kg/cm<sup>2</sup>, 荷重 290 kg, アスファルト量=5%

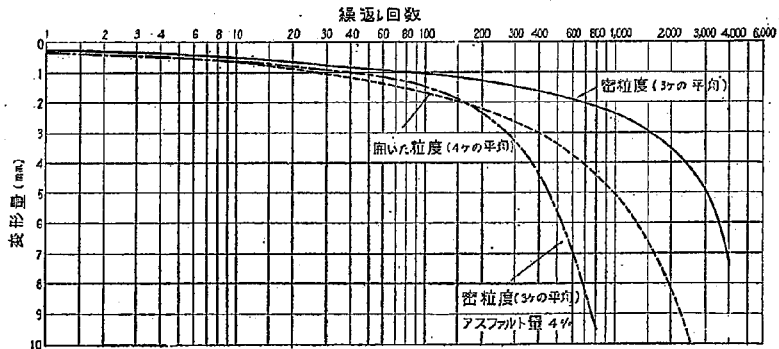


図-16 温度 25°C, 圧力 8 kg/cm<sup>2</sup>, 荷重 630 kg, アスファルト量=5%

この場合には載荷時間を 0.5sec とし、1.5sec 休止してまた 0.5sec 載荷する方法をとった。使用したアスファルトの性質は表-1 に、骨材の性質は表-2 に、使用骨材の粒度は図-13 に示すとおりである。アスファルトの使用量をかえて安定度試験を行なった結果は図-14 に示す。

繰返し試験においては、載荷荷重は 290kg と 630kg、試験温度は 60°C と 25°C の場合について行った。試験結果は図-15～図-18 に示す。これよりこの実験の範囲内では、

1). 常温より温度が高い場合には、繰返し回数の log と変形量の関係は変形量が 1.5mm まではほぼ直線関係をなしており、密粒度の方が開いた粒度の場合よりも勾配がゆるやかである。すなわち 1 回ごとの載荷により変形する量が少ない。したがって初期の間は密粒度の方が変形に対する抵抗性が大いといえる。

2). 最初 1 回目の変形量は開いた粒度の方が常に大きい。

3). 破壊変形をするようになると密粒度の方が急激に変形量が大きくなり、開いた粒度の方がよ

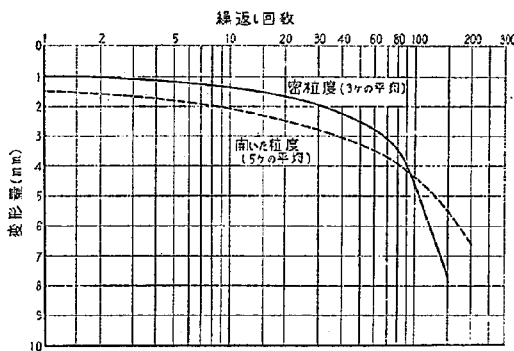


図-17 温度 60°C, 圧力 4 kg/cm<sup>2</sup>, 荷重 290kg,  
アスファルト量=5%

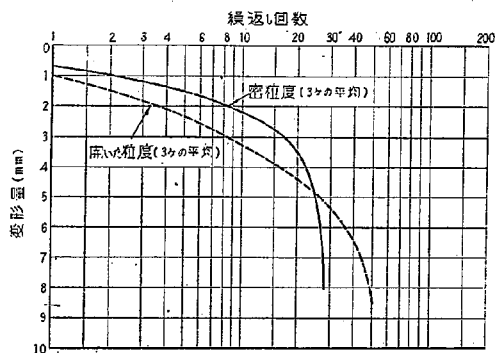


図-18 温度 60°C, 圧力 8 kg/cm<sup>2</sup>, 荷重 630kg,  
アスファルト量=5%

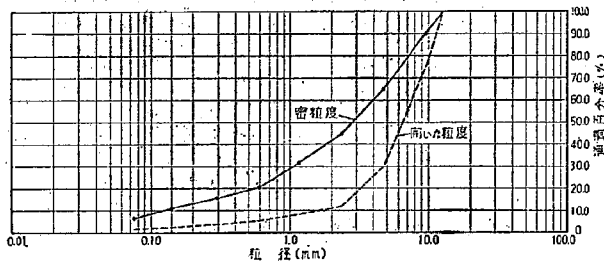


図-19 骨材粒度

りプラスチックな破壊のし方を示す。

#### アスファルトの種類が混合物に及ぼす影響

アスファルトの種類によって繰返しに対する性状がどのように変化するかをみるため、舗装委員会アスファルト材料小委員会の分類<sup>9)</sup>によるA型、C型アスファルトを用いて試験を行なった。アスファルトはA型として表-1に示すストレートアスファルトⅡ、C型としてストレートアスファルトⅢを用いた。骨材粒度は図-19に示

す。骨材は粗骨材として安山岩、細骨材としてはクラッシャーランを用いた。なお密粒度に対してはフィラーを加えた。

これらに対してアスファルト混合率を変化せしめて安定度試験を行なった結果は図-20、21に示す。これによると同じアスファルト量でA型とC型により安定度がいちじるしい変化を示している。これは試験の不備によるものかどうか明かでない。

繰返し回数と変形量を試験温度 25°C の場合につき半対数紙にプロットしたのが図-22、(a), (b), (c), (d), である。[D: 密粒度, O: 開いた粒度, II, III: アスファルト種類, 4: 空気圧, (この場合 360kg)]

図-22より

i) 密粒度混合物ではアスファルトの種類にかかわらずアスファルト量が多くなると初期の直線の勾配が急になる。また破壊の状態があらわれるまでの繰返し回数は多くなるようである。

ii) 開いた粒度混合物においてもアスファルト量が多くなると初期の直線勾配は急になる。

iii) C型アスファルトの場合には、密粒度のときも開いた粒度のときも、変形量～繰返し回数曲線がアスファルト量の多少にかかわらずかなり接近した状態になり、A型アスファルトと変形機構が異なるようである。

## 5. む す び

今回の研究は繰返し載荷試験機の試作に重点をおき、材料の変形機構に関しては予備試験を行なったにとどまる。変形機構に関する本格的な研究は目下準備中である。したがって本文に報告した試験結果の解析も今後の問題として今回は試験結果の記述だけにとどめる。載荷試験機の試作に当たっては企画課機械係の各位に多大の御

援助をうけたことを感謝する。(35年3月31日)

#### 参 考 文 献

- (1) F.N. Hveem; Pavement Deflections and Fatigue Failures; Highway Research Board, Bulletin 114, pp. 43~87.
- (2) H.B. Seed; Effects of Repeated Loading on the Strength and Deformation of Compacted Clay; Proc. H.R.B. Vol. 34, 1955, pp 541~558.
- (3) C.L. Monismith; Flexibility characteristics of

Asphaltic Paving Mixtures; Proc. The Association of Asphalt Paving Technologists, Vol. 27, 1958, pp. 74~106.

- (4) California State Highway Department; Materials Manual of Testing and Control Procedures.
- (5) F.N. Hveem; Some Concepts Concerning Tri-axial Compression Testing of Asphaltic Paving

Mixtures and Subgrade Materials; ASTM Special Technical Publication No. 106, 1950, pp. 25~54.

- (6) 竹下春見; アメリカの2, 3の土質試験器; 土と基礎, No. 25, Feb. 1958, pp. 35~36.
- (7) 竹下春見, 松野三郎, 松崎猛; マーシャル安定度試験について, 土研報告, 第102号.
- (8) アスファルト舗装要綱(案); 日本道路協会

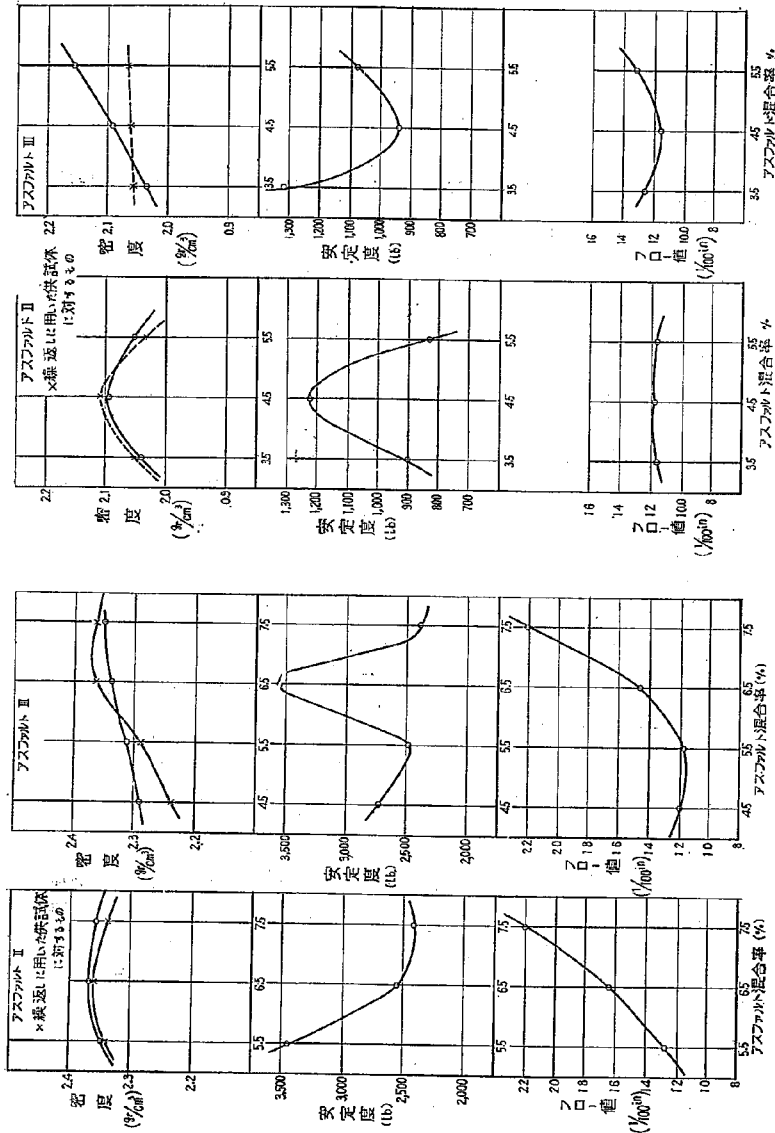


図-20 密粒度に対するマーシャル安定度試験値

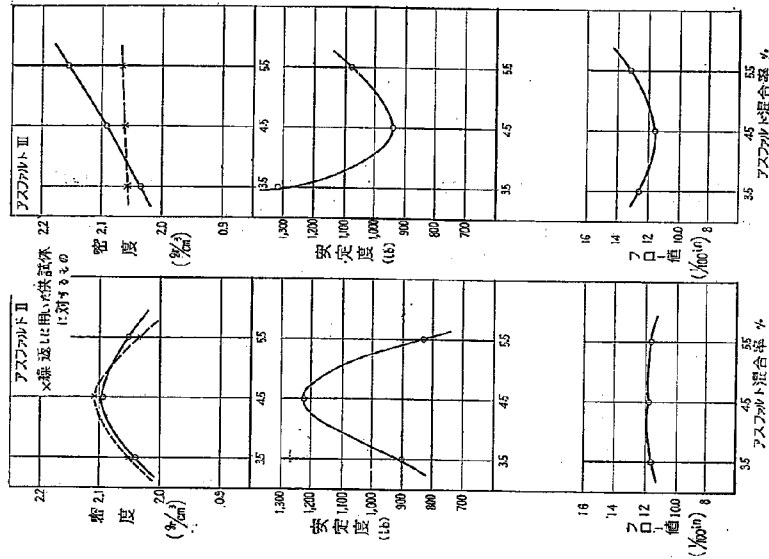


図-21 開いた粒度に対するマーシャル安定度試験値

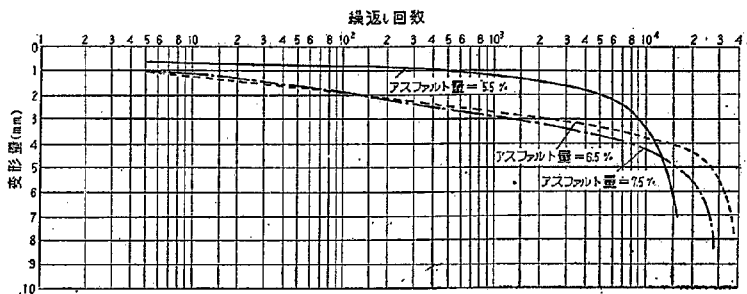


図-22 (a) DII-25-4 (密粒度, アスファルト II, 温度 25°C, 4 kg/cm²)

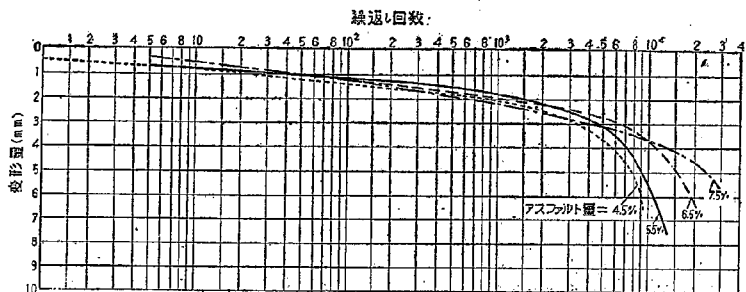


図-22 (b) DI-25-4 (密粒度, アスファルト III, 温度 25°C, 4 kg/cm²)

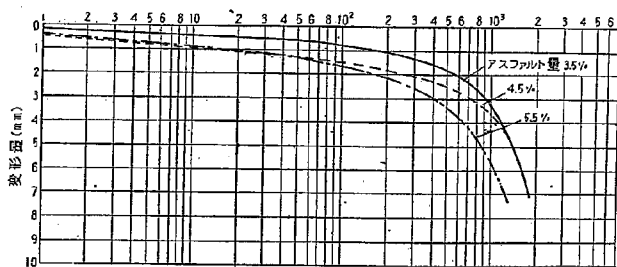


図-22 (c) OII-25-4 (開いた粒度, アスファルト II, 温度 25°C, 4 kg/cm²)

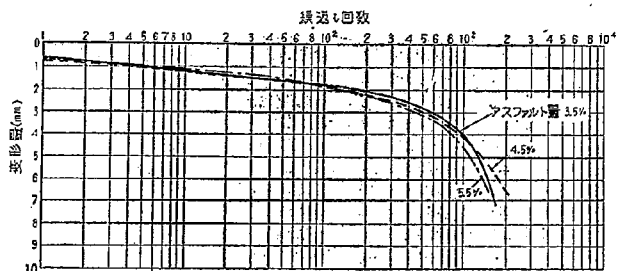


図-22 (d) OIII-25-4 (開いた粒度, アスファルト III, 温度 25°C, 4 kg/cm²)

# A.B.C 型アスファルトの二、三の性質について

竹下春見\*、松野三郎\*\*、松崎 猛\*\*、南雲貞夫\*\*

(昭和35年7月)

## 要 旨：

道路用アスファルトは日本道路協会案によれば低温時の伸度にもとづいて、A、B、Cの三種に分類される。本文は昭和34年度に各現場で使用されたアスファルトについて各種物理試験、力学試験を行ない、道路用アスファルトの現状を知ると同時に、それらの結果がアスファルトの型によってどのように相違するかを調べた報告である。

| 目 次                |      |
|--------------------|------|
| 1. まえがき            | (1)  |
| 2. アスファルトの物理的性質    | (1)  |
| (1) 針入度と軟化点        | (1)  |
| (2) 温度履歴の影響        | (7)  |
| (3) その他の物理的力学的性質   | (8)  |
| 3. 混合物の安定度         | (8)  |
| (1) 4°C安定度と4°C針入度  | (9)  |
| (2) 4°C安定度と60°C安定度 | (9)  |
| (3) ヒズミ速度による安定度の変化 | (9)  |
| 4. むすび             | (11) |

## 1. まえがき

近年アスファルトの製造に際してナフテン基の原油の量が少なく、中近東産の中間基あるいはパラフィン基の原油より製造したアスファルトが道路の現場で使用される機会が多くなっている。このようなアスファルトを従来どおりの施工法にしたがって道路舗装に使用した場合、十分な成果を上げることが期待できないのではないかという疑問が一部にあるようである。日本道路協会アスファルト材料小委員会においては、アスファルトを低温時の伸度にもとづいて、A、B、Cの三種に分類し現場において適切な施工を行なうための指針とした。これら三種のアスファルトは温度に対する感受性、低温時の性状、あるいは力学的な性質にかなりの相違があるとされており、実用性能の優劣に関しては多くの議論が行なわれている。

舗装研究室では主として低温時の伸度とアスファルトの物理的、力学的な性質との間にどのような関係があるかを知るために昭和34年度に現場で実際に使用されたアスファルトについてJISの規格試験と結合材として混合物に用いたときの安定度試験とを行なったが、以下にその結果を述べる。

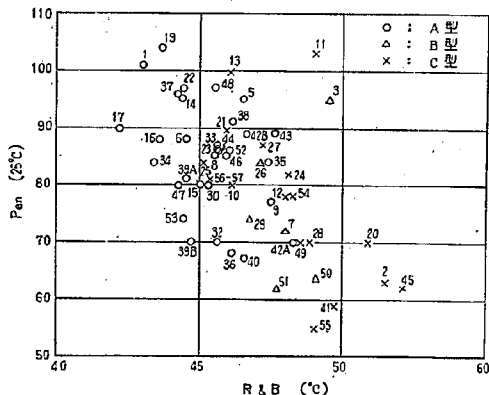
## 2. アスファルトの物理的性質

実験に使用したアスファルトは表一に示すように全国の現場から送られた57種類である。表一

1には各種物理試験の結果のうち、針入度、軟化点、伸度、蒸発量および規格外のフローラ粘度試験の結果が示されている。

### (1) 針入度と軟化点

針入度はアスファルトの硬さをあらわすインデックスであり、軟化点はアスファルトが流れ出す温度の大小をあらわしている。表一のデータより針入度と軟化点をプロットすると図一に示すようになる。図一によれば針入度が同一であっても、軟化点は広範囲に変化している。これは25°Cで同じ硬さのアスファルトの温度を上昇させたときに一定の流動性をもつに至る温度がアスファルトによって異なることを意味し、アスファルトの感温性はアスファルトの種類により大いに異なっていることを示している。同一針入度のアスファルトのうち



図一 軟化点と針入度(25°C)との関係

\* 工博 道路部舗装研究室研究員

\*\* 道路部舗装研究室研究員

表-1 アスファルト試料 物 理 試 験 一 覧 表

| 番号 | 名 称                 | 原 産 地   | 製 造 所       | 分類 | 針 入 度 |     |           | 針 入 度 比           |                         | 軟化点<br>(°C) | P. I  | 伸 度<br>10°C<br>(cm) | フ ロー ル 粘 度<br>(sec) |       | 蒸 発 量<br>(200°C)<br>(%) | 蒸 発 後<br>針 入 度<br>×100<br>(%) |
|----|---------------------|---------|-------------|----|-------|-----|-----------|-------------------|-------------------------|-------------|-------|---------------------|---------------------|-------|-------------------------|-------------------------------|
|    |                     |         |             |    | 25°C  | 4°C | 25-4-25°C | Pen(4)<br>Pen(25) | Pen(25-4-25)<br>Pen(25) |             |       |                     | 140°C               | 170°C |                         |                               |
|    |                     |         |             |    |       |     |           |                   |                         |             |       |                     |                     |       |                         |                               |
| 1  | 試 料 B               | —       | —           | A  | 101   | 40  | 86        | 39.6              | 85.1                    | 43.0        | -1.42 | 100                 | —                   | —     | 0.259                   | 84.2                          |
| 2  | 試 料 C               | —       | —           | C  | 63    | 37  | 54        | 58.7              | 85.6                    | 51.5        | -0.29 | 13.0                | 145.5               | 50.4  | 0.078                   | 61.9                          |
| 3  | 試 料 D               | —       | —           | B  | 95    | 39  | 89        | 41.1              | 93.8                    | 49.5        | +0.37 | 52.0                | 152.1               | 51.4  | 0.364                   | 78.9                          |
| 4  | 常 総                 | —       | 丸 善 石 油     |    |       |     |           |                   |                         |             |       |                     |                     |       |                         |                               |
| 5  | 丸 善 石 油             | —       | 丸 善 石 油 横 浜 | A  | 95    | 32  | 83        | 38.7              | 87.4                    | 46.5        | -0.47 | 100                 | —                   | —     | 0.259                   | 84.1                          |
| 6  | 丸 善 石 油<br>(N)      | —       | 同 上         | A  | 88    | 22  | 83        | 25.0              | 94.4                    | 44.5        | -1.33 | 100                 | —                   | —     | 0.145                   | 78.4                          |
| 7  | 甲 府                 | —       | —           | B  | 72    | 24  | 62        | 33.4              | 86.1                    | 48.0        | -0.83 | 57.0                | 193.0               | 50.9  | 0.245                   | 77.8                          |
| 8  | 京 浜                 | —       | —           | A  | 85    | 31  | 81        | 36.5              | 95.4                    | 45.5        | -1.10 | 100                 | 52.6                | 19.3  | 1.067                   | 63.5                          |
| 9  | 常 陸<br>(60~80)      | サンノーキン  | 丸 善 石 油 下 津 | A  | 77    | 30  | 76        | 39.0              | 98.7                    | 47.5        | -0.80 | 100                 | —                   | —     | 0.538                   | 81.8                          |
| 10 | 四 号                 | —       | —           | C  | 80    | 29  | 79        | 36.3              | 98.7                    | 46.1        | -1.09 | 49.0                | 70.6                | 22.3  | 0.121                   | 76.2                          |
| 11 | 盤 田<br>(80~100)     | —       | 大 協 石 油     | C  | 103   | 37  | 86        | 35.9              | 83.5                    | 49.0        | +0.49 | 47.4                | 152.7               | 47.5  | 0.316                   | 74.8                          |
| 12 | 高 崎<br>(60~80)      | —       | 日 本 石 油     | C  | 78    | 34  | 65        | 43.6              | 83.4                    | 48.0        | -0.62 | 22.5                | —                   | —     | 0.075                   | 76.9                          |
| 13 | 高 崎<br>(80~100)     | —       | 同 上         | C  | 100   | 30  | 82        | 30.0              | 82.0                    | 46.0        | -0.48 | 41.0                | —                   | —     | 0.052                   | 70.0                          |
| 14 | 昭 和 石 油<br>(60~100) | —       | —           | A  | 95    | 29  | 87        | 30.6              | 91.6                    | 44.4        | -1.17 | 100                 | 56.6                | 21.7  | 0.701                   | 77.7                          |
| 15 | 宮 山<br>(60~80N)     | —       | 丸 善 石 油     | A  | 80    | 21  | 82        | 26.2              | 100.3                   | 45.0        | -1.42 | 100                 | 57.8                | 21.1  | 0.624                   | 70.0                          |
| 16 | 香 川<br>(80~100)     | サンノーキン  | 丸 善 石 油     | A  | 88    | 37  | 83        | 47                | 94.4                    | 43.6        | -1.62 | 100                 | 152.3               | 44.2  | 0.243                   | 90.9                          |
| 17 | 岐 阜<br>(60~100)     | —       | 日 歷 化 学 工 業 | A  | 90    | 35  | 86        | 38.9              | 95.6                    | 42.2        | -2.02 | 100                 | 59.2                | 22.0  | 0.396                   | 54.4                          |
| 18 | 秋 田<br>(80~100)     | サンノーキン  | 丸 善 石 油 下 津 | A  | 98    | 23  | 101       | 23.5              | 103.0                   | 42.2        | —     | 100                 | 50.0                | 17.0  | —                       | —                             |
| 19 | 福 井<br>(80~100)     | —       | 出 光 興 産 德 山 | A  | 104   | 42  | 101       | 40.4              | 97.1                    | 43.7        | -1.09 | -100                | 130.1               | 35.1  | 0.277                   | 67.3                          |
| 20 | 日 本 石 油<br>(60~80)  | ア ラ ビ ヤ | 日 本 石 油 下 松 | C  | 70    | 34  | 64        | 48.6              | 91.5                    | 50.9        | -0.14 | 16.2                | —                   | 42.8  | 0.116                   | 72.8                          |

|                 |                    |         |   |             |   |    |    |     |      |       |       |       |       |       |       |       |       |      |
|-----------------|--------------------|---------|---|-------------|---|----|----|-----|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 21              | 日本石油<br>(80~100)   | 同       | 上 | 同           | 上 | C  | 90 | 40  | 91   | 44.5  | 101.1 | 45.9  | -0.82 | 39.1  | 105.2 | 37.0  | 0.063 | 71.0 |
| 22              | 大 阪<br>(80~100)    | —       | — | 丸 善 石 油     | A | 97 | 36 | 95  | 37.1 | 97.9  | 44.4  | -1.07 | 100   | 58.3  | 22.0  | 0.523 | 64.9  |      |
| 23              | 津 軽<br>(80~100)    | —       | — | 三 菱 石 油     | A | 86 | 36 | 76  | 41.9 | 88.4  | 45.6  | -1.06 | 100   | 151.7 | 42.0  | 0.445 | 62.8  |      |
| 24              | 日 石 下 松            | ア ラ ビ ヤ | c | 日本石油下松      | C | 82 | 34 | 78  | 41.5 | 95.1  | 48.1  | -0.44 | 25.7  | 54.1  | 32.8  | 0.150 | 73.2  |      |
| 25              | 日 石 麻 里 布          | ク ラ モ ノ | ノ | 日本石油麻里布     | C | 84 | 27 | 78  | 32.1 | 92.9  | 45.1  | -1.26 | 42.1  | 70.4  | 23.0  | 0.210 | 47.6  |      |
| 26              | 日 石 秋 田            | 黒 川 旭 川 | — | 日本石油秋田      | B | 84 | 29 | 71  | 34.5 | 84.5  | 47.2  | -0.64 | 72.5  | 77.4  | 22.9  | 0.243 | 65.5  |      |
| 27              | 日 石 新 潟            | ア ラ ビ ヤ | c | 日本石油新潟      | C | 87 | 37 | 75  | 42.5 | 86.2  | 47.2  | -0.53 | 17.6  | 115.1 | 44.0  | 0.092 | 59.8  |      |
| 28              | 新 潟<br>(60~80)     | —       | — | —           | C | 70 | 29 | 63  | 41.4 | 90.0  | 48.8  | -0.70 | 34.3  | 54.9  | 20.9  | 0.109 | 58.6  |      |
| 29              | 南 部<br>(80~100)    | —       | — | —           | B | 74 | 25 | 75  | 33.8 | 101.3 | 46.7  | -1.12 | 67.1  | 53.1  | 20.3  | 0.647 | 51.4  |      |
| 30              | 福 島                | 秋 田 院 内 | — | 昭和石油平沢      | A | 80 | 25 | 77  | 31.3 | 96.3  | 45.3  | -1.34 | 100   | 70.4  | 24.3  | 0.151 | 52.5  |      |
| 31              | 広島(丸善)<br>(80~100) | サンノーキン  | — | 丸善石油下津      | — | —  | —  | —   | —    | —     | —     | —     | —     | —     | —     | —     | —     |      |
| 32              | 広島(昭和)             | 秋 田 院 内 | — | 昭和石油平沢      | A | 70 | 24 | 67  | 34.3 | 95.7  | 45.6  | -1.60 | 100   | 78.9  | 25.5  | 0.950 | 42.8  |      |
| 33              | 広島(出光)<br>(80~100) | ク エ イ ト | — | 出光興産徳山      | A | 87 | 25 | 84  | 28.7 | 96.6  | 45.6  | -1.00 | 100   | 117.1 | 39.3  | 0.215 | 71.3  |      |
| 34              | 北 九 州              | —       | — | —           | A | 84 | 22 | 79  | 26.2 | 94.0  | 43.4  | -1.80 | 100   | 59.0  | 22.2  | 0.610 | 61.9  |      |
| 35              | 福 岡<br>(60~100)    | サンノーキン  | — | —           | A | 84 | 22 | 80  | 26.2 | 95.2  | 47.7  | -0.49 | 100   | 52.6  | 18.7  | 0.577 | 56.0  |      |
| 36              | 丸 善(a)<br>(60~80)  | ク ラ モ ノ | ノ | 丸 善 石 油     | A | 68 | 16 | 75  | 23.5 | 110.3 | 46.1  | -1.52 | 100   | 58.3  | 19.0  | —     | —     |      |
| 37              | 丸 善(b)<br>(80~100) | (N)     | — | 丸 善 石 油     | A | 96 | 28 | 101 | 29.2 | 105.2 | 44.2  | -1.16 | 100   | 48.3  | 19.8  | —     | —     |      |
| 38              | 丸 善(c)<br>(80~100) | ア ラ ビ ア | — | 丸 善 石 油     | A | 91 | 37 | 89  | 40.7 | 97.8  | 46.1  | -0.72 | 100   | 127.2 | 36.7  | —     | —     |      |
| 39 <sup>a</sup> | 京 都(a)             | サンノーキン  | — | 昭和石油        | A | 81 | 20 | 90  | 24.7 | 111.1 | 44.5  | -1.43 | 100   | 67.1  | 20.2  | 0.416 | 67.9  |      |
| 39 <sup>b</sup> | 京 都(b)             | サンノーキン  | — | 昭和石油        | A | 70 | 20 | 92  | 28.6 | 131.4 | 44.7  | -1.87 | 100   | 75.4  | 21.6  | 1.219 | 62.9  |      |
| 40              | 彦 根                | ク エ イ ト | — | 出 光 興 産     | A | 67 | 19 | 63  | 28.4 | 94.1  | 46.5  | -1.55 | 100   | 119.5 | 33.1  | 0.165 | 65.7  |      |
| 41              | 日本道路               | ワ フ ラ ー | — | 大 協 石 油     | C | 59 | 25 | 60  | 42.4 | 101.7 | 49.7  | -0.89 | 20.4  | 144.9 | 49.2  | 0.666 | 67.8  |      |
| 42 <sup>a</sup> | 出 光<br>(60~80)     | ク エ イ ト | — | 出 光 興 産 徳 山 | A | 70 | 25 | 65  | 35.7 | 92.9  | 48.3  | -0.82 | 100   | 167.3 | —     | 0.288 | 65.7  |      |
| 42 <sup>b</sup> | 出 光<br>(80~100)    | ク エ イ ト | — | 出 光 興 産 徳 山 | A | 89 | 29 | 85  | 32.6 | 95.5  | 46.6  | -0.65 | 100   | 136.6 | 41.0  | 0.103 | 61.8  |      |
| 43              | 間<br>(80~100)      | ク エ イ ト | — | 出 光 興 産     | A | 89 | 33 | 76  | 37.1 | 85.4  | 47.6  | -0.35 | 100   | 125.2 | 42.7  | 0.017 | 71.9  |      |

表-1 つ づ き

| 番号 | 名 称             | 原 産 地   | 製 造 所   | 分類 | 針 入 度 |     |           | 針 入 度 比           |                         | 軟化点<br>(°C) | P.I   | 伸 度<br>10°C<br>(cm) | フローール粘度<br>(sec) |       | 蒸発量<br>(200°C)<br>(%) | 蒸 発 後<br>高 針 入 度<br>原 針 入 度 $\times 100$<br>(%) |
|----|-----------------|---------|---------|----|-------|-----|-----------|-------------------|-------------------------|-------------|-------|---------------------|------------------|-------|-----------------------|-------------------------------------------------|
|    |                 |         |         |    | 25°C  | 4°C | 25-4-25°C | Pen(4)<br>Pen(25) | Pen(25-4-25)<br>Pen(25) |             |       |                     | 140°C            | 170°C |                       |                                                 |
| 44 | 大 成<br>(80~100) | ク エ イ ト | 出 光 興 産 | A  | 86    | 29  | 76        | 33.7              | 88.4                    | 45.6        | -1.04 | 100                 | 151.8            | 43.2  | 0.027                 | 66.3                                            |
| 45 | 長 崎             | ク エ イ ト | —       | C  | 62    | 27  | 51        | 43.6              | 82.3                    | 52.1        | -0.16 | 11.9                | 214.6            | 104.7 | 0.091                 | 66.1                                            |
| 46 | 致 賀             | ク エ イ ト | 出光興産徳山  | A  | 85    | 30  | 84        | 35.3              | 98.8                    | 45.9        | -0.99 | 100                 | 132.0            | 37.0  | 0.081                 | 75.3                                            |
| 47 | 三 徳             | サンノーマン  | 昭和石油    | A  | 80    | 29  | 72        | 36.3              | 90.0                    | 44.2        | -1.68 | 100                 | 70.1             | 21.1  | 0.279                 | 58.8                                            |
| 48 | 四 号<br>(80~100) | —       | 大 協 石 油 | A  | 97    | 43  | 96        | 44.4              | 99.0                    | 45.5        | -0.75 | 100                 | —                | —     | —                     | —                                               |
| 49 | 四 号<br>(60~100) | —       | 日本歴青興業  | C  | 70    | 28  | 65        | 40.0              | 92.9                    | 48.5        | -0.77 | 17.7                | —                | —     | —                     | —                                               |
| 50 | 相 模             | —       | —       | B  | 64    | 22  | 59        | 34.4              | 92.2                    | 48.8        | -0.94 | 61.3                | 148.0            | 49.8  | 0.175                 | 68.8                                            |
| 51 | 三 島<br>(70~85)  | —       | 出光興産徳山  | B  | 62    | 27  | 64        | 43.6              | 103.2                   | 47.7        | -1.30 | 54.4                | 114.8            | 50.3  | 0.024                 | 82.3                                            |
| 52 | 姫 路             | —       | 丸 善 石 油 | A  | 86    | 28  | 83        | 32.6              | 96.6                    | 46.0        | -0.92 | 100                 | 117.7            | 36.1  | 0.140                 | 67.4                                            |
| 53 | 姫 路<br>(70~85)  | サンノーマン  | 昭和石油    | A  | 74    | 25  | 84        | 33.8              | 113.5                   | 44.4        | -1.82 | 100                 | 74.8             | 27.7  | 0.525                 | 67.6                                            |
| 54 | 姫 路<br>(70~85)  | ラ タ ウ イ | 大 協 石 油 | C  | 78    | 35  | 79        | 44.9              | 101.3                   | 48.2        | -0.56 | 47.0                | 170.7            | 50.5  | 0.206                 | 60.3                                            |
| 55 | 姫 路<br>(70~85)  | ク エ イ ト | 出 光 興 産 | C  | 55    | 24  | 52        | 43.6              | 94.6                    | 49.0        | -1.24 | 15.0                | 163.6            | 47.0  | 0.104                 | 60.0                                            |
| 56 | 姫 路<br>(70~85)  | ク ラ モ ノ | 日 本 石 油 | C  | 81    | 29  | 74        | 35.8              | 91.4                    | 45.3        | -1.30 | 138                 | 68.7             | 25.7  | 0.089                 | 60.5                                            |
| 57 | 姫 路<br>(70~85)  | ワ フ ラ   | 太 陽 石 油 | A  | 81    | 31  | 72        | 38.3              | 88.9                    | 45.3        | -1.30 | 100                 | 157.7            | 45.8  | 0.175                 | 70.4                                            |

で、軟化点の低いものは感温性が高く、高い軟化点をもつアスファルトの感温性は低い。図-1より次のようなことがわかる。

1. 軟化点の低いアスファルトは針入度が大きい傾向にある。

2. C型は一般に軟化点が高い。46~48°Cを境にしてA型とC型は区別されようである。

図-2に示すように縦軸に針入度を対数でとり、横軸に温度を算術目盛でとると近似的に

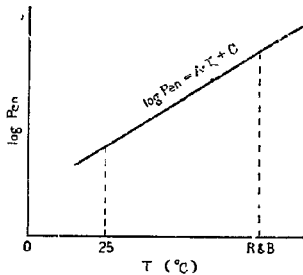


図-2 温度と針入度との関係

$$\log \text{Pen} = AT + C \dots\dots\dots (1)$$

なる関係が成立する。軟化点における針入度を800とし、T.Sをつぎのように定義する。

$$T.S. = \frac{\log 800 - \log \text{Pen}}{R \& B - 25} \dots\dots\dots (2)$$

ここに T.S.: Temperature Susceptibility

Pen: 針入度 (25°C)

R&B: 軟化点 (°C)

式(2)は図-2における直線のこう配を表わし、式(1)のAに相当する。さらに

$$T.S. = \frac{20 - P.I.}{10 + P.I.} \cdot \frac{1}{50} \dots\dots\dots (3)$$

と表わし、P.I.を針入度指数 (Penetration Index) と呼んでいる。P.I.は図-2の直線のこう配の逆数に当るから、P.I.の小さいアスファルトすなわち直線のこう配が急で硬さの変化が著しいアスファルトは感温性が高いことになる。同様に P.I.の大きいアスファルトは感温性が低い。P.I.によってアスファルトはつぎのように分類されている。

P.I.=+2 以上 ブローン型アスファルト、感温性が低い。

P.I.=+2~-2 普通型アスファルト

P.I.=-2 以下 ピッチ型アスファルト、感温性が高い。

軟化点における針入度はアスファルトの種類によって異なり、必ずしも800にはならないが、規格試験の結果からノモグラムを使用すれば容易に算出できるので、P.I.

はアスファルトの感温性の一つの表示方法として広く利用されている。

アスファルトの感温性は針入度のみによって表わすことがある。温度を変えて針入度を測定しそれらの比をとって針入度比とする。普通 0.25, 46°Cなどに温度を選ぶが、ここでは針入度比として

S.F.(Susceptibility Factor)

$$= \frac{\text{Pen} (4^\circ\text{C}, 200\text{gr}, 60\text{sec})}{\text{Pen} (25^\circ\text{C}, 100\text{gr}, 5\text{sec})}$$

を利用した。

Pen (4) と Pen (25) の関係を図-3に S.F. と P.I. の関係を図-4にそれぞれ示す。

図-3において若干の例外はあるがC型とA型はかなり分布がはっきりしており、直線

$$\text{Pen} (4) = \frac{1}{2} \text{Pen} (25) - 8$$

を境にして区別される。一般に

$$\text{Pen} (4) > \frac{1}{2} \text{Pen} (25) - 8$$

のアスファルトはC型で

$$\text{Pen} (4) < \frac{1}{2} \text{Pen} (25) - 8$$

のアスファルトはA型であると考えてもよからう。

図-3より25°Cで同じ針入度のアスファルトも4°Cでは針入度かなりの差が生じC型アスファルトの方がA型アスファルトよりも低温針入度が大きい。低温針

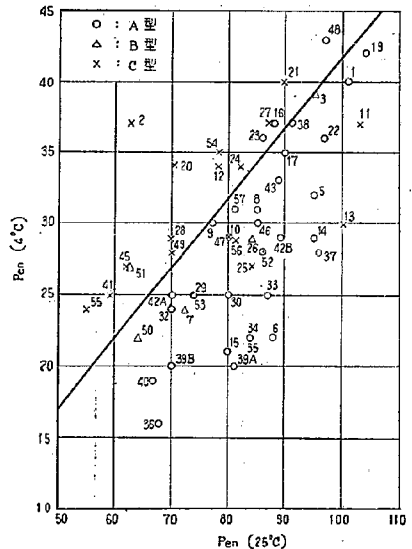
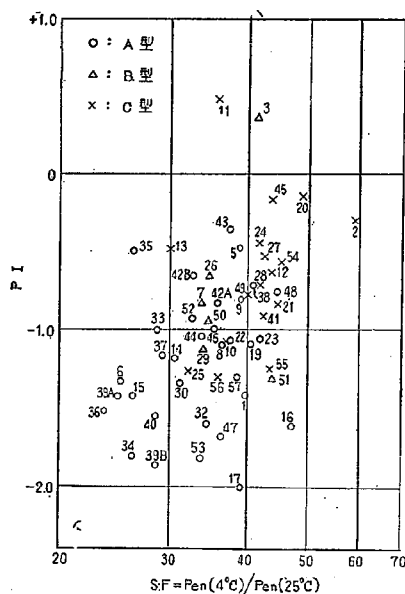
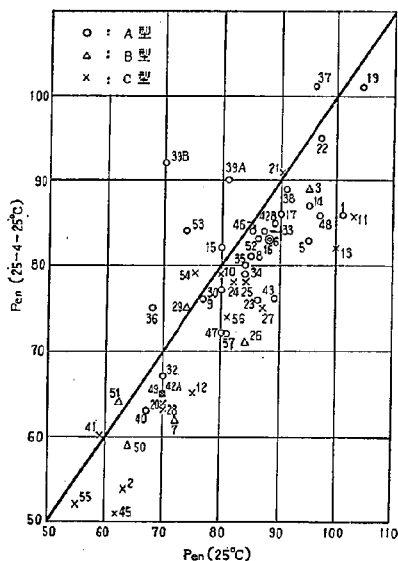


図-3 標準針入度 (25°C) と低温針入度 (4°C) との関係



図—4 針入度比 (S.F.) と P.I. との関係

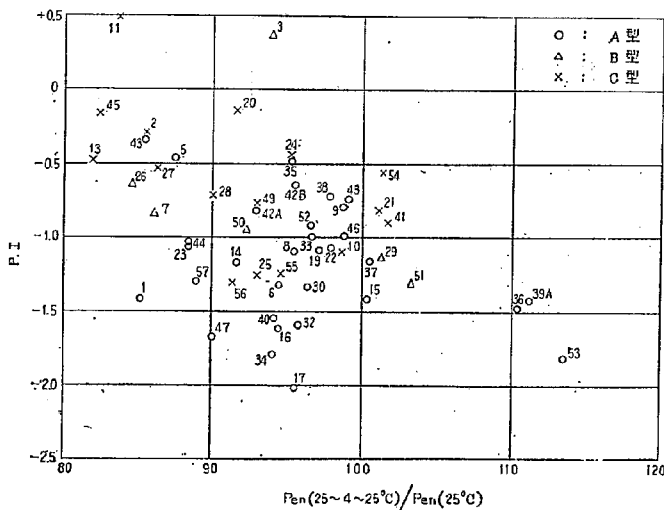
入度 (4°C) の大きいアスファルトすなわち、S.F. の大きいものは低温になってもあまり硬化しないはずであるから感温性が低いと考えられる。したがって一般にC型アスファルトはA型アスファルトよりも感温性が低い。これはC型アスファルトは製造過程にいくらかバ

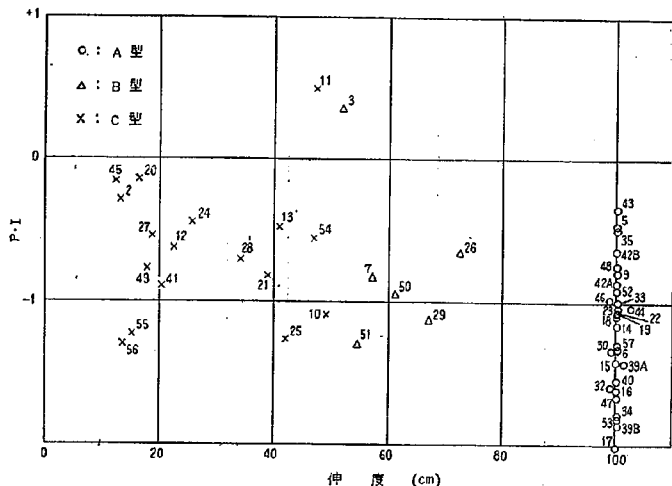


図—5 針入度に対する温度履歴の影響

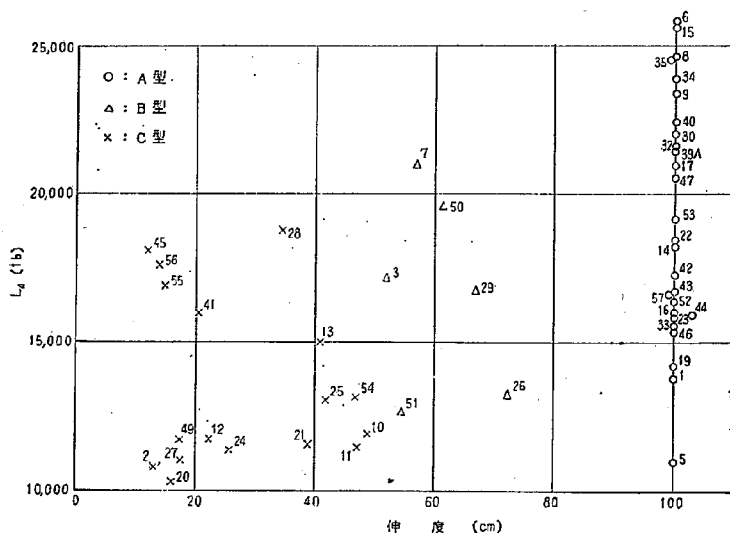
ローンしている影響があらわれているためであろう。

S.F. と P.I. の関係は図—4 に示すように顕著な関係はみられない。しかしC型はA型に比較してわずかに右に偏している傾向があり、P.I. が同じならばC型の方が S.F. が幾分大きい傾向にある。

図—6  $\frac{\text{針入度}(25-4-25^{\circ}\text{C})}{\text{針入度}(25^{\circ}\text{C})}$  と P.I. との関係



図一 伸度 (10°C) と P.I. との関係



図一 伸度 (10°C) と低温安定度 (4°C) との関係

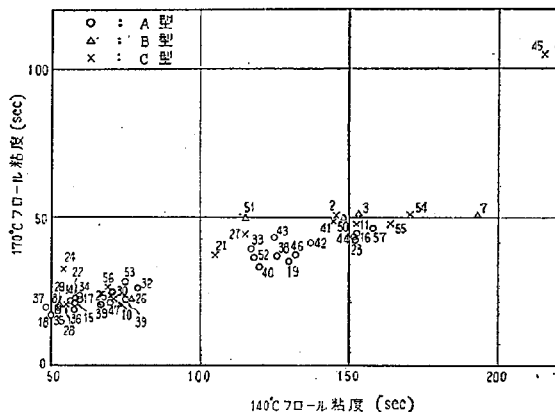
## (2) 温度履歴の影響

アスファルトはある一定の温度下では一定の硬さを示す。ところがアスファルトの中には一度低温にさらされると次に温度が上昇しても容易にもとの軟らかさを取りもどし得ないものがある。アスファルトが定常的な軟らかさに達するためにはアスファルトの種類により温度変化に対する時間的な遅れが異なる。

Pen (25°C) - Pen (25-4-25°C) の関係を 図一5 に

P.I. - Pen (25-4-25°C)/Pen (25°C) の関係を 図一6 にそれぞれ示す。Pen (25-4-25°C) は 25°C の温度に保った試料をいったん 4°C の低温に一定時間保ち、その後再び 25°C に温度を上げてから試験を行なったもので各温度にはそれぞれ一時間ずつ保った。

アスファルトの型による差異は明白でないが、ほとんどのアスファルトについて温度履歴の影響が見られる。このような性質がアスファルトのどのような構造組成に



図—9 温度によるフローレ粘度の相違

よるものか、また実際の舗装の品質にどれだけの影響をあたえるかは具体的に明らかでないが、アスファルトの各種試験を行なうにあたって留意しなければならないことと思われる。

### (3) その他の物理的力学的性質

アスファルトの種類は伸度(10°C)によつてA型、C型といっても個々のアスファルトでは伸度はそれぞれの範囲内で異なっている。型によつてアスファルトの性質に変化があるとすれば、伸度の相違による差異があるはずである。

一般にC型はP.I.が大で低温伸度と低温安定度は小さくなる傾向がある。図—7に伸度とP.I.、図—8に伸度と低温安定度を示した。概略の傾向としてA、B、Cの順にP.I.は小さくなっているが必ずしも伸度の大きさにしたがっていない。また低温安定度についても、おおよそその傾向しか知ることができない。低温安定度はむしろ4°Cにおける伸度と比較することがより意味があると思われる。アスファルトの物理的性質は伸度に限らずある一定の温度における値を問題にするだけでなく、可能な温度範囲における性質の変わり具合を知ることが目的であろう。

アスファルトと骨材との混合を有効にする要因の一つとして粘度がある。限られた試料について140°Cと170°Cでセイボルト・フローレ粘度を測定した。その結果を図—9に示す。普通C型のアスファルトは粘性が大きいとされているが、この結果からはとくにそ

表—2 砕石の材質

| 岩 種          | 輝石安山岩 |
|--------------|-------|
| 比 重          | 2.62  |
| 吸 水 量        | 1.96% |
| ロサンゼルススリヘリ減量 | 17.2% |

表—3 混合物の配合表

|             |             |        |
|-------------|-------------|--------|
| 砕石          | 12.7~9.52mm | 9.5%   |
|             | 9.52~4.76mm | 23.6%  |
|             | 4.76~2.38mm | 18.9%  |
| ダ ス ト       |             | 40.6%  |
| フ イ ラ ー     |             | 1.9%   |
| ア ス フ ァ ル ト |             | 5.5%   |
| 合 計         |             | 100.0% |

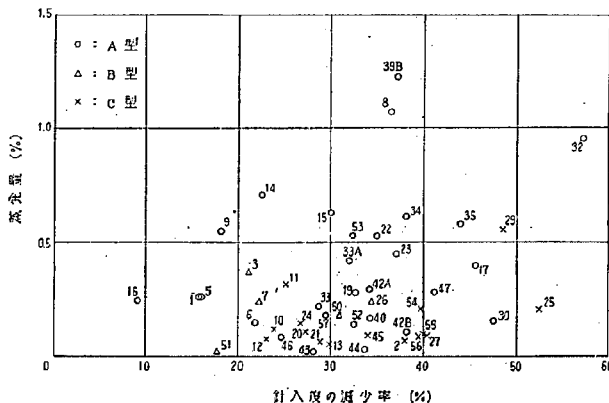
のような傾向はなく、いって言えば温度変化に対する粘度の変化はC型よりむしろA型のアスファルトに大きいということである。しかし試料の数が少なく、温度の違いもわずかであったので、さらに実験を続けることが必要であろう。

アスファルトの蒸発減量は老化性に関係している。図—10に200°Cにおける蒸発減量と針入度の減少率との関係を示す。

図によれば蒸発減量が同じアスファルトの場合には、蒸発による針入度の減少はC型の方がA型よりも大きい傾向がある。

### 3. 混合物の安定度

アスファルトのA型、B型、C型により、混合物の安定度に差異があるかどうかをみる目的で、アスファルト混合物の安定度について試験を行なった。



図—10 蒸発後針入度の減少率と蒸発量との関係

試験は表—1の試料を結合材とし同一の骨材および配合によって供試体を作製し、60°Cおよび4°Cの温度においてマーシャル安定度試験を行なった。骨材は表—2の材質のものを使用し、混合物の配合および粒径加減曲線は表—3、図—11のようである。ヒズミ速度は60°Cにおいて50mm/minおよび1mm/minの二種類とし、4°Cでは1mm/minのヒズミ速度のみを使用した。50mm/minのヒズミ速度のときの安定度をH、1mm/minのときの安定度をLとする。たとえば60°Cにおいてヒズミ速度を1mm/minにおいて試験をしたときの安定度を $L_{60}$ と書くことにする。安定度試験の結果は表—4に示すようである。

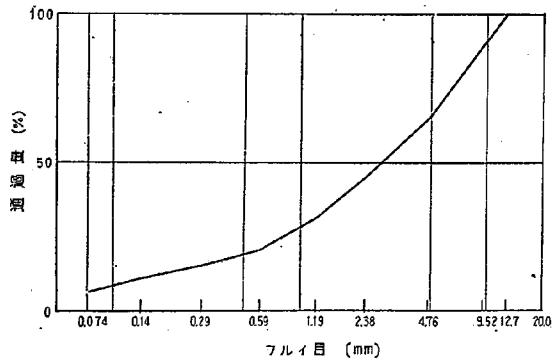
#### (1) 4°C安定度と4°C針入度

アスファルト混合物の安定度は骨材粒子間のかみ合わせによる内部マサツ抵抗と結合材の付着力および粘性抵抗とによってきまる。もし骨材と配合が全く同じであれば、混合物の安定度はアスファルトの硬さによって変化し一般にアスファルトの針入度が增加すれば粘性抵抗が減少して安定度は低下する傾向にある。図—12に4°Cにおける安定度と針入度の関係を示したが、これからもその傾向を知ることができる。

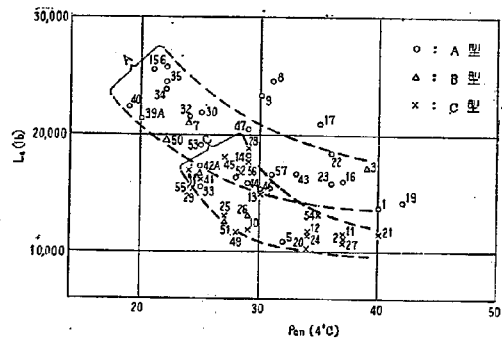
図—12によれば、アスファルトはA型とC型により、それぞれ分布領域がわけられる。図によれば同じ低温針入度(4°C)のアスファルトの場合には、C型の低温安定度はA型のそれよりも一般に小さい傾向がある。このような相違はアスファルトのどのような性質によるものか明らかではないが、規格試験の結果のみからは知ることができない。

#### (2) 4°C安定度と60°C安定度

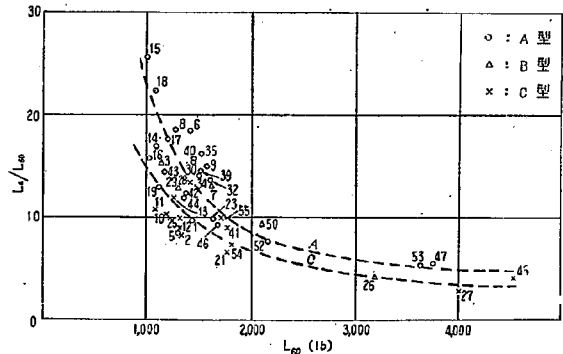
アスファルト混合物の安定度は一般に温度が低下すると大きくなる。この傾向はアスファルトの種類によって異なり、大体P.I.の小さなものほど低温安定度は大きくなる。P.I.の小さいアスファルトほど低温針入度が大きくなり易いからであるが、しかし試験温度における針入度が同一であっても安定度に相違のあることは図—12に見る通りである。



図—11 混合物の粒度分布



図—12 低温針入度(4°C)と低温安定度(4°C)との関係



図—13 安定度に対する温度の影響

図—13に $L_{60}-L_4/L_{60}$ の関係を示す。 $L_{60}$ に対して $L_4$ は大幅に変化しており、傾向として $L_4/L_{60}$ はC型の場合に小さく、A型では比較的大きい。A型アスファルトの方が温度変化の影響を受けやすいことが安定度試験の結果にも表われている。

#### (3) ヒズミ速度による安定度の変化

アスファルト混合物は温度によって力学的な特性が変

表-4 安定度試験結果一覽表

| 名 称                 | 分類 | H <sub>60</sub>              |             |                | L <sub>60</sub>              |             |                | L <sub>1</sub>               |             |                |
|---------------------|----|------------------------------|-------------|----------------|------------------------------|-------------|----------------|------------------------------|-------------|----------------|
|                     |    | 密 度<br>(gr/cm <sup>3</sup> ) | 安定度<br>(lb) | フロー<br>(0.01%) | 密 度<br>(gr/cm <sup>3</sup> ) | 安定度<br>(lb) | フロー<br>(0.01%) | 密 度<br>(gr/cm <sup>3</sup> ) | 安定度<br>(lb) | フロー<br>(0.01%) |
| 1 試験試料              | B  | 2.336                        | 2,600       | 18.0           | 2.364                        | 1,420       | 5.9            | 2.385                        | 13,750      | 12.3           |
| 2 試料                | C  | 2.347                        | 2,760       | 16.5           | 2.319                        | 1,310       | 6.2            | 2.376                        | 10,820      | 10.6           |
| 3 試料                | B  | 2.338                        | 2,500       | 14.7           | 2.338                        | 1,118       | 10.7           | 2.392                        | 17,225      | 14.7           |
| 4 善 石               | A  | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              |
| 5 善 石               | A  | 2.345                        | 2,708       | 16.2           | 2.338                        | 1,294       | 8.7            | 2.393                        | 10,933      | 7.8            |
| 6 〃 (N)             | A  | 2.362                        | 2,600       | 14.6           | 2.362                        | 1,400       | 7.7            | 2.397                        | 25,800      | 7.9            |
| 7 甲 府               | B  | 2.337                        | 2,510       | 13.3           | 2.300                        | 1,600       | 6.9            | 2.486                        | 21,090      | 12.2           |
| 8 京 派               | A  | 2.332                        | 2,740       | 13.4           | 2.326                        | 1,260       | 5.5            | 2.394                        | 24,565      | 12.8           |
| 9 常 陸               | A  | 2.333                        | 2,610       | 12.8           | 2.326                        | 1,560       | 6.5            | 2.376                        | 23,370      | 9.8            |
| 10 四 号              | C  | 2.349                        | 2,240       | 11.6           | 2.334                        | 1,180       | 8.3            | 2.382                        | 11,960      | 13.5           |
| 11 盤 田              | C  | 2.332                        | 2,030       | 14.8           | 2.354                        | 1,070       | 6.8            | 2.377                        | 11,480      | 7.0            |
| 12 高 崎 (60~80)      | C  | 2.390                        | 3,110       | 15.9           | 2.310                        | 1,300       | 8.9            | 2.356                        | 11,749      | 12.2           |
| 13 〃 和 石 油 山        | C  | 2.352                        | 2,570       | 13.9           | 2.353                        | 1,250       | 8.4            | 2.396                        | 14,985      | 9.3            |
| 14 昭 富              | A  | 2.321                        | 2,630       | 13.1           | 2.299                        | 1,080       | 5.0            | 2.434                        | 18,200      | 9.9            |
| 15 昭 富              | A  | 2.312                        | 2,560       | 17.1           | 2.308                        | 1,000       | 7.7            | 2.398                        | 25,580      | 8.3            |
| 16 番 川              | A  | 2.305                        | 2,250       | 13.8           | 2.295                        | 1,020       | 7.5            | 2.381                        | 16,000      | 15.2           |
| 17 岐 田              | A  | 2.330                        | 2,680       | 10.4           | 2.315                        | 1,188       | 5.7            | 2.415                        | 20,935      | 13.4           |
| 18 秋 井              | A  | 2.365                        | 2,300       | 16.1           | 2.347                        | 1,070       | 7.7            | 2.495                        | 23,700      | 17.1           |
| 19 福 井              | A  | 2.360                        | 3,112       | 15.6           | 2.329                        | 1,105       | 6.7            | 2.392                        | 14,205      | 12.5           |
| 20 日 本 石 油 (80~100) | C  | —                            | —           | —              | —                            | 3,713       | 6.9            | 2.389                        | 10,320      | 14.9           |
| 21 〃 (60~80)        | C  | 2.391                        | 2,350       | 16.9           | 2.367                        | 1,759       | 7.1            | 2.394                        | 11,532      | 12.3           |
| 22 大 阪              | A  | —                            | —           | —              | —                            | 1,396       | 6.8            | 2.384                        | 18,427      | 12.6           |
| 23 津 輕 日 石          | A  | 2.371                        | 2,900       | 13.9           | 2.367                        | 1,620       | 7.1            | 2.375                        | 15,869      | 11.5           |
| 24 下 松 日 石          | C  | 2.351                        | 2,906       | 17.1           | 2.356                        | —           | —              | 2.416                        | 11,433      | 17.7           |
| 25 床 里 布 日 石        | C  | 2.389                        | 3,491       | 16.3           | 2.363                        | 1,299       | 10.1           | 2.401                        | 13,109      | 17.0           |
| 26 秋 田              | B  | 2.348                        | 2,666       | 16.1           | 2.345                        | 3,175       | 8.3            | 2.396                        | 13,210      | 10.2           |
| 27 新 部 (60~80)      | C  | 2.341                        | 2,864       | 16.8           | 2.347                        | 4,000       | 8.7            | 2.382                        | 11,053      | 9.1            |
| 28 南 〃 (80~100)     | C  | 2.190                        | 3,443       | 16.3           | 2.217                        | 1,400       | 9.4            | 2.392                        | 18,836      | 12.9           |
| 29 福 〃              | B  | 2.158                        | 2,865       | 16.2           | 2.153                        | 1,294       | 12.3           | 2.395                        | 16,843      | 9.9            |
| 30 福 島              | A  | 2.338                        | 2,882       | 15.5           | 2.349                        | 1,429       | 6.9            | 2.405                        | 21,986      | 16.4           |
| 31 広 島 (丸 管)        | A  | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              |
| 32 〃 (昭 和)          | A  | 2.381                        | 3,606       | 16.0           | 2.351                        | 1,596       | 7.5            | 2.393                        | 21,543      | 11.8           |
| 33 〃 (出 光)          | A  | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              | 2.380                        | 15,543      | 15.7           |
| 34 北 九 州            | A  | 2.360                        | 3,221       | 13.6           | 2.382                        | 1,490       | 10.9           | 2.408                        | 23,835      | 16.4           |
| 35 福 岡              | A  | 2.351                        | 2,545       | 15.1           | 2.354                        | 1,512       | 6.7            | 2.416                        | 24,500      | 13.4           |
| 36 丸 善 (a)          | —  | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              |
| 37 〃 (b)            | —  | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              |
| 38 〃 (c)            | —  | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              |
| 39 京 都              | A  | 2.360                        | 2,769       | 18.8           | 2.353                        | 1,497       | 9.5            | 2.401                        | 21,415      | 13.1           |
| 40 彦 根              | A  | 2.366                        | 3,240       | 13.0           | 2.353                        | 1,441       | 10.7           | 2.400                        | 22,390      | 14.3           |
| 41 日 本 道 路          | C  | 2.351                        | 3,016       | 17.4           | 2.370                        | 1,774       | 12.7           | 2.368                        | 16,063      | 9.6            |
| 42 出 問              | A  | 2.309                        | 2,859       | 13.5           | 2.289                        | 1,393       | 12.5           | 2.397                        | 17,260      | 10.6           |
| 43 大 長              | A  | 2.304                        | 2,563       | 15.3           | 2.329                        | 1,164       | 10.7           | 2.391                        | 16,703      | 15.0           |
| 44 成 崎              | A  | 2.233                        | 2,809       | 17.0           | 2.260                        | 1,343       | 7.7            | 2.364                        | 15,940      | 9.8            |
| 45 大 崎              | C  | 2.320                        | 3,017       | 14.5           | 2.347                        | 4,531       | 7.9            | 2.385                        | 18,175      | 9.8            |
| 46 敦 賀              | A  | 2.379                        | 3,544       | 20.7           | 2.345                        | 1,673       | 7.0            | 2.384                        | 15,323      | 11.6           |
| 47 三 号 (80~100)     | A  | 2.337                        | 2,893       | 14.7           | 2.345                        | 3,738       | 10.3           | 2.412                        | 20,493      | 7.9            |
| 48 四 号 (60~80)      | A  | 2.362                        | 2,780       | 14.9           | 2.352                        | 1,160       | —              | —                            | —           | —              |
| 49 相 模              | C  | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              | 2.371                        | 11,740      | 9.1            |
| 50 相 模              | B  | 2.378                        | 3,931       | 17.0           | 2.368                        | 2,088       | 10.3           | 2.395                        | 19,577      | 13.4           |
| 51 三 島              | B  | —                            | —           | —              | —                            | —           | —              | 2.382                        | 12,680      | 8.2            |
| 52 姫 路 (80~100)     | A  | 2.381                        | 3,451       | 19.6           | 2.394                        | 2,150       | 11.6           | 2.390                        | 16,373      | 7.7            |
| 53 〃                | A  | 2.376                        | 3,002       | 17.7           | 2.361                        | 3,616       | 8.4            | 2.380                        | 19,140      | 14.6           |
| 54 〃                | C  | 2.371                        | 3,283       | 17.8           | 2.379                        | 1,812       | 12.3           | 2.388                        | 13,230      | 7.3            |
| 55 〃                | C  | 2.357                        | 2,969       | 15.8           | 2.361                        | 1,703       | 7.4            | 2.393                        | 17,000      | 9.0            |
| 56 〃                | C  | —                            | —           | —              | —                            | —           | 6.3            | 2.401                        | 17,660      | 12.0           |
| 57 〃                | A  | —                            | —           | —              | —                            | —           | 9.6            | 2.400                        | 16,610      | 9.9            |

化するばかりでなくヒズミ速度の大小によってもその性状が変化する。試験温度  $60^{\circ}\text{C}$  で  $50\text{mm/min}$  および  $1\text{mm/min}$  のヒズミ速度における安定度をそれぞれ、 $H_{60}$ 、 $L_{60}$  とし  $L_{60}-H_{60}/L_{60}$  の関係を図-14に示す。

A型C型の種類による相違は特に顕著ではないが、ヒズミ速度の変化による安定度の増加は、温度変化の場合に比べてかなり小さく  $L_{60}$  が  $1,000\sim 2,000$  の範囲については、 $60^{\circ}\text{C}$  から  $4^{\circ}\text{C}$  にいたる温度変化の場合に、安定度は  $5\sim 20$  倍に増加しているのに対し、温度を一定にしてヒズミ速度を  $1\text{mm/min}$  から  $50\text{mm/min}$  に変化させたときにはわずかに  $1.5\sim 2.5$  倍に増加するにとどまっている。

温度変化とヒズミ速度変化の影響はアスファルトの力学的特性に同じような影響をあたえる。すなわちアスファルト混合物はヒズミ速度が大になると温度が低下したのと同様な力学的性質を示す。 $L_4/L_{60}$  と  $H_{60}/L_{60}$  の関係を図-15に示す。これによると温度の影響をうけやすいアスファルトは大体ヒズミ速度の影響も受けやすいことがわかる。 $H_{60}/L_{60}$  の同じアスファルトについてはC型よりもA型の方が温度変化の影響をうけやすいようである。

#### 4. むすび

アスファルトの低温伸度による分類方法に関連して、二、三の基本的なアスファルトの性質を調べるために現在現場で実際に使用されているアスファルトについて規格試験および混合物の安定度試験を行なった。その結果アスファルトの品質に関して大まかな現況を知ることができた。

広範な温度領域における、アスファルトの物理的、力学的性質を多面的に検討することなしには、アスファル

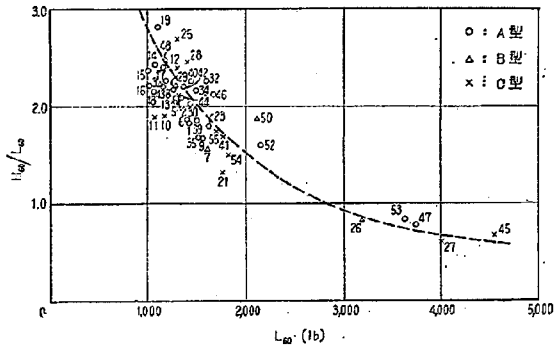


図-14 安定度に対するヒズミ速度の影響

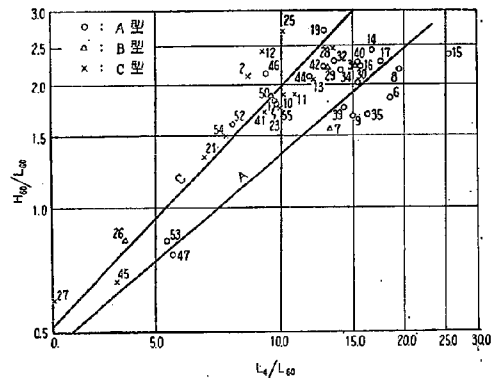
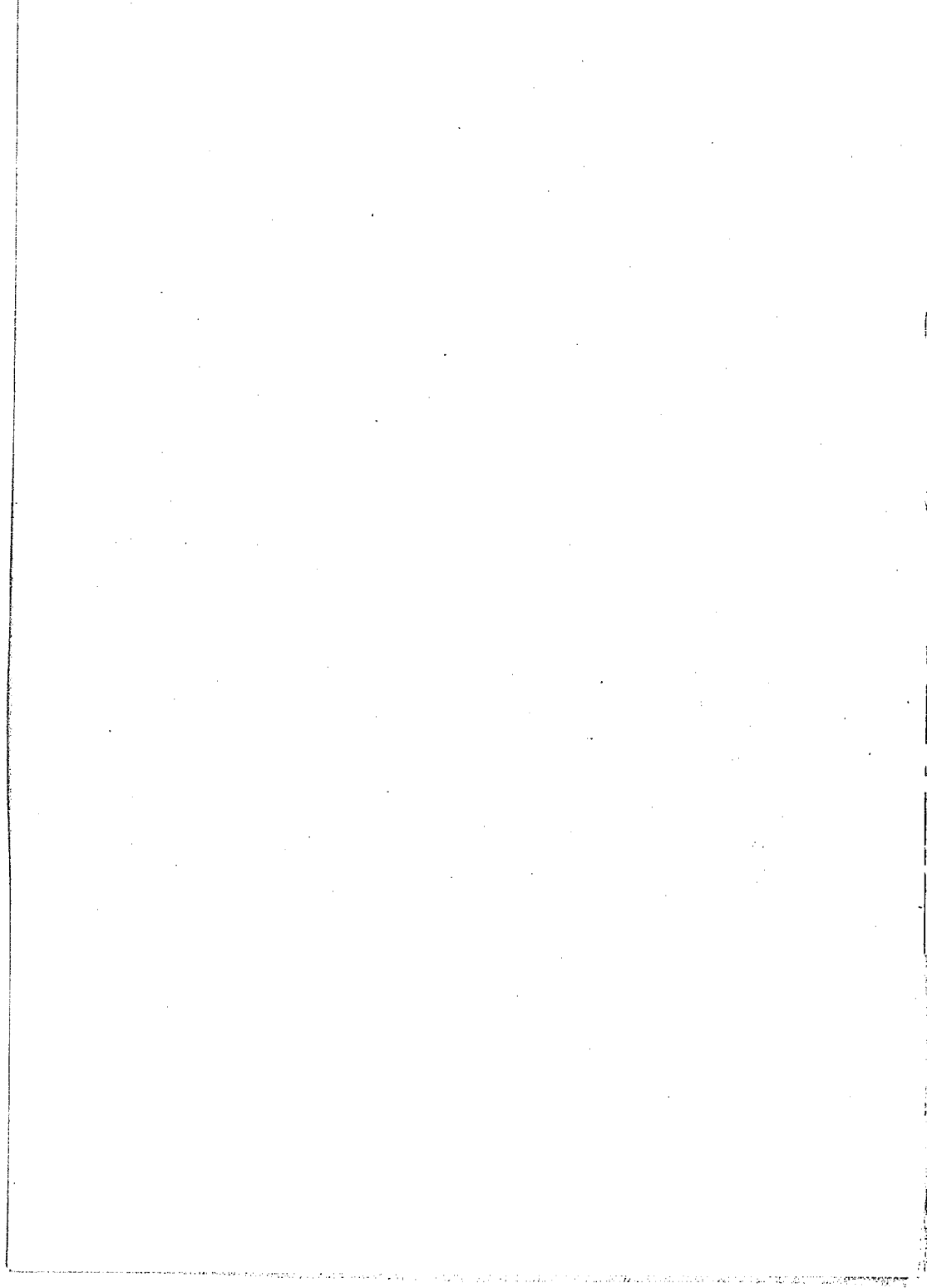


図-15 安定度に対する温度とヒズミ速度の影響

トの性状を十分には握ることは困難である。そのためには現在の規格試験の範囲では不十分であり、試験室内においては、さらに新しい試験法を利用する必要があると思われる。

最後に現地において使用中のアスファルトを送付していただいた全国の工事事務所の各位の厚意に対し深く感謝の意を表する。



# 山地流域における一雨雨量の降雨分布について

竹内俊雄\*・江川太朗\*\*・神谷隆太郎\*\*\*

(昭和35年8月)

## 要旨

本研究は利根川支川神流川流域において昭和27年より31年までの5年間に得られた102個の一雨雨量の観測値をもとにして降雨分布を論じたものである。

まず、山地流域の流域平均雨量はその流域に設置された雨量観測所数によってどれ位違うものであるかを調べた。この際流域平均雨量の計算には等雨量線法、テーセン法、算術平均法の3方法を採用した。

次に、流域を唯一つの雨量観測所で代表させた場合、流域平均雨量と流域面積との間にはどのような関係があるかを求めた。この場合地形的にどのような場所雨量観測所を設置すれば誤差が少ないかについても検討した。

最後に、天気図より推定した降雨原因の型と実際に観測された流域の降雨分布の型との間に相関関係がどの程度あるものであるかについても論じた。

## 目次

|                               |                             |
|-------------------------------|-----------------------------|
| 1. 緒言.....(1)                 | 4. 流域平均雨量と点雨量との関係.....(9)   |
| 2. 基本資料.....(2)               | 5. 降雨分布型と降雨原因型との関係.....(12) |
| 3. 流域平均雨量と雨量観測所密度との関係.....(3) | 6. 結語.....(15)              |

## 1. 緒言

河川技術者は河川流量の特性を充分に理解しておくことが必要であるが、その河川流量を支配するものは流域への降雨であるから、我々はさらに流域への降雨に対しても関心を示すわけである。流域に降雨があった場合、この降雨が河川流量になるまでには流域の複雑な要素の支配をも受けるわけであるが、なにしろ第1に決定的な要素は降雨であるから、河川技術者は河川流量に払うのと同程度の努力を雨量観測にも払っておるわけである。流域の降雨について、その場所的分布と時間的分布との両面から考えてみよう。

降雨は場所によって違った値をとることは良く知られている。しかしどれ位違っているかという量的なことになると殆んどわかっていないのが実状ではないだろうか。天気予報ですら雨量の量的予報は未だ一般化していない。このことは平地においてでも未解決なのであるが、河川技術者の取扱っている領域は主として山地であるから問題はさらに複雑である。平地の問題が一応解けて、それからこの問題が山地でどう変形するかというのが問題を取扱う順序のようであるが、ここではそういった正攻法はとらず、初めから実例に入ってしまった。これは技術者が科学者と違うためにとった立場であって、我々は我々の立場から実際の山地流域において観測し解析し、それ等の資料が積重ねられたところで実用上の一

般論を引出そうとしたのである。したがってこの流域だけでは本来の威力を発揮できず、今後他の流域での同様な観測結果を期待しているのである。

次に降雨の時間的分布について考える。誰でも経験しているように、降雨は初めから終りまで一様な強度で降るものではなく、強弱がある。しかし、この特性は気象学的に考究されるべきものであって、現在の程度の雨量計を流域に配置して置いて、これよりその解析の手がかりを得ようとしても不可能であると考ええる。流域には一雨雨量のような全体の量のみをおさえるのを目的とするような雨量計と、その時間的変動をおさえるのを目的とする雨量計との組合せ配置をするのが理想であって、後者はごく限られた数だけ設置すればよい。現状においては時間変動の研究が進んでいないので雨量計をやたらに自記化しているが、この点は今後大いに考えられねばならぬと思う。かような状況であるので、本研究においては一応降雨の時間的分布には触れないで始めから終りまでをひとまとめでした一雨雨量のみを対象にすることにした。

流域で観測されているのは流域内のほんの幾つかの地点での雨量であって、流域を平均した雨量のようなものは直接観測できない。流域平均雨量は観測雨量を基にして計算により点より面へと引伸すのである。この計算方法としては従来より用いられている等雨量線法、テーセン法、算術平均法を採用した。かようにして求められた流域平均雨量は流域下流端で観測された流量と対比され所謂流出関係の研究が行なわれているのであるが、現在のところ流量の方から雨量の誤差をきめることはできない

\* 河川部長

\*\* 前河川部水文研究室研究員

\*\*\* 河川部河川研究室

い。これは現在のところ流出関係が充分精度よく定常化していないし、独立して行なわれている流量観測にもかなりの誤差がみられるからである。したがって雨量は雨量としてその誤差を推定しなければならないことになる。将来観測方法が発達して流域の雨量は地面に落ちる前の水蒸気張力から推定されるようになれば別であるが、それができない現在としては雨量観測所をたくさん置いて、それより得られる値を真値と考え、あとは間引き計算によってそれより少ない数に対する雨量の誤差を推定するより致し方ないと考える。したがって、ここで仮定した真値がはたして真値に近いのかという絶体的な議論より、一般に配置されている密度より少し詳しく置いたものに比べて精度を調べるという方法を採用していることになる。\*

流域平均雨量と雨量観測所の密度との関係を求めたが、この密度の表わし方として2つの場合が考えられる。雨量観測所1ヵ所当りの支配面積を幾  $\text{km}^2$  として表わすのと、流域全体に対して支配面積を何%であるとする表わし方である。数多くの試験地の観測資料が得られれば一般性に対する結論も得られるであろうが、本研究は一試験地の結果に過ぎないので、この点につきどちらがよい結果を得るのかについての判定は示していない。

## 2. 基本資料

### (1) 雨量観測所配置方針

神流川の流域は図-1に見るような細長い形状をしている。この流域に雨量観測所を配置するに際して、最初本川沿いに日巻雨量計を置いた。観測を依託するのに便利のように小学校を選んだため、小学校の位置で場所が決ってしまった。次にいくつかの主要支川のほぼ重心位置に10日巻雨量計を設置した。これは日時計の持続日数を日巻より長くして、本川沿いの3つの基地から見廻れるようにした。以後このうち幾つかは日巻と交換し小学校に依託するようにした。最後に、流域の外周に長期の観測ができるように背谷式雨量計を設置した。以上によって流域に対し中央線、外周、両者の中間という3本立て配置を行なった。

雨量観測所の配置を考えたとときに、同時に流域の平均雨量の計算方法も考えておらねばならない。上記の配置方針によると支川流域を単位としたような考え方であるようにも見えるが、一支川流域に雨量観測所を2~3箇所配置したのではこの中で等雨量線を引くわけにもいかず、終局的にはこれら支川流域の境界の壁を無視して取

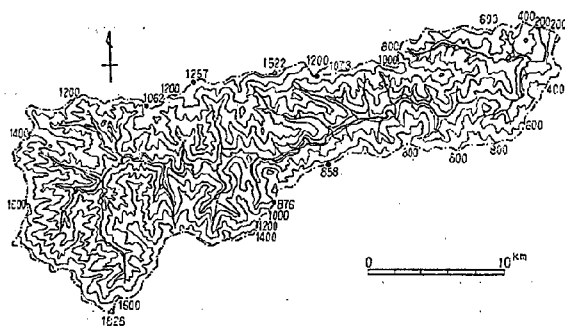


図-1 神流川流域等高線

除き全体を一体として等雨量線を引くことにした。

実際の流出計算に当っては、まず洪水の流下時間を参考にした単位間隔で流域を幾つかの地帯に分割することがある。流域全体の一雨等雨量線図を描き、各地帯毎の平均雨量を計算する。次に各地帯内に代表雨量観測所を決め、地帯内の一雨雨量の時間的変動はこの雨量観測所で代表されるとしている。地帯分割法を採用する意図があるなら、最初からそのように観測所を配置すべきであって、同報告 図-2 のようでは代表雨量観測所の位置は適当でない。

### (2) 基本資料

神流川の流域に(1)に述べた方針に従って雨量観測所を図-3に示すように31箇所配置した。図中の番号のうち1~12は日巻雨量計、13~16は10日巻雨量計、31~45は背谷式雨量計を示し、表-1にはその設置された標高が示されている。背谷式雨量計は一雨毎の記録がマークされる雨量計であるが、一雨あってその次の降雨まで無降雨の時間がかかりないとその境界がはっきりしない欠点がある。またこの雨量計では日時のマークは得られない

表-1 雨量観測所標高

| 雨量観測所<br>番号 | 標高(m) | 雨量観測所<br>番号 | 標高(m) |
|-------------|-------|-------------|-------|
| 31          | 1,828 | 39          | 900   |
| 32          | 1,549 | 6           | 450   |
| 1           | 980   | 40          | 780   |
| 33          | 1,700 | 7           | 370   |
| 34          | 1,580 | 41          | 1,420 |
| 13          | 800   | 8           | 820   |
| 2           | 700   | 16          | 970   |
| 35          | 1,280 | 9           | 340   |
| 36          | 1,060 | 42          | 770   |
| 14          | 900   | 10          | 250   |
| 3           | 540   | 43          | 716   |
| 15          | 720   | 44          | 700   |
| 37          | 1,460 | 45          | 650   |
| 4           | 600   | 11          | 260   |
| 38          | 1,220 | 12          | 130   |
| 5           | 700   |             |       |

\* この論法は土木研究所報告105、竹内俊雄、江川太郎、榎田一「低水流量観測の精度に影響を及ぼす2,3の要素について」と同じ考え方である。

\*\* 土木研究所報告 103、竹内俊雄「河川流出に因する2,3の計算法」p. 88-89。

から、近くの幾つかの自記雨量計の降雨と対照してその降雨のあった日時を推定するのであるが、この作業は熟練を要するものである。

神流川試験地で用いている雨量計は貯水式の雨量計であるから冬期は凍るのでこの期間で使用できない。したがって冬期には自記雨量計は観測を休むことになっているので、ここでは自記雨量計の動いている5月より10月までの6ヵ月間に得られた資料につき一雨雨量を考えることにする。この場合昭和27年より31年に至る5ヵ年間の観測資料の中より、各観測での一雨雨量がほぼ10mm以上になるようなものを102個\* 選んだ。したがって非常に局地的な立派なものには含まれていない。ここで取上げた一雨は3種類の雨量計のうち皆谷式で支配されることになる。この雨量計では一雨毎のくぎりがあまりはっきり出ないことがあるのであまりこまかく細分せず大きく一と纏めにして一雨としたものもある。この場合の降雨継続日数は表-2に示す通りであって、大部分は1〜2日であるが、区分できず3〜4日に亘ったものが20%以上もある。

表-2 降雨継続日数

| 降雨継続日数 | 1  | 2  | 3  | 4 | 5 | 計   |
|--------|----|----|----|---|---|-----|
| 資料数    | 25 | 52 | 16 | 8 | 1 | 102 |

### 3. 流域平均雨量と雨量観測所密度との関係

#### (1) 基準流域平均雨量

一般に精度というものは正しい値と比べて初めて論ずることができるものである。雨量の場合真値は現実には得ることができないが、現在の段階で得られる最も正しいと考えられるものを以てその代理とすることとし、流域に配置された31箇の雨量観測所の観測値を用いて計算した流域平均雨量をもって真値と考え、これを基準流域平均雨量とよぶ。この真値の計算には等雨量法を採用した。

#### (2) 流域平均雨量の作図法

ここでは流域平均雨量の作図法として代表的な等雨量線法、テーセン法、算術平均法の3方法を用いた。

##### (i) 等雨量線法

この方法は一般に最も正確であると考えられているようではあるが、実のところその根拠はあまりはっきりしていない。普通この方法によって描かれた図は図-2の左に示すように降雨の多い地点の周りに等雨量線が集中しているが、中心付近でかように特に等雨量線を密にしなければならぬ理論的あるいは実験的な裏づけは証明されていない。山腹の斜面に沿って種々なる高度に数多く

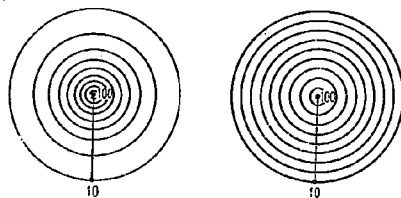


図-2 等高線の描き方

の雨量計を配置し、この観測値から高度と雨量とについて何か法則性が導かれたというのならば、2点間の等雨量線を引くのにそれを用いることができる。かような法則が得られていない現状では等雨量線は機械的に引くのが一番良いと考え、図-2の右に示すように2点間の雨量を直線的に変化するものと仮定して作図した。ただし、この場合高度の等高線の形状は幾分これを斟酌することにした。また、出来上った作図は個人差を少なくするため2〜3人の目を通してチェックする方法を採用した。

##### (ii) テーセン法

この方法では雨量観測所は皆同じウェイトを持っているとされているので、相隣る観測所の支配力はこれら2点を結ぶ直線への垂直2等分線で分割されることになる。等雨量線法とこの方法との比較は流量観測の精度の計算\*\*で論じた標準式とA式との場合に相当し、2点の支配力を2点の大きさに応じてこの間で直線的に変化すると考えるか、あるいは2点は同じウェイトを持つとしてこの間の垂直2等分線で境界するかという問題と相似である。ただし流量の場合には問題が1次元であったが、雨量の場合には一つの雨量観測所は周囲の幾つかの観測所と相関を持つ\*\*\*から問題はさらに複雑となる。

##### (iii) 算術平均法

各雨量観測所で得られた観測値を算術平均する方法であるが、これは各観測所の支配面積がほぼ相等しいことを前提としていることに注意すべきである。

##### (3) 雨量観測所の間引き

流域に幾つかの雨量観測所を設置して流域平均雨量を求める場合、観測所の数は同じでもその配置の方法によって差異を生ずるものである。本研究においては最も密な場合が31箇所であるが、これを間引いて数をへらしていく場合どういふふうに関引くかが問題になる。この場合降雨分布に対して解析された法則たとえば高度、地形等に関して何か一般性が明らかになっていれば、これを適用できるが現在はそれが得られていないので、ここでは常態的に考えて次の原則によって間引くことにした。

(1) テーセン法によって多角形を作る場合、観測所は支配面積のほぼ中央附近に位し、その支配面積

\* 神流川試験地の観測資料の1次製品は別に発表する積りであるから、ここでは表-4に2次製品をのせることにした。

\*\* 土木研究所報告105 竹内俊雄、江川太郎、佐田勝一「降水量観測の精度に影響を及ぼす2、3の要素について」p.157

\*\*\* 土木研究所報告102 竹内俊雄、田代行一「流域平均雨量を計算する場合のテーセン多角形の作図について」

は余り差の無いように選ぶ。ただし周辺では支配面積が狭いか小さくなくても致し方ない。

(b) 山地部と谷部との観測所の数がほぼ同じ位になるようにする。

(c) 観測所が流域の一方に偏らないように東西南北はほぼ均等になるようにする。

31個所より間引くのに数を半分ずつ減らしていくという方法を取り、31個所を基準として16, 8, 4個所というように変化させた。図-4, 5には16, 8個所の場合の配置を示し、表-3 には各場合における各観測所の支配面積をテーセン法によって計算した値を示している。しかし、上記原則によって4個所の配置を作ろうとする

表-3 テーセン法による雨量観測所1個所  
当りの支配面積 (km<sup>2</sup>)

| 雨量<br>観測所番号 | 雨量<br>観測所数 | 31    | 16    | 8     | 4     |       |       |
|-------------|------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
|             |            |       |       |       | ①     | ②     | ③     |
| 31          |            | 6.3   |       |       |       |       |       |
| 32          |            | 12.5  |       |       |       |       |       |
| 1           |            | 16.5  | 33.8  | 54.0  |       |       |       |
| 33          |            | 13.9  | 15.0  | 23.5  | 98.7  |       |       |
| 34          |            | 11.0  |       |       |       |       |       |
| 13          |            | 16.0  | 32.8  |       |       |       | 97.0  |
| 2           |            | 14.3  |       |       |       |       |       |
| 35          |            | 5.7   | 29.9  | 56.0  |       | 111.7 |       |
| 36          |            | 11.9  |       |       |       |       |       |
| 14          |            | 15.6  |       |       |       |       | 102.3 |
| 3           |            | 16.4  | 36.6  |       |       |       |       |
| 15          |            | 13.1  |       |       |       |       |       |
| 37          |            | 6.3   |       |       |       | 81.8  |       |
| 4           |            | 14.3  | 26.1  |       |       |       |       |
| 38          |            | 5.9   | 17.1  |       | 96.0  |       |       |
| 5           |            | 17.9  |       | 57.7  |       |       |       |
| 39          |            | 7.6   | 9.8   | 35.2  |       |       |       |
| 6           |            | 18.7  | 29.4  |       |       |       |       |
| 40          |            | 4.0   |       |       |       |       | 71.7  |
| 7           |            | 11.0  |       |       | 90.0  |       |       |
| 41          |            | 8.6   |       |       |       |       |       |
| 8           |            | 10.7  | 23.4  | 49.4  |       | 92.7  |       |
| 16          |            | 9.2   |       |       |       |       |       |
| 9           |            | 17.9  | 30.7  |       |       |       |       |
| 42          |            | 12.4  | 17.3  | 47.0  |       |       |       |
| 10          |            | 16.6  |       |       | 88.9  |       |       |
| 43          |            | 11.0  | 19.4  |       |       |       | 102.6 |
| 44          |            | 18.3  | 23.1  |       |       |       |       |
| 45          |            | 5.0   | 14.8  | 50.8  |       | 87.4  |       |
| 11          |            | 13.8  |       |       |       |       |       |
| 12          |            | 11.2  | 14.4  |       |       |       |       |
| 計           |            | 373.6 | 373.6 | 373.6 | 373.6 | 373.6 | 373.6 |

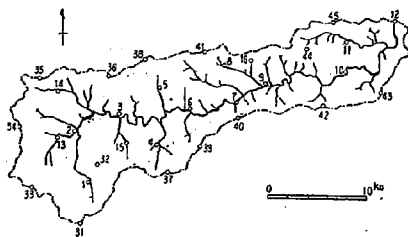


図-3 雨量観測所数 31

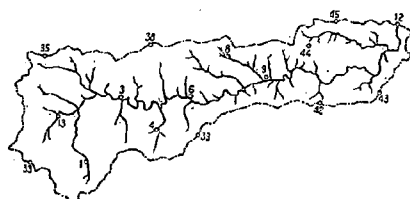


図-4 雨量観測所数 16

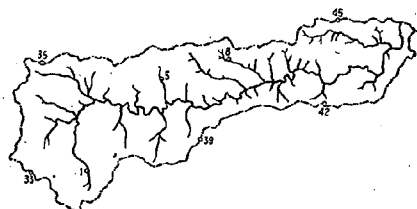


図-5 雨量観測所数 8

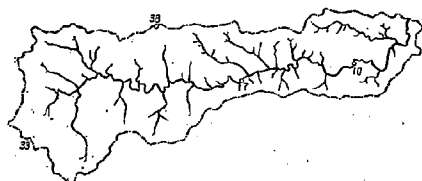


図-6 (1) 雨量観測所数 4



図-6 (2) 雨量観測所数 4

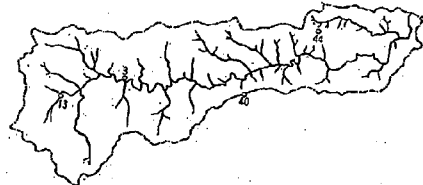


図-6 (3) 雨量観測所数 4

場合、この流域は細長い形状をしているので(4)の観測所を支配面積の中心に置くという条件を満たそうとすればその位置はすべて本川沿いに配置することになり、流域を輪切りにしたような形になるので(4)の条件を満たすことができない。そこでこの場合には(4)の観測所を支配面積の中心に置くという条件を取除くことにするが、その選び方を1つにきめると4つの中で1つでも欠測があるとその影響が大きいと考えられるので、この場合には表-3の右側の欄に示すような3種類のケースを作り、欠測の無いものを選ぶこととしたが、採用の際は各支配面積の差の小さい①②③の順とした。この配置を示したものが図-6(1), (2), (3)である。

#### (4) 流域平均雨量と雨量観測所の密度との関係

流域の31雨量観測所において得られた102個の一雨雨量について雨量観測所数をそれぞれ16, 8, 4とした場合の流域平均雨量を計算する。この場合雨量計算方法として前述の3方法を採用すると表-4に示すような値が得られる。

雨量観測所の数を減らしていった場合の流域平均雨量が真値に比べてどのように変化するものであるかを調べるために、まず102個の降雨につき観測所数31, 16, 8, 4に対する一雨雨量と真値との偏差を計算しその分布を描くと図-7に示すような結果が得られる。この誤差を絶対誤差とよぶことにする。各一雨雨量を真値で割ってその割合を%で表わしその分布を描くと図-8のような状況を呈する。この誤差を相対誤差とよぶことにする。以上の作業は雨量の3計算方法に対して行なう。図-7, 8を見ると頻度分布はおおむね正規分布をしていると考えられるが、観測所数がへるにつれてそのシャープさが減っていく状態に気がつく。

102個の観測値に対して求めた絶対誤差および相対誤差につきそれぞれ平均値  $m$  および標準偏差  $\sigma$  を計算すると表-5に示すような結果が得られ、これを図示したのが図-9である。この場合絶対誤差にはmm, 相対誤差には%を用いている。図の横軸には流域面積  $A$  を雨量観測所数  $n$  で割った  $A/n$  をとっている。

図-9(1), (3)において平均値  $m$  は  $A/n$  が大きくなる、すなわち雨量観測所数が少なくなるにつれて正の方向に増大しているが、これは計算方法による偏りというよりも選択された観測所の位置が多雨

地帯にかたよっていたためと考えられる。相対的には算術平均法による方が大きく計算される傾向がみられ、テーセン法によるものは小さく出て来るようである。

図-9(2), (4)において標準偏差をみると、観測所数8以上すなわち雨量観測所1個所当り支配面積  $50\text{km}^2$  以下では等雨量線法とテーセン法とではほとんど差が無いが、算術平均法はこれより大きい値を示している。ただし、観測所の密度が小さくなった場合等雨量線法が逆に悪い結果を示しているのは4個の雨量に対して等雨量線を引くこと自体が無理なためだと考えられる。またテーセン法と算術平均法とでそれぞれの値が近いのは観測所を選定する場合テーセン法の支配面積をほぼ同じようにしたためと推察される。

#### (5) 基準流域平均雨量の誤差の推定

この研究では31個の観測所を用い等雨量線法により求めた平均雨量を真値と仮定し、これより少ない16, 8,

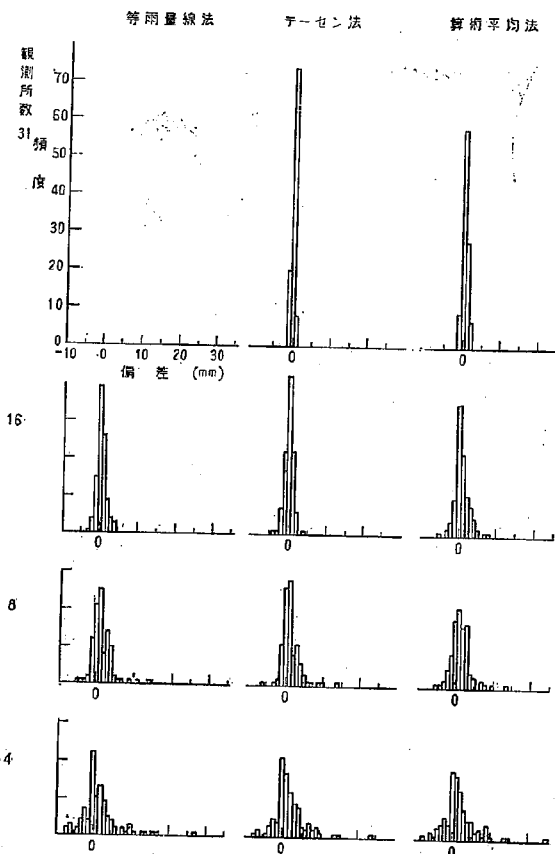


図-7 一雨雨量と真値との絶対誤差(mm)の頻度

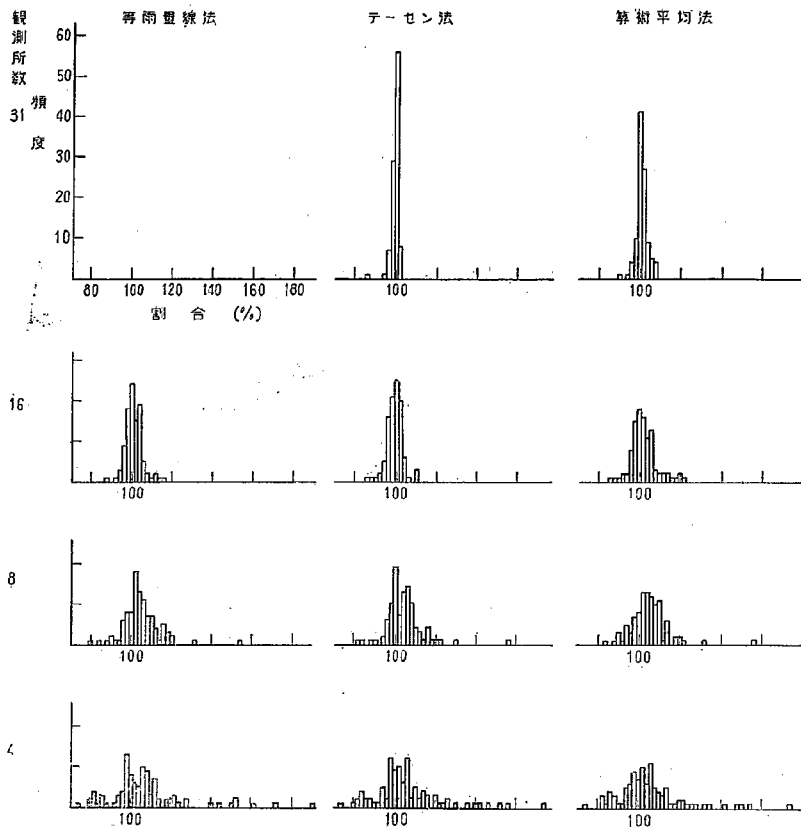


図-8 一雨雨量と真値との相対誤差(%)の頻度

総体誤差 (mm)

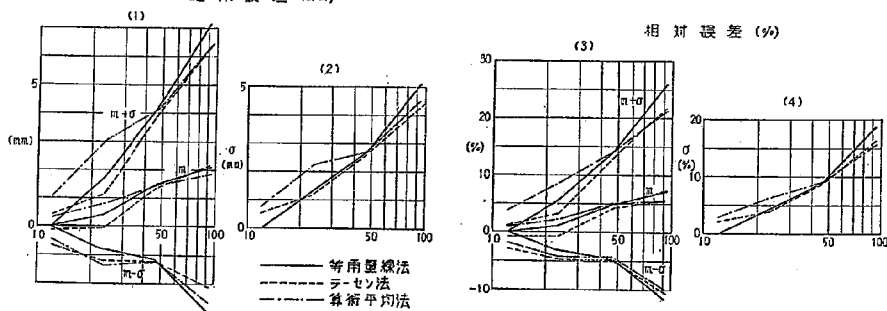


図-9 絶対誤差、相対誤差と雨量観測所密度との関係

4個の観測所の観測値と真値とを対比しているのである。しかしこの31個の場合にも幾何かの誤差が含まれているはずであるので、この値を推定しようというのである。表-5の等雨量線法の場合相対誤差の標準偏差につ

いて考えることにする。観測所数 $n$ との関係を図-10(1)のように対数紙にプロットすると直線的関係が得られる。この図より $n=31$ に対する標準偏差 $\sigma_1$ を読取ると

表-4 流域平均雨量

| 年<br>月<br>日 | 平均雨量計算法<br>雨量観測所数 | 等雨量線法 |       |       |       | テ-セ-ン法 |       |       |       | 算術平均法 |       |       |       |
|-------------|-------------------|-------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
|             |                   | 31    | 16    | 8     | 4     | 31     | 16    | 8     | 4     | 31    | 16    | 8     | 4     |
| 27. 5.27~28 |                   | 13.2  | 12.8  | 11.6  | 10.8  | 13.2   | 13.0  | 12.9  | 11.2  | 13.4  | 12.9  | 12.5  | 11.3  |
| 6. 2        |                   | 19.9  | 19.7  | 20.4  | 21.5  | 19.8   | 19.2  | 20.5  | 21.6  | 19.8  | 20.9  | 20.5  | 21.8  |
| 6. 8~ 9     |                   | 22.5  | 20.9  | 22.7  | 22.0  | 22.2   | 20.6  | 23.0  | 22.4  | 23.7  | 21.8  | 22.9  | 22.5  |
| 6.15~16     |                   | 21.6  | 22.3  | 22.4  | 23.7  | 22.1   | 22.2  | 22.8  | 19.0  | 22.3  | 21.9  | 22.0  | 19.0  |
| 6.18~19     |                   | 13.8  | 13.3  | 13.3  | 15.7  | 13.9   | 13.3  | 13.6  | 13.2  | 14.2  | 12.9  | 12.9  | 13.3  |
| 6.23~25     |                   | 92.8  | 93.4  | 104.2 | 89.6  | 92.2   | 92.6  | 102.1 | 90.4  | 93.2  | 96.9  | 102.8 | 90.5  |
| 8. 4~ 5     |                   | 44.3  | 43.6  | 53.4  | 37.9  | 43.3   | 41.9  | 54.9  | 36.9  | 45.7  | 39.1  | 52.0  | 37.8  |
| 8. 7~ 8     |                   | 23.9  | 22.6  | 27.0  | 17.4  | 22.9   | 26.2  | 17.7  | 24.9  | 21.8  | 26.4  | 17.8  |       |
| 9. 1~ 2     |                   | 16.6  | 16.0  | 17.1  | 15.8  | 16.4   | 15.6  | 17.2  | 16.1  | 16.5  | 15.0  | 17.0  | 16.0  |
| 9. 7~10     |                   | 28.5  | 28.2  | 29.6  | 33.7  | 28.3   | 27.6  | 29.0  | 32.8  | 28.9  | 28.2  | 30.4  | 32.5  |
| 9.26~29     |                   | 16.2  | 16.2  | 16.4  | 20.6  | 16.1   | 15.7  | 16.0  | 20.3  | 16.5  | 16.6  | 18.3  | 20.3  |
| 10. 6~ 8    |                   | 23.7  | 24.5  | 24.8  | 26.2  | 23.7   | 23.5  | 24.1  | 26.4  | 23.9  | 25.2  | 25.9  | 26.5  |
| 10.15~17    |                   | 32.0  | 31.5  | 37.5  | 33.6  | 32.8   | 32.7  | 38.3  | 33.2  | 32.2  | 32.9  | 34.1  | 33.3  |
| 10.27~28    |                   | 18.8  | 18.9  | 18.6  | 20.2  | 18.7   | 18.7  | 18.3  | 20.0  | 19.2  | 18.9  | 18.6  | 20.0  |
| 28. 5. 7~ 9 |                   | 31.4  | 30.6  | 31.6  | 34.0  | 31.0   | 30.3  | 31.5  | 33.4  | 31.0  | 31.8  | 29.6  | 33.5  |
| 5.23~24     |                   | 51.9  | 51.6  | 54.5  | 53.6  | 51.8   | 51.8  | 54.5  | 53.7  | 51.6  | 52.6  | 52.7  | 53.8  |
| 6.12        |                   | 17.0  | 17.0  | 18.6  | 15.9  | 16.8   | 16.3  | 17.9  | 16.5  | 17.0  | 17.1  | 17.8  | 16.8  |
| 7. 3~ 4     |                   | 57.0  | 54.0  | 54.8  | 58.9  | 56.2   | 55.0  | 55.5  | 58.8  | 56.2  | 54.3  | 53.5  | 59.0  |
| 7. 5~ 8     |                   | 22.3  | 19.8  | 18.6  | 21.9  | 21.9   | 19.1  | 18.9  | 21.0  | 21.7  | 19.0  | 18.6  | 21.5  |
| 7. 9~11     |                   | 40.5  | 41.9  | 44.1  | 45.2  | 40.1   | 38.9  | 44.1  | 40.4  | 39.9  | 43.3  | 43.4  | 38.3  |
| 7.16~19     |                   | 33.8  | 34.1  | 34.5  | 40.8  | 33.4   | 33.3  | 34.0  | 40.9  | 35.0  | 34.1  | 35.6  | 40.5  |
| 7.20        |                   | 68.8  | 68.5  | 67.7  | 67.0  | 69.0   | 69.5  | 67.6  | 67.4  | 68.6  | 68.8  | 67.5  | 67.3  |
| 7.21~23     |                   | 45.6  | 43.7  | 45.9  | 55.8  | 45.0   | 43.5  | 45.4  | 56.3  | 46.1  | 44.2  | 46.8  | 56.0  |
| 8.14~15     |                   | 24.9  | 23.9  | 26.7  | 30.5  | 23.6   | 23.4  | 26.0  | 30.0  | 24.8  | 24.5  | 27.3  | 29.5  |
| 9. 4~ 5     |                   | 15.3  | 15.0  | 15.3  | 16.4  | 15.2   | 15.0  | 15.3  | 16.6  | 15.4  | 15.3  | 15.6  | 16.5  |
| 9.16        |                   | 12.7  | 13.0  | 13.5  | 12.8  | 12.3   | 12.8  | 13.5  | 12.4  | 12.2  | 12.4  | 14.0  | 12.3  |
| 9.23~25     |                   | 112.1 | 111.6 | 116.4 | 111.8 | 111.1  | 110.8 | 115.8 | 113.4 | 113.0 | 112.6 | 117.0 | 113.3 |
| 9.29~30     |                   | 12.9  | 12.3  | 13.3  | 12.5  | 12.6   | 12.2  | 13.4  | 12.5  | 12.5  | 12.3  | 13.1  | 12.5  |
| 10. 1~ 2    |                   | 41.0  | 39.9  | 41.1  | 40.9  | 40.6   | 39.9  | 40.8  | 40.7  | 41.3  | 40.5  | 42.1  | 40.5  |
| 10. 9       |                   | 17.2  | 17.1  | 17.5  | 18.1  | 17.3   | 17.2  | 16.6  | 17.9  | 17.3  | 17.1  | 16.9  | 17.8  |
| 10.29~30    |                   | 24.3  | 23.8  | 27.4  | 25.6  | 23.9   | 23.8  | 27.3  | 24.9  | 24.2  | 25.2  | 27.5  | 25.3  |
| 29. 5. 7    |                   | 24.0  | 23.7  | 23.1  | 23.5  | 23.0   | 23.0  | 23.1  | 23.4  | 23.4  | 23.0  | 22.1  |       |
| 5.15        |                   | 7.5   | 7.8   | 6.0   | 12.1  | 6.5    | 6.8   | 6.1   | 11.7  | 6.7   | 7.0   | 6.6   | 11.5  |
| 5.21~22     |                   | 58.3  | 60.6  | 57.6  | 74.1  | 58.2   | 58.6  | 57.7  | 73.0  | 59.9  | 60.7  | 57.8  | 72.8  |
| 6. 2~ 3     |                   | 17.8  | 19.8  | 16.3  | 30.5  | 17.2   | 18.6  | 16.1  | 27.0  | 17.9  | 19.8  | 16.0  | 26.8  |
| 6. 6~ 7     |                   | 46.7  | 46.8  | 45.8  | 49.6  | 46.6   | 46.2  | 46.3  | 49.2  | 47.6  | 46.9  | 45.8  | 49.3  |
| 6. 9~11     |                   | 22.2  | 24.8  | 25.7  | 26.0  | 22.8   | 24.5  | 25.3  | 25.5  | 23.9  | 26.3  | 25.3  | 25.5  |
| 6.14~15     |                   | 19.3  | 22.3  | 20.7  | 36.6  | 19.2   | 21.3  | 20.3  | 33.7  | 20.8  | 23.6  | 20.4  | 33.5  |
| 6.19~20     |                   | 38.2  | 39.9  | 41.2  | 37.3  | 38.3   | 39.3  | 41.5  | 38.4  | 38.4  | 42.1  | 41.1  | 38.8  |
| 6.22~24     |                   | 56.6  | 57.5  | 60.3  | 55.9  | 56.7   | 57.0  | 61.1  | 57.0  | 57.5  | 60.4  | 59.5  | 57.5  |
| 6.25~26     |                   | 25.8  | 26.9  | 28.4  | 25.6  | 25.6   | 25.9  | 28.8  | 28.5  | 26.2  | 27.6  | 28.4  | 28.3  |
| 6.30        |                   | 15.7  | 15.3  | 15.4  | 13.4  | 15.7   | 15.4  | 15.2  | 12.9  | 15.9  | 15.3  | 16.1  | 13.0  |
| 7. 4~ 7     |                   | 45.3  | 44.5  | 45.9  | 48.6  | 44.1   | 43.9  | 45.8  | 46.5  | 46.0  | 45.9  | 45.5  | 46.5  |
| 7.11~12     |                   | 15.2  | 16.0  | 15.4  | 18.9  | 15.0   | 14.5  | 15.3  | 18.3  | 15.8  | 15.8  | 16.4  | 18.3  |
| 7.14~15     |                   | 15.4  | 17.6  | 20.3  | 18.5  | 15.5   | 16.9  | 20.1  | 17.9  | 16.3  | 18.5  | 20.4  | 17.8  |
| 7.27        |                   | 21.6  | 23.0  | 23.0  | 24.3  | 20.6   | 22.1  | 23.0  | 23.0  | 21.9  | 24.4  | 22.4  | 23.0  |
| 8.18~19     |                   | 22.3  | 22.5  | 23.2  | 33.7  | 22.1   | 21.6  | 22.1  | 31.3  | 22.4  | 21.2  | 25.3  | 30.3  |
| 8.24~25     |                   | 32.0  | 30.3  | 37.4  | 36.4  | 31.4   | 28.3  | 36.0  | 36.3  | 33.2  | 30.9  | 38.9  | 35.8  |
| 8.30~9.3    |                   | 52.5  | 52.5  | 54.8  | 54.3  | 51.8   | 51.4  | 54.4  | 53.8  | 53.1  | 52.9  | 55.5  | 53.5  |
| 9.17~18     |                   | 123.2 | 123.0 | 130.5 | 133.5 | 122.9  | 120.9 | 130.5 | 131.6 | 125.0 | 126.3 | 130.0 | 131.8 |
| 9.27~29     |                   | 32.1  | 32.1  | 33.3  | 34.0  | 32.2   | 32.0  | 33.4  | 34.0  | 32.6  | 32.9  | 33.6  | 34.0  |
| 10.17~18    |                   | 18.0  | 17.8  | 19.0  | 14.9  | 18.0   | 18.2  | 18.0  | 19.9  | 18.3  | 17.7  | 19.9  | 19.8  |
| 10.20~21    |                   | 22.9  | 22.7  | 22.3  | 24.6  | 22.9   | 22.8  | 22.0  | 20.3  | 23.1  | 22.4  | 22.4  | 20.3  |
| 30. 5.12    |                   | 14.4  | 15.4  | 17.3  | 17.6  | 14.3   | 14.9  | 16.7  | 16.8  | 14.4  | 15.3  | 17.3  | 16.5  |
| 5.18        |                   | 30.8  | 31.4  | 31.2  | 29.0  | 30.4   | 30.8  | 30.7  | 28.9  | 31.4  | 32.5  | 31.0  | 29.0  |
| 5.21~23     |                   | 11.9  | 11.1  | 14.0  | 9.5   | 12.0   | 11.4  | 13.7  | 9.8   | 12.6  | 11.6  | 14.1  | 9.8   |
| 5.24~25     |                   | 24.7  | 24.3  | 23.6  | 24.4  | 24.3   | 23.9  | 23.8  | 24.2  | 24.6  | 24.3  | 23.6  | 24.3  |
| 5.28~29     |                   | 17.4  | 17.8  | 17.9  | 18.5  | 17.2   | 17.0  | 17.2  | 18.2  | 17.3  | 18.6  | 18.1  | 18.3  |
| 6. 7~ 8     |                   | 20.0  | 21.1  | 21.1  | 15.8  | 19.9   | 20.3  | 20.8  | 16.1  | 20.1  | 20.1  | 20.3  | 16.3  |
| 6.29~30     |                   | 15.4  | 16.4  | 15.2  | 17.2  | 15.3   | 16.2  | 15.2  | 17.4  | 15.2  | 16.4  | 14.8  | 17.5  |
| 7. 7        |                   | 20.7  | 21.5  | 23.2  | 29.7  | 20.4   | 20.6  | 22.3  | 29.5  | 21.1  | 22.0  | 22.8  | 29.5  |
| 7.19        |                   | 32.7  | 33.7  | 33.4  | 26.7  | 32.5   | 33.7  | 33.7  | 28.3  | 33.0  | 35.8  | 33.8  | 28.8  |
| 7.22~24     |                   | 23.6  | 23.8  | 24.1  | 33.2  | 22.5   | 22.9  | 23.4  | 30.8  | 22.6  | 23.0  | 26.5  | 30.0  |
| 7.27~28     |                   | 47.7  | 49.1  | 47.9  | 40.9  | 47.0   | 50.0  | 47.7  | 40.0  | 46.7  | 45.9  | 47.1  | 40.0  |
| 8. 3        |                   | 24.8  | 24.7  | 38.4  | 24.3  | 24.2   | 23.6  | 38.5  | 22.7  | 26.6  | 29.6  | 38.5  | 22.8  |
| 8. 7~ 9     |                   | 54.3  | 53.0  | 49.2  | 57.7  | 53.4   | 53.0  | 48.1  | 59.8  | 54.3  | 53.7  | 48.8  | 59.5  |
| 8.25~28     |                   | 52.2  | 56.0  | 53.6  | 79.0  | 51.7   | 53.5  | 52.6  | 76.5  | 54.6  | 59.8  | 51.8  | 77.0  |
| 8.30~31     |                   | 27.6  | 27.6  | 26.1  | 40.6  | 26.0   | 26.3  | 25.4  | 36.6  | 26.5  | 27.2  | 24.4  | 36.3  |
| 9. 1~ 3     |                   | 32.8  | 32.4  | 35.5  | 36.5  | 32.6   | 31.9  | 35.6  | 37.3  | 33.8  | 34.3  | 35.0  | 37.5  |
| 9. 9        |                   | 15.5  | 15.5  | 15.9  | 15.1  | 15.1   | 15.2  | 15.3  | 15.1  | 15.3  | 15.6  | 15.5  | 15.0  |

表-4 つづき

| 年月日      | 雨量観測所数 | 等雨量線法 |       |       |       | テーセン法 |       |       |       | 算術平均法 |       |       |       |
|----------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
|          |        | 31    | 16    | 8     | 4     | 31    | 16    | 8     | 4     | 31    | 16    | 8     | 4     |
| 9.14~15  |        | 43.6  | 44.5  | 46.2  | 40.9  | 43.2  | 43.7  | 45.1  | 47.6  | 43.8  | 43.4  | 46.5  | 47.0  |
| 9.27~30  |        | 88.5  | 90.2  | 92.3  | 90.9  | 88.3  | 89.8  | 92.1  | 90.7  | 89.1  | 90.1  | 92.8  | 90.3  |
| 10.1~4   |        | 33.6  | 35.2  | 37.0  | 35.9  | 33.5  | 33.8  | 36.3  | 35.8  | 33.8  | 36.4  | 36.8  | 36.3  |
| 10.5~6   |        | 15.9  | 16.5  | 18.8  | 15.9  | 15.5  | 15.5  | 18.7  | 15.5  | 16.3  | 17.1  | 19.1  | 15.5  |
| 10.10~11 |        | 99.6  | 103.8 | 98.3  | 107.7 | 99.3  | 101.9 | 98.7  | 105.2 | 99.7  | 104.7 | 97.9  | 105.3 |
| 10.18~20 |        | 25.6  | 26.4  | 27.9  | 22.7  | 25.5  | 26.2  | 27.0  | 24.1  | 25.5  | 25.9  | 27.5  | 24.0  |
| 10.25~26 |        | 39.9  | 40.6  | 40.8  | 40.9  | 40.2  | 40.6  | 40.7  | 40.3  | 40.1  | 40.9  | 40.4  | 40.3  |
| 10.28~29 |        | 22.0  | 22.3  | 23.1  | 22.4  | 21.8  | 21.9  | 22.7  | 21.8  | 21.7  | 22.4  | 23.0  | 21.8  |
| 31.5.14  |        | 20.0  | 19.1  | 18.8  | 20.3  | 20.2  | 18.2  | 18.6  | 20.2  | 21.5  | 18.4  | 18.6  | 20.0  |
| 5.15~16  |        | 42.0  | 40.8  | 37.5  | 34.8  | 41.3  | 41.5  | 40.7  | 36.2  | 40.7  | 40.8  | 40.0  | 36.5  |
| 5.18~19  |        | 20.5  | 19.6  | 23.8  | 20.6  | 21.1  | 19.9  | 21.8  | 20.3  | 21.6  | 20.3  | 22.1  | 20.3  |
| 5.23~24  |        | 29.6  | 28.5  | 32.5  | 27.5  | 30.4  | 29.0  | 32.7  | 26.5  | 31.8  | 29.5  | 32.3  | 26.5  |
| 6.7~8    |        | 35.7  | 35.6  | 36.1  | 35.3  | 35.5  | 35.5  | 36.5  | 35.2  | 36.0  | 35.2  | 36.5  | 35.0  |
| 6.12     |        | 15.8  | 15.8  | 16.9  | 15.6  | 16.0  | 16.0  | 17.0  | 15.7  | 15.3  | 16.8  | 17.0  | 15.8  |
| 6.23     |        | 19.7  | 19.8  | 21.0  | 19.4  | 19.7  | 19.6  | 20.9  | 18.6  | 20.2  | 19.3  | 20.9  | 18.5  |
| 6.29~30  |        | 21.1  | 22.1  | 21.6  | 22.2  | 20.8  | 21.2  | 21.2  | 22.4  | 21.2  | 21.5  | 21.9  | 22.3  |
| 7.1      |        | 53.2  | 55.7  | 53.0  | 59.3  | 53.1  | 53.7  | 52.3  | 58.2  | 53.6  | 54.5  | 53.9  | 57.8  |
| 7.5~6    |        | 24.6  | 25.3  | 24.4  | 20.8  | 24.6  | 24.6  | 24.5  | 20.8  | 24.7  | 26.2  | 24.5  | 21.0  |
| 7.6~7    |        | 26.0  | 26.6  | 30.2  | 26.7  | 25.9  | 26.5  | 30.1  | 26.4  | 26.1  | 26.6  | 29.8  | 26.3  |
| 7.22     |        | 21.7  | 22.2  | 25.2  | 23.9  | 21.0  | 21.9  | 25.0  | 26.0  | 20.3  | 23.2  | 24.6  | 26.5  |
| 8.22     |        | 41.5  | 42.1  | 41.9  | 38.6  | 41.3  | 42.1  | 41.8  | 38.7  | 41.7  | 42.6  | 41.8  | 38.8  |
| 8.28~29  |        | 56.7  | 58.4  | 60.4  | 64.0  | 56.6  | 57.4  | 60.1  | 63.9  | 57.4  | 58.6  | 61.1  | 63.3  |
| 8.30~31  |        | 25.2  | 24.9  | 27.3  | 26.5  | 25.2  | 24.8  | 27.4  | 26.8  | 25.9  | 25.3  | 27.3  | 26.8  |
| 9.13~14  |        | 38.3  | 37.6  | 37.0  | 39.6  | 38.4  | 37.9  | 38.0  | 39.9  | 39.2  | 37.9  | 38.1  | 39.8  |
| 9.16~17  |        | 29.1  | 29.8  | 32.1  | 29.0  | 29.4  | 29.8  | 31.4  | 29.3  | 29.4  | 30.5  | 31.6  | 29.3  |
| 9.26~27  |        | 105.3 | 108.7 | 109.2 | 113.5 | 105.9 | 109.1 | 109.9 | 112.5 | 105.9 | 109.3 | 110.3 | 112.3 |
| 9.29     |        | 14.0  | 15.3  | 15.7  | 14.2  | 13.9  | 14.5  | 15.4  | 14.4  | 14.3  | 15.8  | 15.5  | 14.5  |
| 10.1~2   |        | 43.6  | 47.1  | 47.6  | 41.4  | 43.2  | 44.7  | 47.5  | 43.1  | 44.4  | 50.3  | 47.3  | 43.8  |
| 10.9     |        | 13.8  | 13.9  | 14.0  | 13.6  | 13.9  | 14.0  | 14.5  | 13.4  | 13.9  | 14.3  | 14.3  | 13.5  |
| 10.13    |        | 21.9  | 22.7  | 22.7  | 22.0  | 21.8  | 22.4  | 23.1  | 22.5  | 21.9  | 22.7  | 23.3  | 22.5  |
| 10.29~31 |        | 63.2  | 65.2  | 64.6  | 66.2  | 62.5  | 62.7  | 63.9  | 66.3  | 63.5  | 66.1  | 65.4  | 66.8  |
| 11.6     |        | 17.7  | 17.6  | 18.5  | 17.5  | 17.5  | 17.6  | 18.6  | 17.5  | 17.7  | 17.6  | 18.8  | 17.5  |

表-5 誤差と雨量観測所密度との関係

| 観測所数<br>計算方法 | 絶対誤差 (mm) |        |        |        |      |      |      |       |
|--------------|-----------|--------|--------|--------|------|------|------|-------|
|              | m         |        |        |        | σ    |      |      |       |
|              | 31        | 16     | 8      | 4      | 31   | 16   | 8    | 4     |
| 等雨量線法        | 0.00      | 0.42   | 1.49   | 2.10   | 0.00 | 1.29 | 2.67 | 5.12  |
| テーセン法        | -0.12     | -0.05  | 1.35   | 2.13   | 0.52 | 1.17 | 2.57 | 4.26  |
| 算術平均法        | 0.32      | 0.82   | 1.44   | 1.86   | 0.73 | 2.18 | 2.66 | 4.50  |
| 観測所数<br>計算方法 | 相対誤差 (%)  |        |        |        |      |      |      |       |
|              | m         |        |        |        | σ    |      |      |       |
|              | 31        | 16     | 8      | 4      | 31   | 16   | 8    | 4     |
| 等雨量線法        | 100.00    | 101.08 | 104.71 | 107.03 | 0.00 | 4.38 | 9.20 | 18.82 |
| テーセン法        | 99.13     | 99.14  | 104.10 | 105.60 | 2.02 | 3.89 | 8.86 | 16.22 |
| 算術平均法        | 100.98    | 102.16 | 104.90 | 105.47 | 2.87 | 6.29 | 9.13 | 15.70 |

$$\delta_1 = 2.20$$

となる。これで第1近似が求まったことになる。

16, 8, 4 観測所に対する標準偏差の第2近似をそれぞれ  $\sigma_{16}'$ ,  $\sigma_8'$ ,  $\sigma_4'$  と置くと、これと  $\delta_1$  との間には次のような関係がある。\*

$$\sigma_{16}' = \sqrt{\delta_1^2 + \sigma_{16}^2}$$

$$\sigma_8' = \sqrt{\delta_1^2 + \sigma_8^2}$$

$$\sigma_4' = \sqrt{\delta_1^2 + \sigma_4^2}$$

ここに

$\sigma_{16}$ : 16個の場合流域平均雨量の真値に対する相対誤差の標準偏差

$\sigma_8$ : 8 " "

$\sigma_4$ : 4 " "

計算より求められた  $\sigma_{16}'$ ,  $\sigma_8'$ ,  $\sigma_4'$  と観測所数との関係を図-10(2)のようにプロットすると、前と同様直線的関係が得られるので、図上で  $n=31$  に対する標準偏差  $\delta_2$  を読取ると

$$\delta_2 = 2.55$$

となる。第3近似  $\sigma_{16}''$ ,  $\sigma_8''$ ,  $\sigma_4''$  を上式と同様の計算から求め、これと観測所数との関係を図-10(3)のようにプロットし、この直線的関係より  $n=31$  に対する標準偏差  $\delta_3$  を読取ると

$$\delta_3 = 2.65$$

となる。

$$\delta_3 = \delta_2$$

であるから第3近似で計算を打止めることにした。31個から計算した真値には2.65の標準偏差が含まれることが

\* 誤差の合成あるいは伝播といわれる図式式であつて、誤差が正偏分布をしておればその加法性が証明できる。佐藤良一郎 数理統計学概説

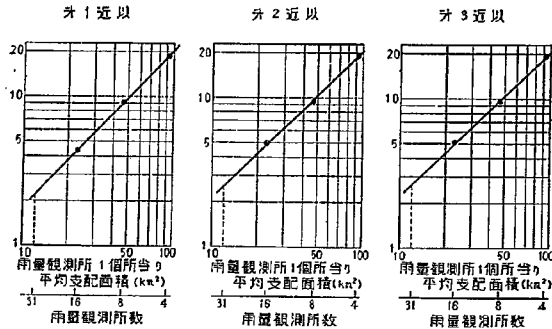


図-10 標準偏差と雨量観測所密度との関係

明らかになった。なお図-10にプロットした値は表-6に示してある。

表-6 標準偏差の第1, 2, 3近似

| 雨量観測所数 | 第1近似  | 第2近似  | 第3近似  |
|--------|-------|-------|-------|
| 31     | 2.20  | 2.55  | 2.65  |
| 16     | 4.38  | 4.90  | 5.07  |
| 8      | 9.20  | 9.46  | 9.55  |
| 4      | 18.82 | 18.95 | 18.99 |

#### 4. 流域平均雨量と点雨量との関係

流域全体の平均雨量を1個所の雨量で代表させた場合、実際の流域平均雨量とその点雨量との間にどれほどの誤差があるかということが問題になる場合が多い。たとえば洪水予報のような計算作業に時間的な余裕の無い場合には流域内の代表雨量観測所の観測値をそのまま、代表値として用いるが、これにはいくばくかの誤差を予め見込んでおくが必要になる。この場合点雨量の代表性はその代表する面積が大きくなるほど悪くとなると考えられるので、誤差と代表面積との関係を調べてみることにする。この場合そのばらつきの大きさがどうなるかということと同時に、場所的にそのばらつきの少ないのは流域のどの地域にあたるかについても考察を加えることにした。

図-11に示すように流域を上流からⅠ, Ⅱ, Ⅲ, Ⅳ, Ⅴの境界線で分割し、流域の最も奥からそれぞれの境界ま

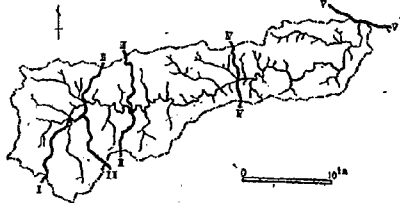


図-11 地域番号

での地域を地域Ⅰ, Ⅱ, Ⅲ, Ⅳ, Ⅴとよぶことにした。各地域の面積とその地域内の観測所数とは表-7に示す通りである。

#### (1) 地域基準流域平均雨量

ここでは地域Ⅰ, Ⅱ, Ⅲ, Ⅳ, Ⅴをそれぞれ独立した地域として取扱っているのだから、3(1)で求めた真値と同じ計算法によって地域Ⅰ, Ⅱ, Ⅲ, Ⅳに対して地域別の真値を求める。この場合作業は31観測所に対して作った等雨量線図をⅠ, Ⅱ, Ⅲ, Ⅳのように区切り各地域毎に流域平均雨量を計算する。これは

102個の観測値のすべてについて行なうものである。

#### (2) 代表雨量観測所の選定

3(4)で説明した相対誤差を各地域について求め、その平均値 $\bar{m}$ および標準偏差 $\sigma$ を計算したものを表-8に示す。平均値は100%を中心としてそれよりのばらつきを±で示してある。

表-7 地域面積

| 地域番号   | Ⅰ    | Ⅱ     | Ⅲ     | Ⅳ     | Ⅴ     |
|--------|------|-------|-------|-------|-------|
| 流域面積   | 40.2 | 112.7 | 157.0 | 268.3 | 373.6 |
| 雨量観測所数 | 4    | 10    | 12    | 24    | 31    |

これらの値を各地域毎にプロットし、等平均値線を描くと図-12(1), (2), (3), (4), (5)となり、等標準偏差線を描くと図-13(1), (2), (3), (4), (5)のようになる。

図-12(1), (2), (3), (4), (5)においては、等平均値線のうち0, ±5%の線のみ記入してある。図中に点線で示してあるのは流域の平均高度線であるが、等平均値線の0および±5%線は平均高度線の近くを通るものであることに気がつく。図-13(1), (2), (3), (4), (5)において◎印は各地域の重心の位置を示している。図中の等標準偏差線のうち小さい値を示す地域に重心は常に在ることがわかる。

以上の結果より年間あるいは季節のように長い期間の雨量を求める場合には、流域の平均高度に近い所を代表観測所を選ぶとよいことがわかり、また一雨一雨の雨量の精度をよく求めようとするには、重心付近を選ぶことが望ましいことがわかった。したがって流域の雨量を一個所で代表せようという場合にはなるべく重心に近く、かつ平均高度に近い地点を選ぶとよいことになる。

#### (3) 地域代表雨量観測所の代表雨量の精度

各地域に代表雨量観測所を設けた場合その代表雨量の精度が地域の面積の大きさによってどう変わるものであるかを調べよう。図-13(1), (2), (3), (4), (5)において重心よりの距離が最も近い観測所を選び、その観測所における標準偏差を表-8(2)より選び出すと表-9に示すよう

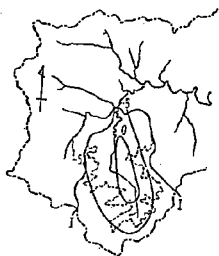


図-12 (1) 一雨雨量と真値との絶対誤差の標準偏差, 地域 I



図-12 (2) 一雨雨量と真値との絶対誤差の標準偏差, 地域 II

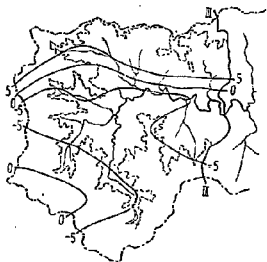


図-12 (3) 一雨雨量と真値との絶対誤差の標準偏差, 地域 III

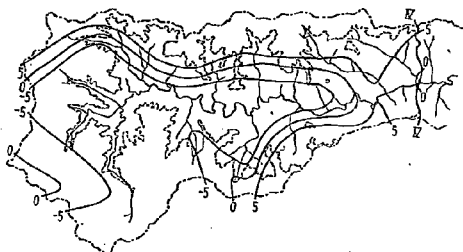


図-12 (4) 一雨雨量と真値との絶対誤差の標準偏差, 地域 IV

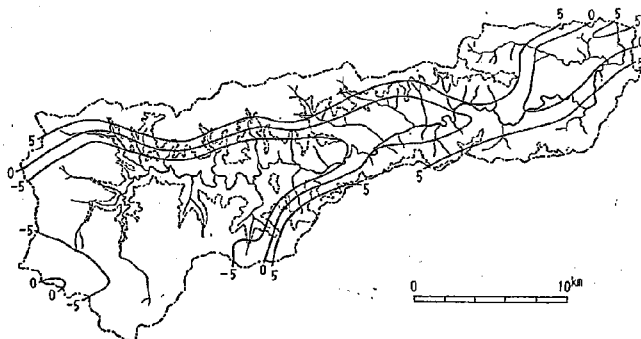


図-12 (5) 一雨雨量と真値との絶対誤差の標準偏差, 地域 V

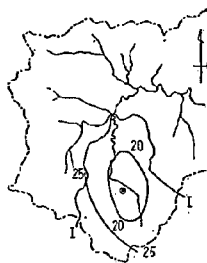


図-13 (1) 一雨雨量と真値との相対誤差の標準偏差，地域Ⅰ

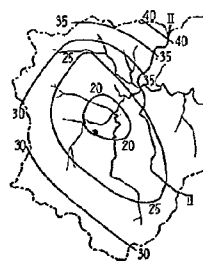


図-13 (2) 一雨雨量と真値との相対誤差の標準偏差，地域Ⅱ

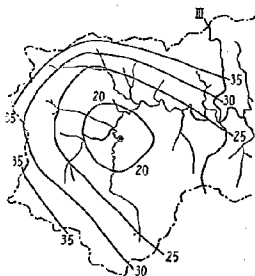


図-13 (3) 一雨雨量と真値との相対誤差の標準偏差，地域Ⅲ

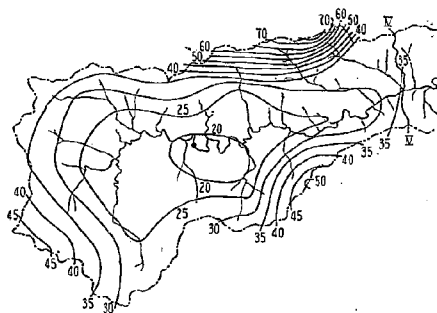


図-13 (4) 一雨雨量と真値との相対誤差の標準偏差，地域Ⅳ

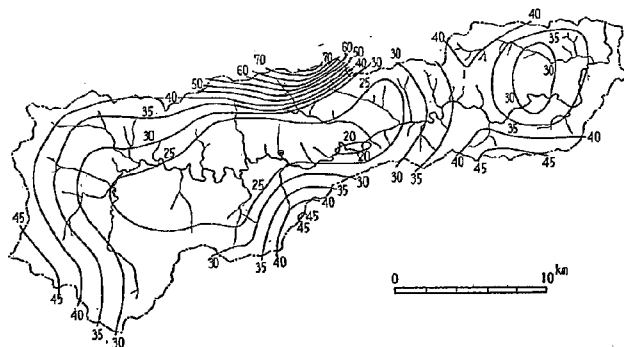


図-13 (5) 一雨雨量と真値との相対誤差の標準偏差，地域Ⅴ

表-8 (1) 平均 値

| 地域番号<br>雨量<br>観測所番号 | I     | II     | III    | IV     | V      |
|---------------------|-------|--------|--------|--------|--------|
| 31                  | -8.74 | -12.68 | -13.69 | -17.63 | -19.29 |
| 32                  | -7.38 | -11.93 | -13.02 | -15.99 | -17.28 |
| 1                   | 1.67  | -3.33  | 4.31   | 7.45   | 9.02   |
| 33                  |       | 4.90   | 3.80   | 1.80   | 0.50   |
| 34                  |       | -5.20  | -7.63  | -8.07  | -9.75  |
| 13                  |       | -7.13  | -8.09  | -10.21 | -11.60 |
| 2                   | -0.64 | -7.57  | -8.81  | -11.34 | -11.83 |
| 35                  |       | 16.27  | 14.22  | 11.27  | 9.02   |
| 36                  |       | 32.37  | 29.24  | 24.29  | 21.36  |
| 14                  |       | 2.10   | 0.80   | -5.90  | -3.70  |
| 3                   |       |        | -4.90  | -9.71  | -11.37 |
| 15                  |       |        | 0.10   | -4.17  | -5.83  |
| 37                  |       |        |        | 3.60   | -0.48  |
| 4                   |       |        |        | -9.51  | -10.98 |
| 38                  |       |        |        | 29.74  | 25.84  |
| 5                   |       |        |        | 1.37   | -1.37  |
| 39                  |       |        |        | 26.37  | 21.96  |
| 6                   |       |        |        | -11.24 | -14.11 |
| 40                  |       |        |        | 5.54   | 1.29   |
| 7                   |       |        |        | 4.80   | -0.10  |
| 41                  |       |        |        | 39.15  | 35.00  |
| 8                   |       |        |        | 11.03  | 6.18   |
| 16                  |       |        |        | 5.10   | 0.57   |
| 9                   |       |        |        | -1.47  | -5.78  |
| 42                  |       |        |        |        | 12.22  |
| 10                  |       |        |        |        | -2.45  |
| 43                  |       |        |        |        | 15.10  |
| 44                  |       |        |        |        | 19.38  |
| 45                  |       |        |        |        | 12.92  |
| 11                  |       |        |        |        | -5.00  |
| 12                  |       |        |        |        | -6.96  |

な値が得られ、これを図示すると図-14 のようになる。  
これに対して表-8 (2) より地域内の観測所の中から標準  
偏差の最小の地点を選ぶと表-10 に示すような値が得ら  
れる。

以上の結果より流域の代表雨量観測所は都合よく選ん  
だとする、この程度の流域面積で相対誤差の標準偏差  
を20%程度に考えることが必要である。

### 5. 降雨分布型と降雨原因型との関係

各一雨について描いた等雨量線図を並べて眺めてみる  
と、大まかに見て良く似たものがかかりあるように思わ  
れ、これ等は幾つかの降雨分布型に分類できそうである。  
4 までは降雨分布や降雨原因を分類しないで102 個の観

表-9 重心に最も近い観測所の標準偏差

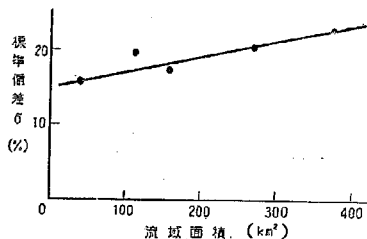
| 地 域 名     | I    | II   | III  | IV   | V    |
|-----------|------|------|------|------|------|
| 観 測 所 番 号 | 1    | 13   | 2    | 3    | 6    |
| 標準偏差(%)   | 15.8 | 19.5 | 17.3 | 20.3 | 22.5 |

表-10 標準偏差の最少

| 地 域 名     | I    | II   | III  | IV   | V    |
|-----------|------|------|------|------|------|
| 観 測 所 番 号 | 1    | 2    | 2    | 15   | 7    |
| 標準偏差(%)   | 15.8 | 18.2 | 17.3 | 19.7 | 19.2 |

表-8 (2) 標 準 偏 差

| 地域番号<br>雨量<br>観測所番号 | I     | II    | III   | IV    | V     |
|---------------------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 31                  | 28.01 | 32.63 | 31.15 | 27.61 | 28.93 |
| 32                  | 20.69 | 22.97 | 21.96 | 24.23 | 25.61 |
| 1                   | 15.82 | 23.97 | 23.05 | 25.11 | 28.64 |
| 33                  |       | 32.71 | 36.52 | 45.75 | 49.26 |
| 34                  |       | 27.53 | 29.61 | 35.32 | 41.49 |
| 13                  |       | 19.50 | 20.48 | 24.09 | 27.92 |
| 2                   | 23.13 | 18.20 | 17.28 | 21.57 | 25.34 |
| 35                  |       | 34.03 | 35.87 | 39.05 | 45.19 |
| 36                  |       | 40.73 | 37.67 | 37.48 | 38.37 |
| 14                  |       | 24.59 | 23.57 | 26.71 | 31.77 |
| 3                   |       |       | 23.86 | 20.33 | 22.73 |
| 15                  |       |       | 22.99 | 19.72 | 21.99 |
| 37                  |       |       |       | 33.32 | 32.36 |
| 4                   |       |       |       | 19.83 | 21.21 |
| 38                  |       |       |       | 62.38 | 54.73 |
| 5                   |       |       |       | 23.07 | 20.72 |
| 39                  |       |       |       | 50.86 | 46.22 |
| 6                   |       |       |       | 23.95 | 22.54 |
| 40                  |       |       |       | 33.60 | 28.74 |
| 7                   |       |       |       | 26.48 | 19.18 |
| 41                  |       |       |       | 79.32 | 78.53 |
| 8                   |       |       |       | 35.69 | 28.68 |
| 16                  |       |       |       | 31.71 | 24.37 |
| 9                   |       |       |       | 35.87 | 24.52 |
| 42                  |       |       |       |       | 47.25 |
| 10                  |       |       |       |       | 26.95 |
| 43                  |       |       |       |       | 38.54 |
| 44                  |       |       |       |       | 39.81 |
| 45                  |       |       |       |       | 42.62 |
| 11                  |       |       |       |       | 27.50 |
| 12                  |       |       |       |       | 36.30 |

図-14 相対誤差の標準偏差  $\sigma$  (%) と流域面積との関係

測値を1本にして各雨量観測所の雨量の偏差の模様を  
みて来たが、もし降雨分布或は降雨原因について型とい  
うようなものがみつかり、それぞれの型について偏差を議  
論すれば全体についてよりその幅は狭まるのではない  
かと考えられる。そこでまず降雨分布型による分類を試  
みた。しかしこの型は降雨が終って後に初めてわかるも  
のであるから流量を予報するというような問題には利用  
できない。そこで降雨原因型の分類をも併せて考えるこ  
とにした。この場合降雨原因による分類は気象庁より発行  
されている速報天気図をもとにして常観的な分け方をし  
たが、原因不明のものや種々の原因の重なったと思われる  
ようなものもかなりあった。

#### (1) 降雨分布型の分類

102 個の降雨分布図を眺め、これより図-15、表-11に

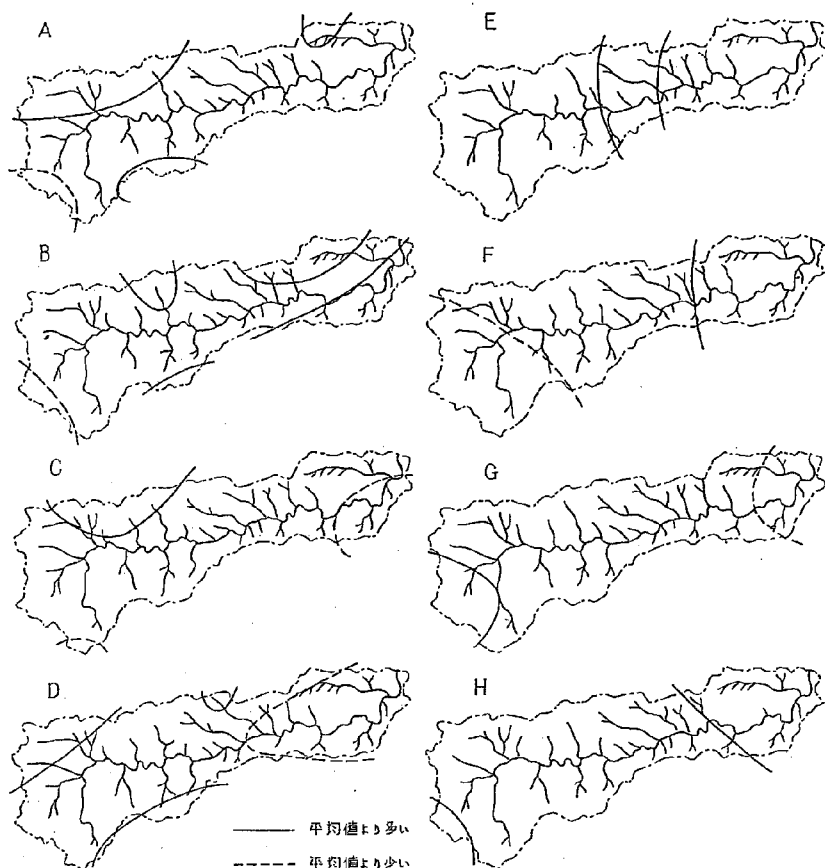


図-15 降雨分布型

示すような特徴を持つ A, B, C, D, E, F, G, H, I の 9 種類の分類を行なった。ただし、I はいずれにも属さないと思われるものを一類型にしたものである。表-12 には各種類に属する資料数を示してある。

以上の 8 種類は視察によるものであるから多少の個人差は避けられない。なるべく個人差の少ない機械的な分類法を得るための一つの方法としてそれぞれの特徴を何か量的な意味を持つインデックスを次に提案した。

図-16 に示すように流域をそれぞれ東西および南北方向の 3 つの帯状に分ける。各帯状に含まれる観測所番号は表-13 に示す通りであって、それぞれ 10 観測所を含んでいる。これら 10 観測所の観測値の算術平均を以て各帯状のインデックス a, b, c, d, e, f とする。

次に組合せインデックスとして  $a/b$ ,  $c/b$ ,  $ac/b^2$ ,  $d/f$ ,  $df/e^2$  を計算しその大きさを 1.0 を境として分類すると資

料数は表-14 に示すようになる。この結果を特徴づけるために  $\geq 1.0$  を +,  $1.0 >$  を - で示すと前表は表-15 の

表-11 降雨分布型の特徴

| 型式 | 代表年月日          | 特 徴                   |
|----|----------------|-----------------------|
| A  | 昭和 27. 5.27-28 | 南北の山地に多く、南西部のみやや少い    |
| B  | 29. 6.22-24    | 西部を除いた南北山地が多く、南西部に少い  |
| C  | 29. 5.21-22    | 北西部の山地のみ多く、東部又は南西部が少い |
| D  | 30. 5.21-23    | 北西部および南西部が多く、東部が少い    |
| E  | 30. 6. 7-8     | 中部に帯状の多雨地帯がある         |
| F  | 31.10.29-31    | 東部に多く、西部に少い           |
| G  | 30. 7.22-24    | 西部に多く、東部に少い           |
| H  | 30. 5.28-29    | 東部および西部に多く、中部に少い      |

表-12 降雨分布型別資料数

| 降雨分布型 | A  | B | C  | D  | E | F  | G | H | I  | 計   |
|-------|----|---|----|----|---|----|---|---|----|-----|
| 資料数   | 14 | 9 | 10 | 10 | 9 | 12 | 7 | 3 | 28 | 102 |

ようになる。ただし、一共に極端でないものには( )をつけた。この表に用いた組合せインデックスの数がこれでは充分ではないので各降雨分布型をこれらインデックスの十、一だけであらゆる場合を表わし尽すことはできていないが、かような表示方法を展開していけば将来大いに役に立つことと思ひ、ここに参考のため記すことにした。

## (2) 降雨原因型の分類

日本列島における神流川流域の位置は図-17に示すように関東地方の北部である。速報天気図を用い各降雨前後の低気圧および前線に注目して102の降雨原因を表-16に示すような特徴によって6つの型に分類した。各分類に属する資料数は表-17に示す通りである。ただしNo.6は何れにも属さないと思われるものを一纏めにしたものである。それぞれの型の代表的な天気図を示すと図-18のようになる。

## (3) 降雨分布型と降雨原因型との関係

102の観測資料について、降雨分布型

表-13 帯状別観測所番号

| 帯状 | 観測所番号                                                                                        |
|----|----------------------------------------------------------------------------------------------|
| 東西 | a 35 14 36 38 5 41 8 16 44 45<br>b 34 13 2 3 6 7 9 10 11 12<br>c 33 31 32 1 37 4 39 40 42 43 |
| 南北 | d 31 32 1 33 34 13 2 35 14 36<br>e 3 15 37 4 38 5 39 6 41 8<br>f 7 16 9 42 10 43 44 45 11 12 |

表-14 インデックス

|   | a/b  |      |    | c/b  |      |    | ac/b <sup>2</sup> |      |    | d/f  |      |    | df/e <sup>2</sup> |      |    |
|---|------|------|----|------|------|----|-------------------|------|----|------|------|----|-------------------|------|----|
|   | ≥1.0 | 1.0> | 計  | ≥1.0 | 1.0> | 計  | ≥1.0              | 1.0> | 計  | ≥1.0 | 1.0> | 計  | ≥1.0              | 1.0> | 計  |
| A | 14   | 0    | 14 | 11   | 3    | 14 | 14                | 0    | 14 | 7    | 7    | 14 | 3                 | 11   | 14 |
| B | 9    | 0    | 9  | 7    | 2    | 9  | 9                 | 0    | 9  | 0    | 9    | 9  | 2                 | 7    | 9  |
| C | 10   | 0    | 10 | 5    | 5    | 10 | 10                | 0    | 10 | 7    | 3    | 10 | 2                 | 8    | 10 |
| D | 10   | 0    | 10 | 10   | 0    | 10 | 10                | 0    | 10 | 10   | 0    | 10 | 1                 | 9    | 10 |
| E | 10   | 0    | 10 | 8    | 2    | 10 | 10                | 0    | 10 | 6    | 4    | 10 | 0                 | 10   | 10 |
| F | 12   | 0    | 12 | 7    | 5    | 12 | 10                | 2    | 12 | 4    | 8    | 12 | 6                 | 6    | 12 |
| G | 4    | 3    | 7  | 6    | 1    | 7  | 6                 | 1    | 7  | 7    | 0    | 7  | 3                 | 4    | 7  |
| H | 2    | 1    | 3  | 2    | 1    | 3  | 2                 | 1    | 3  | 1    | 2    | 3  | 3                 | 0    | 3  |
| I |      |      | 28 |      |      | 28 |                   |      | 28 |      |      | 28 |                   |      | 28 |

表-15 インデックス

|   | a/b | c/b | ac/b <sup>2</sup> | d/f | df/e <sup>2</sup> |   | a/b | c/b | ac/b <sup>2</sup> | d/f | df/e <sup>2</sup> |
|---|-----|-----|-------------------|-----|-------------------|---|-----|-----|-------------------|-----|-------------------|
| A | +   | (+) | +                 | -   | (+)               | E | +   | (+) | +                 | -   | -                 |
| B | +   | (+) | +                 | (+) | (-)               | F | +   | (+) | (+)               | +   | +                 |
| C | +   | +   | +                 | (+) | (-)               | G | +   | (+) | (+)               | +   | +                 |
| D | +   | +   | +                 | +   | -                 | H | +   | (+) | (+)               | +   | +                 |

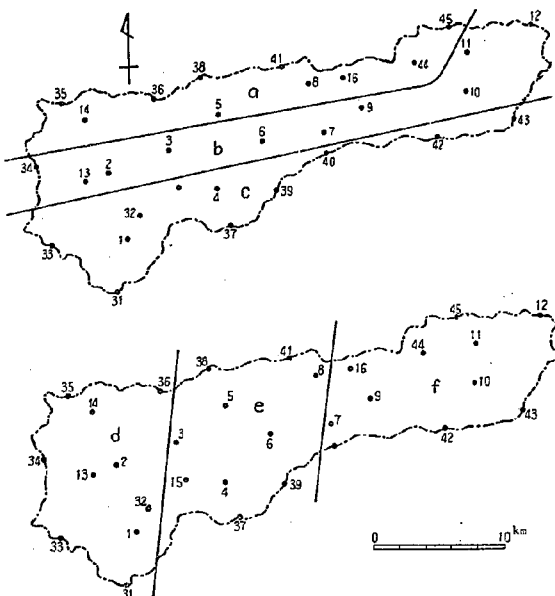


図-16 帯状分割

A, B, C, D, E, F, G, Hに属するものと、降雨原因型 No.1, No.2, No.3, No.4, No.5に属するものとの資料数を調べると表-18に示すような結果が得られる。この表を見ると降雨分布ではDとEとの間に、降雨原因型ではNo.2とNo.3との間でそれぞれ明瞭な境界線が引けることがわかる。すなわち主たる降雨原因が低気圧と考えられるNo.1, No.2の場合の降雨分布は大体A, B, C, D型の分布と、降雨原因が主として

表-16 降雨原因型の特徴

| 降雨原因  | 特徴                            |
|-------|-------------------------------|
| No. 1 | 南岸に前線があつて、低気圧が東進する            |
| No. 2 | 低気圧が関東地方を東進する                 |
| No. 3 | 低気圧は日本海を東進し、これより南北に走る前線がのびている |
| No. 4 | 前線が北上する（台風の影響による降雨を含む）        |
| No. 5 | 前線が南下する                       |
| No. 6 | その他                           |

表-17 降雨原因型別資料数

| 降雨原因型 | No. 1 | No. 2 | No. 3 | No. 4 | No. 5 | No. 6 | 計   |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| 資料数   | 46    | 5     | 15    | 16    | 11    | 9     | 102 |

表-18 降雨分布型と降雨原因型との相関

| 降雨分布型 | 降雨原因型 | No. 1 | No. 2 | No. 3 | No. 4 | No. 5 | No. 6 | 計   |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|
| A     |       | 12    | 1     |       |       | 1     |       | 14  |
| B     |       | 8     | 1     |       |       |       |       | 9   |
| C     |       | 6     | 1     |       |       | 3     |       | 10  |
| D     |       | 7     | 1     | 1     |       |       |       | 10  |
| E     |       |       |       |       | 5     | 2     |       | 7   |
| F     |       | 2     |       | 3     | 3     | 1     | 3     | 12  |
| G     |       | 2     |       | 2     | 2     | 1     |       | 7   |
| H     |       |       |       | 3     | 3     | 3     |       | 9   |
| I     |       | 9     | 1     | 6     | 6     | 4     | 2     | 28  |
| 計     |       | 46    | 5     | 15    | 16    | 11    | 9     | 102 |

前線の移動によると考えられる No. 3, No. 4, No. 5 の場合の降雨分布は E, F, G, H 型の分布と密接に関係していることがわかった。

4 の図-13 (5) では全資料 102 について流域の観測所の相対誤差の標準偏差を求めたが、ここでは降雨分布の型を大きく 2 種類に分けたそれぞれについて計算してみた。降雨分布型 A, B, C, D に属する 43 降雨と、降雨原因型 E, F, G, H に属する 31 降雨についてそれぞれ相対誤差の標準偏差を求めると図-19 (1), (2) が得られる。図-19 (1) の方は図-13 (5) と殆んど変化は見受けられないが、図-19 (2) では縦割りの傾向がかなりはっきり認められる。

## 6. 結 語

この研究は流出現象に関心を持つ者の立場から山地流域の降雨分布を論じたものであって、特に神流川流域において次の諸点を明らかにした。

(1) 雨量観測所を流域内にほぼ一様に配置しその支配面積をほぼ同じ程度になるようにした場合、誤差の標準偏差を 10% にしたいの

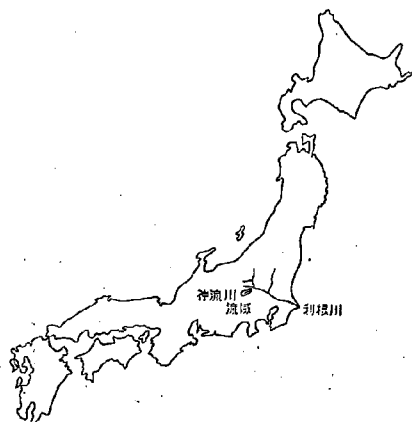


図-17 神流川流域の位置

ならば 50km<sup>2</sup> に 1 個所位の割合または流域に 8 個所位の雨量観測所が必要である。また流域 100km<sup>2</sup> に 1 個所位である場合（流域に 4 個所位）には標準偏差は 15~20% となる。（図-9）

(2) 流域平均雨量の計算方法として等雨量線法、テーセン法、算術平均法を比べた場合、雨量観測所の数が多くなれば前 2 者の差は僅かとなる。この場合には計算手

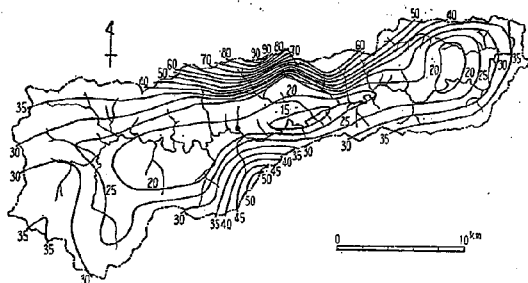


図-19 (1) 一雨雨量と真値との相対誤差の標準偏差（降雨原因型 A B C D）

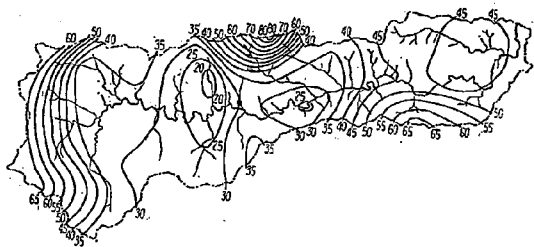


図-19 (2) 一雨雨量と真値との相対誤差の標準偏差（降雨原因型 E F G H）

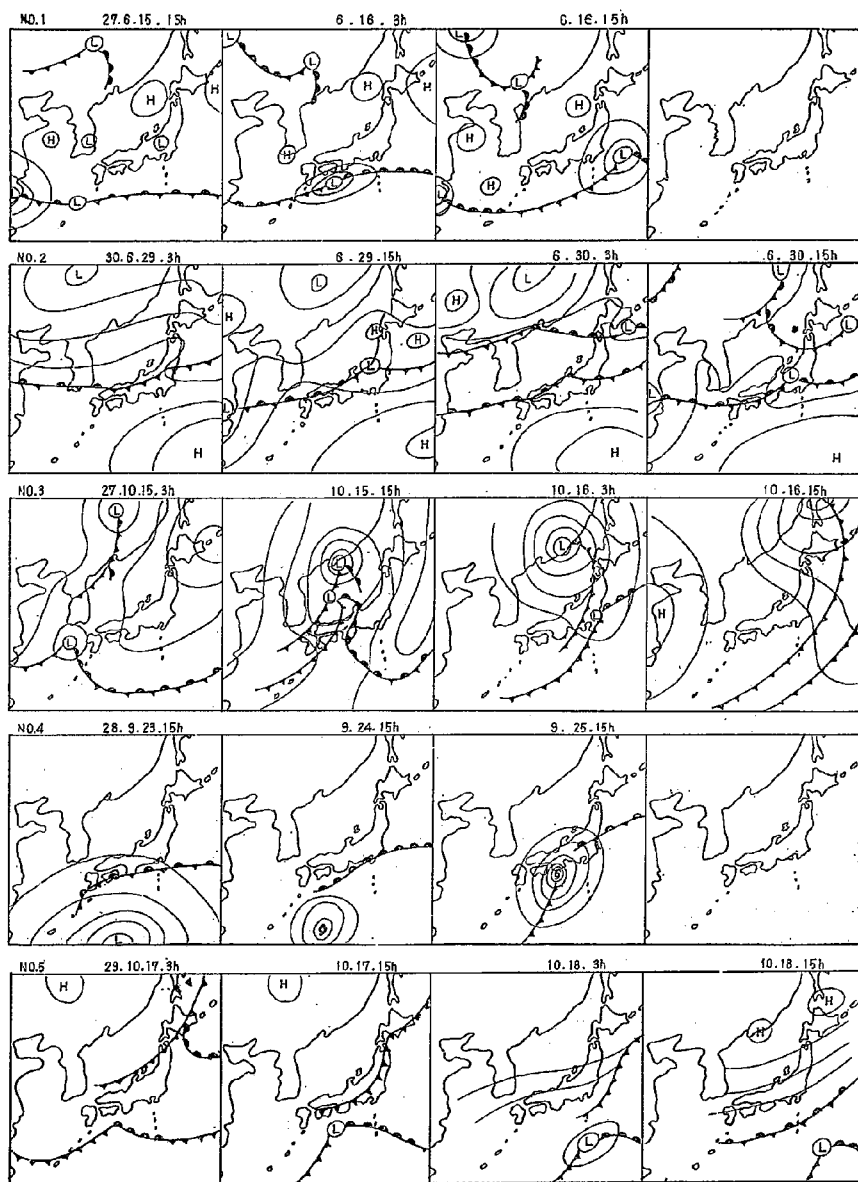


図-18 降雨原因型

間の少ないテーゼン法で充分目的は達す。観測所の数が少なくなると等雨量線法を用いることが無理である。(図-9)

(3) 流域の平均雨量を1つの雨量観測所の観測値で代

表させようという場合には、流域の重心近くでしかも流域の平均高度附近にその位置を選ぶことが望ましい。図-12 (1), (2), (3), (4), (5), 図-13 (1), (2), (3), (4), (5)

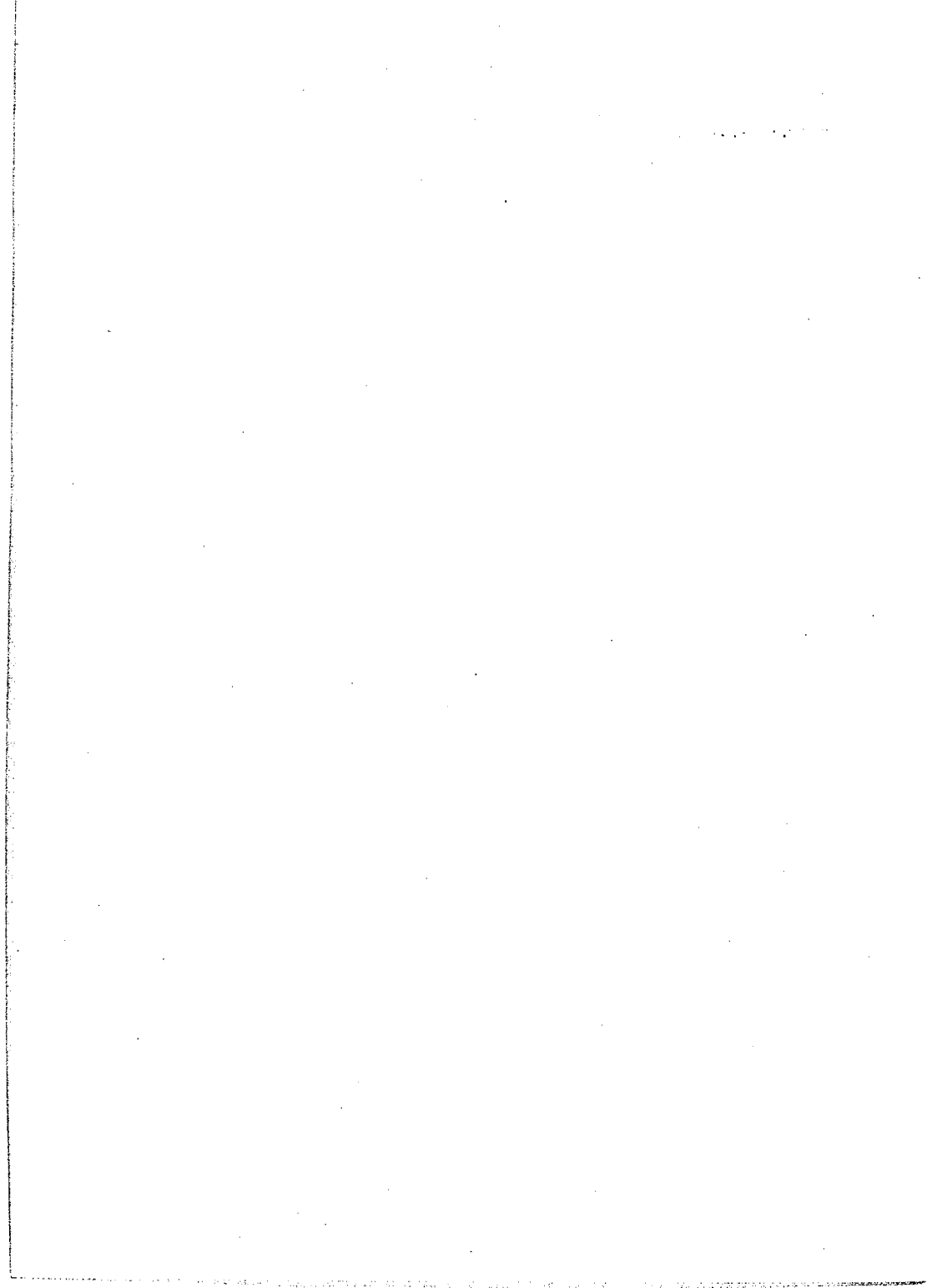
(4) 流域面積 40~370km<sup>2</sup> を重心附近の1つの雨量観

測所で代表させようとするば、相対誤差としては15~20%の標準偏差が期待される。

(5) 降雨原因型と降雨分布型との間には相関があることが明らかにされ、この程度の資料では2種類に分けられることがわかった。

#### 附 記

本研究は神流川観測所の観測資料を基にして論じたるのであるが、その資料は長期間にわたり流域各地で観測に従事して来た観測員の努力の結晶であることを思い起し茲に記して感謝の意を表するものである。資料の整理は水文研究室の全員がこれに当った。



# 狩野川洪水の検討

——異常洪水に如何に対処するか——

木村俊晃\*

(昭和34年1月)

## 要旨

この報告は、昭和33年9月26日の狩野川台風による異常な局地豪雨のために狩野川流域に起った洪水の実状について述べ、このような大洪水が従来わが国の高水計画において如何に取り扱われてきたかを検討し、わが国の山地流域における洪水の発生頻度の特殊性を指摘して、計画を超過する洪水群に対する対策の必要を強調し、そのための具体的方法について述べたものである。

## 目次

|                    |      |                    |      |
|--------------------|------|--------------------|------|
| 1. まえがき            | (2)  | b. 可能最大降雨による方法     | (16) |
| 2. 狩野川の概要          | (2)  | c. 地形学的方法          | (16) |
| 3. 狩野川台風の出水        | (5)  | d. 歴史的方法           | (16) |
| (1)洪水の規模           | (5)  | (4)超過洪水時における現象の予測  | (17) |
| (2)被害の特徴           | (8)  | a. 洪水の現地調査         | (17) |
| 4. 計画高水流量          | (10) | b. 地形学的方法          | (17) |
| (1)従来の考え方          | (10) | c. 模型実験            | (17) |
| (2)筆者の考察           | (13) | (5)土地の洪水に対する安全度の評価 | (17) |
| 5. 狩野川洪水の教訓        | (15) | a. 施設の規制           | (17) |
| (1) 一般的なこと         | (15) | b. 地元民への広報         | (17) |
| a. 超過確率の真の意味の理解    | (15) | (6)洪水予報の研究と施設の強化   | (17) |
| b. 人命対策と施設対策の分離    | (15) | (7)超過洪水対策の根本的研究    | (18) |
| c. 地学の河川計画への導入     | (15) | a. 改修方針            | (18) |
| d. 日本古来の河川改修工法の再評価 | (16) | b. 堤防法線            | (18) |
| (2)改修工事の確率的安全度の評価  | (16) | c. 構造物             | (18) |
| a. 余裕高の検討          | (16) | d. 特殊施設            | (18) |
| b. 超過可能洪水群の評価      | (16) | e. 溢流堤             | (19) |
| c. 超過可能洪水群の超過確率の算定 | (16) | 6. あとがき            | (19) |
| (3)起りうる最大洪水の推定     | (16) | 文 献                |      |
| a. 既往資料による方法       | (16) |                    |      |

## 序

筆者が、その地に数年をすとし、おおいに愛着を感じていた伊豆・狩野川の大災害に感動して、浅学をかえりみず、この一文の筆をとってから、すでに一年余を経過した。その間、昨昭和34年9月には、伊勢湾台風による大被害が発生し、筆者がここでのべたことのいくつかは、いろいろな立場の人々によって、新聞その他に公表され、かならずしも目新しくはなくなった。もともと、筆者がここで主張しようとしたことの大部分は河川技術者によって早くから考えられていたことであると思われるが、それぞれの立場は自由にその考えを公表することを許さない。しかし、伊勢湾台風以後、大災害に対する社会一般の関心は非常に高まり、われわれ河川技術者の責任はいよいよ重くなってきており、新しい河川災害対策の体系に対する要求はいよいよ高まってきているように感ぜられる。

横田周平所長のおすめもあり、ここに、筆者の比較的自由的な現在の立場を利用して、この粗雑な一文を発表することとしたが、もとより考え違いなども多いであろう。多くの御批判をえて、これがこの問題に対する討論の一資料ともなり、今後の河川技術の発展に多少なりとも役立つところがあれば、筆者のこの上ない幸とするところである。

なお、余裕高については、河川局・治水課・岡崎技官からつぎのような点を考慮する必要を指摘された。ここに記して謝意を表するとともに、これらの点については今後十分な討論を期待したい。

1. 水位の上昇時間など水防上の観点からの余裕
2. 圧密沈下以外に、水位に耐えるために構造上必要な余裕
3. 堤外の流路が不安定で高水位が定めにくいような乱流河川における余裕

(昭和35年5月)

## 1. まえがき

昨昭和33年9月26日夜、台風22号\*によって、伊豆・狩野川に発生した洪水はまったく異常なものであり、このため、その沿岸に甚大な被害を及ぼしたことは、すでに新聞・ラジオその他の報じたところである。

筆者は、先年、中部地建・沼津工事事務所在動中に、現在工事中の狩野川放水路の流量決定に関連して、狩野川全川の計画高水流量再検討のための調査に従事し、また、その後数年にわたって、今度の出水でも湛水した田方平野の内水調査を行なったものであるが、今回も、幸い出水後に現地を踏査する機会をえたので、その際感じたことを整理しておくことは、河川技術者としての義務と考え、ここに一応まとめたものである。

いまだ、突っ込みが足りず、また、多くの独断もあるであろうが、大方の御批判を切に願うものである。

## 2. 狩野川の概要

狩野川はその全域が火山地帯である。すなわち、もっとも古く第三紀に形成され後に沈降した静浦山地、同じく第三紀に噴出した箱根山、第三紀鮮新世から第四紀洪積期初期にかけて噴出した宇佐美火山、同じく洪積期の初期とみられる達磨山、もっとも新しく第四紀洪積期から沖積期（現世）にかけて噴出した箱根山・愛鷹山・富士山・天城山などからなり、その地質はほとんど火山岩および火成砕屑岩からなっている。とくに、もっとも新しい富士山と天城山は厚い火山灰と軽石におおわれている。

表一 新世の区分

| 新世代(約六千万年) | 第 四 紀<br>(約100万年)   | 沖積期(現世)<br>洪積期(更新世)   |
|------------|---------------------|-----------------------|
|            | 第 三 紀<br>(約6,000万年) | 鮮中漸始晚<br>新新新新<br>世世世世 |

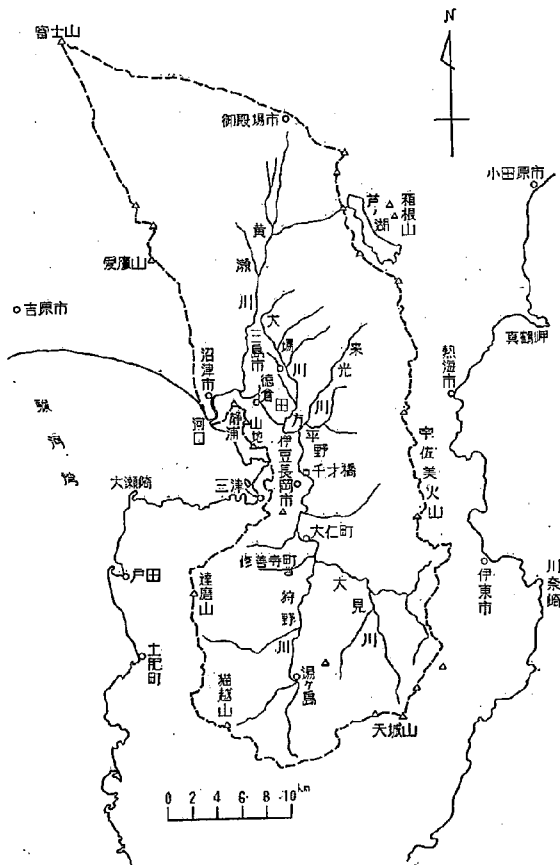
大きくみると水系は伊豆半島の中央部にほぼ東西に並んだ天城連山(1,200~1,400m)に発して北流する本川および大見川、箱根外輪山とその南に連なる宇佐美火山(500~1,000m)の西側斜面を西流する来光川と大場川、富士山の東斜面に発して箱根山(850~1,000m)と愛鷹山(1,200~1,500m)の間を南流する

\*後に、気象庁は狩野川台風と命名した。

黄瀬川などが田方平野で合流して西に向い、沼津市で駿河湾に注いでいる。したがって、流域の斜面は、河口をかなめとして、南から東、さらに北に及ぶ細長い扇状に広がっている。

流域面積は、本川および大見川が、修善寺・大仁あたりで、約300km<sup>2</sup>、黄瀬川が約270km<sup>2</sup>、来光川・大場川を含むその他が約280km<sup>2</sup>、計約850km<sup>2</sup>であって、ほぼ三分されている。流路延長は、本川が約50km、黄瀬川が約30km、大場川が約20km、来光川が約15kmである。

これらの各河川がそれぞれ山地を出て集合するところにある田方平野は、その西側に、南北に低く連なる静浦山地(300~450m)の沈降に伴って侵入した海湾がこれらの各川の運搬堆積によって埋められてきた沖積平野である。したがって、この平野は、地図を一見して想像されるように、単純に南から北に順次低くなる平地



図一 狩野川流域図

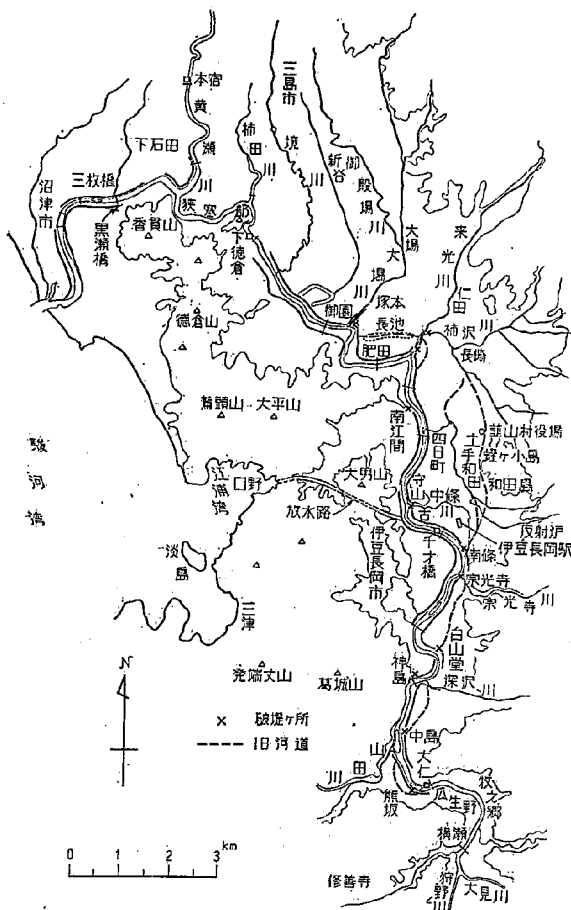


図-2 田方平野地形概要図

ではない。南半分、修善寺・大仁あたりから、伊豆長岡・菰山をへて、来光川・大場川の合流点附近までは、だんだん幅が広くなり、北に向って低くなる本川の冲積平野であるが、これより北の半分は、黄瀬川の扇状地であって、北に向ってだんだん高くなる。地盤の標高は、大仁で約30mであるのが、急激に低下して、伊豆長岡の千歳橋附近で約13mとなり、このあたりからややコウ配が緩くなって、前述の最低箇所では7~9mとなるが、これより再び急激に高くなり、大場では12m、三島では約30mとなる。

この平地を北流する狩野川本川の河道は、鎌倉時代頃は、今度破堤した南条附近から真北に向い、和田島・土手和田・蛭ヶ小島\*をへて長崎の東側を通り、大場川・

\*源頼朝の流野所の跡といわれる。

来光川の合流点・蛭ヶ橋附近をへて、改修工事で埋めたという肥田・塚本部落の間にあった長池にそって西に向い、大場川合流点附近で現在の河道に達していたものであるが、河道の西側に位置する静浦山地に比較して、東側に位置する箱根・宇佐美の土砂運搬の方が多量であるために、だんだん西側に押しつけられる傾向があり、上記の河道痕跡と現河道の間に、南条を起点として、四日町の東側をへて北上するものと、伊豆長岡駅の東側を迂廻して、守山の南麓で現河道に達するものと二本の痕跡が存在する。とくに、後者は非常に新しい時代のものようになって、河道と河岸は現地でも十分明瞭に認められ、旧河道の凹部を流れる小支川が古川と称せられている。

一方、黄瀬川についても、現河道の外に、西側に、沼津市の北を迂廻するもの、三枚橋と下石田の中間をへて黒瀬橋右岸に達するもの、東側に、柿田川や境川の線、さらに新谷を通る水路の線、大場川の支川御殿川などの痕跡があり、とくに東側のものは洪水が多く、中でも柿田川は有名で、常時約12m<sup>3</sup>/secに達する。

このように、扇状地の西側がすでに静浦山地の北端に達しているために、狩野川本川の西への出口はその発達とともに閉塞される傾向にあり、現在の河道はその間をかわうじて突破しているが、この部分は徳倉から現黄瀬川合流点まで、約2.5kmにわたる狭塞部となり、河床コウ配の凸起点となるとともに、洪水時に田

方平野からの排水をさまたげている。

狩野川流域の雨量の地域分布は、上述の地形のため、本川上流部・箱根斜面・富士斜面に分かれる。この中、前二者は、黒潮に洗われる太平洋に突出しているので、日本でも有数の多雨地であり、年雨量3,000mm以上に達する。これに対し、富士の斜面は比較的少ないが、それでも2,000mm以上である。本川と黄瀬川はまったく谷の方向が逆であるため、両者が同時に大雨となることは少なく、いずれか一方に片よることが多い。

狩野川流域、とくに本川流域の豪雨および大出水は、ほとんど台風によるものであって、これに前線がともなう場合に大雨となっている。とくに、台風が伊豆半島の南方をかすめて通過する場合には、北向きに扇状に開いた本川上流流域に風が吹き込むこととなって、大豪雨と

表-2(a) 狩野川本川下徳倉の流況 (m³/sec)

| 年 度 | 19   | 20   | 21   | 22   | 23   | 24   | 25   | 平均   |
|-----|------|------|------|------|------|------|------|------|
| 豊水量 | 42.6 | 59.1 | 37.1 | 31.4 | 32.1 | 34.0 | 41.6 | 39.7 |
| 平水量 | 32.8 | 46.8 | 32.7 | 30.8 | 30.5 | 30.4 | 35.0 | 34.1 |
| 低水量 | 25.7 | 43.5 | 30.1 | 30.7 | 30.3 | 29.8 | 31.6 | 31.7 |
| 濁水量 | 24.8 | 36.5 | 29.5 | 30.7 | 28.4 | 29.0 | 28.3 | 29.6 |

表-2(b) 黄瀬川本宿の流況 (m³/sec)

| 年 度 | 19 | 20 | 21   | 22   | 23   | 24   | 25   | 平均   |
|-----|----|----|------|------|------|------|------|------|
| 豊水量 |    |    | 4.27 | 3.25 | 5.34 | 4.00 | 5.26 | 4.42 |
| 平水量 |    |    | 3.28 | 2.53 | 3.72 | 3.50 | 4.59 | 3.52 |
| 低水量 |    |    | 2.54 | 1.93 | 3.06 | 2.80 | 4.00 | 2.87 |
| 濁水量 |    |    | 1.48 | 1.37 | 1.99 | 1.41 | 2.01 | 1.65 |

なるようであり、今度の狩野川台風がそれであって、10年前、同様に大被害をもたらした昭和23年9月16日のアイオン台風も、伊豆南方では今回とほとんど同じ経路を通過している。

天城山は国有林が多く、林相がはなはだ良好であることも一つの原因ではあるが、とくに富士山および天城山が軽石・火山灰からなる透水性の地層であるために、本川・黄瀬川ともに流況はすこぶる良好であった。

狩野川本川・下徳倉および黄瀬川・本宿における昭和19年より25年までの流況は表-2のとおりである。

一般に、河況係数といわれるものは年間の最大流量と最小流量の比であるが、ここでは、筆者が昭和26年に計算した30年確率洪水量と表-2の平均濁水量との比をとってみるとつぎのとおりである。

本 川 : 2,460/29.6 = 83.1

表-4 平 水 の 比 流 量

| 河 川 名      | 狩 野 川 本 川  |                | 黄 瀬 川      |                |
|------------|------------|----------------|------------|----------------|
| 流域面積 (km²) | 575        |                | 275        |                |
| 濁 水 量 (平均) | Q (m³/sec) | q (m³/sec/km²) | Q (m³/sec) | q (m³/sec/km²) |
| 低 水 量 (ヶ)  | 29.6       | 0.0515         | 13.65      | 0.0500         |
| 平 水 量 (ヶ)  | 31.7       | 0.0551         | 14.87      | 0.0542         |
|            | 34.1       | 0.0592         | 15.52      | 0.0568         |
| 低水量/濁水量    | 1.07       |                | 1.09       |                |
| 平水量/濁水量    | 1.15       |                | 1.14       |                |

表-5 全 国 各 地 の 平 水 の 比 流 量

| 地 方     | 北海     | 東北     | 奥羽     | 関東     | 北陸     | 東山     | 東海     | 山陰     | 内海     | 南海     | 北九州    | 南九州    | 全 国    |
|---------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 濁 水 量   | 0.0121 | 0.0150 | 0.0179 | 0.0187 | 0.0257 | 0.0200 | 0.0193 | 0.0117 | 0.0124 | 0.0153 | 0.0162 | 0.0178 | 0.0173 |
| 低 水 量   | 0.0178 | 0.0223 | 0.0277 | 0.0265 | 0.0437 | 0.0308 | 0.0314 | 0.0205 | 0.0207 | 0.0280 | 0.0247 | 0.0280 | 0.0274 |
| 平 水 量   | 0.0271 | 0.0311 | 0.0426 | 0.0410 | 0.0665 | 0.0465 | 0.0490 | 0.0327 | 0.0316 | 0.0435 | 0.0355 | 0.0445 | 0.0415 |
| 低水量/濁水量 | 1.53   | 1.59   | 1.65   | 1.50   | 1.77   | 1.58   | 1.68   | 1.90   | 1.71   | 1.84   | 1.53   | 1.66   | 1.64   |
| 平水量/濁水量 | 2.41   | 2.27   | 2.59   | 2.42   | 2.79   | 2.41   | 2.69   | 3.09   | 2.68   | 3.00   | 2.34   | 2.85   | 2.56   |

表-6 数 河 川 の 平 水 の 比 流 量

| 河 川 名        | 富士川  | 筑後川 | 矢部川 | 緑 川 | 川内川  | 大淀川  | 大野川  |
|--------------|------|-----|-----|-----|------|------|------|
| 地 点          | 清水端  | 杖 立 | 藤 木 | 小川野 | 宮之城  | 本八重  | 日 枝  |
| 濁水量 (m³/sec) | 14.5 | 6.4 | 1.0 | 1.1 | 20.0 | 33.6 | 16.4 |
| 低水量 (ヶ)      | 25.7 | 7.9 | 1.7 | 1.5 | 26.2 | 49.8 | 22.1 |
| 平水量 (ヶ)      | 34.1 | 9.7 | 2.5 | 1.6 | 36.0 | 67.2 | 27.4 |
| 低水量/濁水量      | 1.8  | 1.2 | 1.7 | 1.4 | 1.3  | 1.5  | 1.3  |
| 平水量/濁水量      | 2.4  | 1.5 | 2.5 | 1.5 | 1.8  | 2.0  | 1.7  |

黄瀬川 : 1,045/1.65 = 675.0

黄瀬川は本川に比べてはるかに大きい、さきにのべた三島市附近の湧水は、明らかに黄瀬川の流域から来るもので、その平水の一部と考えるべきであるから、12m³/sec を加えて計算しなおすと、

黄瀬川 : 1,045/13.65 = 76.6

となり、ほぼ本川と同じ値がえられる。

野満隆治「河川学」p.92によると、わが国の河川の河況係数は表-3のとおりであって、狩野川は淀川牧方と同程度の値を有することが知られ、淀川が、琵琶湖の調節作用のために、比較的安定した河川であることを考えれば、小河川である狩野川が如何に良好な流況であるかわかるであろう。

さらに、表-2の各流量を比流量に改めた値、(低水量/濁水量) および (平水量/濁水量) を求めると、表-4のとおりである。黄瀬川にはすべて濁水 12 m³/sec を加えているが、これを考慮すれば、両川の流況がまったく

表-3 わが国の河川の流況係数

| 河川名 | 地 点 | 河況係数  | 河川名 | 地 点 | 河況係数 |
|-----|-----|-------|-----|-----|------|
| 新宮川 | 高 田 | 1,100 | 緑 川 | 釈迦堂 | 176  |
| 大野川 | 川 添 | 500   | 雄物川 | 秋 田 | 169  |
| 由良川 | 福如山 | 436   | 荒 川 | 川 口 | 149  |
| 富士川 | 猊 沢 | 400   | 天竜川 | 天竜橋 | 114  |
| 紀ノ川 | 岩 盤 | 400   | 大淀川 | 大宮  | 110  |
| 円山川 | 岩 盤 | 348   | 木曾川 | 大 牧 | 108  |
| 最上川 | 新 堀 | 303   | 淀 川 | 対 馬 | 67   |
| 北上川 | 登 米 | 223   | 石狩川 | 雁 戸 | 32   |
| 吉野川 | 信 濃 | 207   | 信濃川 | 熊ノ森 | 19   |

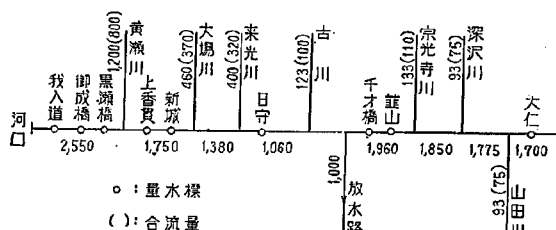


図-3 狩野川計画洪水流量配分図 (昭和33.現在)

類似していることが知られる。

“河川学”によると、わが国を12地区に分けた各地方別の比流量(3カ年平均)、(低水量/濁水量)および(平水量/濁水量)は表-5のとおりで、狩野川の濁水比流量  $0.05 \text{ m}^3/\text{sec}/\text{km}^2$  は、全国において最大の北陸地方の約2倍に近く、また、(低水量/濁水量)および(平水量/濁水量)はともにどの地方よりも例外的に小さく、狩野川の流況の良好さを示している。

参考のため、宮本武之輔“治水工学”p.123によると、わが国数河川の濁水量・低水量・平水量は表-6のとおりである。

狩野川の改修工事は、昭和2年に着工以来、今日では、本川改修はほとんど終了し、大仁から河口まで、山付きの部分もあるが、約25kmにわたって、延々たる連続堤防が完成し、また、支川の大場川・来光川についても、中小河川として、本川に見合う堤防が完成して、最近の直轄工事の主力は放水路工事に向けられていた。

昭和33年度現在の狩野川の計画高水流量配分図は図-3のとおりであって、これは昭和28年度に中部地建の調査を基礎として、河川局が決定したものである。この流量配分は、本川上流部については、改修工事開始以来の最大洪水であった昭和23年9月16日アイオン台風時における千歳橋流量観測所の実測値  $1,860 \text{ m}^3/\text{sec}$  を大仁に換算した  $1,690 \text{ m}^3/\text{sec}$  を基礎とし、黄瀬川の固有流量については、同じくその既往最大洪水であった昭和16年7月12日の本宿量水標の最高水位  $6.00 \text{ m}$  を水位流量曲線で換算した  $1,210 \text{ m}^3/\text{sec}$  を基礎とし、また、その合流量については、黄瀬川合流後の沼津市においても既往最大洪水であった昭和23年9月16日洪水時の合流量  $580 \text{ m}^3/\text{sec}$  および黄瀬川の最大洪水・昭和16年7月12日洪水時の合流量  $940 \text{ m}^3/\text{sec}$  を考慮して、当初計画の合流量を変更せず、 $800 \text{ m}^3/\text{sec}$  としたものである。すなわち、この流量配分は既往最大洪水流量を基本としたものといえる。

なお、参考までに、改修計画当初の流量

配分は図-4のとおりであり、昭和28年の再検討にきざち、昭和27年12月に中部地建・沼津工務所が確率30年洪水を基礎として作製した流量配分案は図-5のとおりであった。

このように、事務所案では、放水路の流量は  $1,500 \text{ m}^3/\text{sec}$  であって、 $500 \text{ m}^3/\text{sec}$  のトンネル3本を施工することとなっていた。河川局は  $1,000 \text{ m}^3/\text{sec}$  に決定する際、

一応これを尊重し、将来調査を行なって、さらに詳細に検討することとし、 $1,500 \text{ m}^3/\text{sec}$  とすることが真に妥当であると確認されれば、これを増加する含みをもって、開水路断面はそのままとし、トンネルのみ3本のうちの中央の1本を実施しないこととしたのである。

### 3. 狩野川台風の出水

さて、前置きが少々長くなりすぎたようであるが、今度の出水の実状をみてみよう。

#### (1) 洪水の規模

台風22号は、一時南方洋上では中心示度  $880 \text{ mb}$  となり、本土に接近する直前の気象庁の予報では、室戸台風以来の大型台風ということで、その規模の大きさが心配されたのであったが、実際は、接近するにしたがって急速に勢力がおとろえ、伊豆半島の東岸を通過する頃は  $950 \text{ mb}$  で、狩野川など2・3カ所を除き、全国にはいちじるしい被害はなかったようである。したがって、狩野川本川上流流域の豪雨は、東京に豪雨をもたらしたのと同じ前線の関係、台風の通過経路およびその速度と狩野川本川上流流域の地形の関係によるもののようである。

原因はとにかくとして、このときの雨量がいかに大き

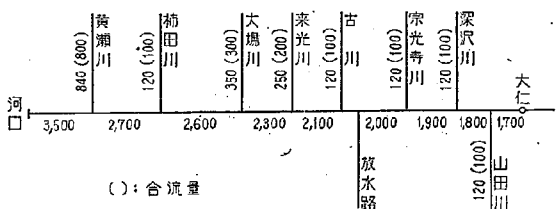


図-4 狩野川計画高水流量配分図 (当初計画)

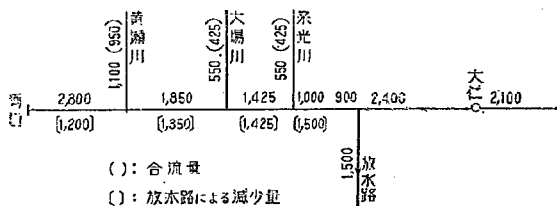
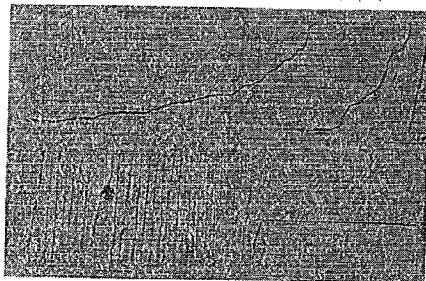


図-5 狩野川計画高水流量配分図 (沼津工務所案)

いものであったかを、流域のほぼ中心に位置し、従来から狩野川の代表的雨量観測所であった湯ヶ島雨量観測所(標高218m)の記録について検討してみよう。この観測所は農林省天城営林署にあり、建設省の自記雨量観測所ともなっているもので、管理は非常に良好である。このことは、今回の最大強度120mm/hrに及ぶ雨量の記録を完全に自記記録でとらえている点からもうなずかれよう。

図一7は、筆者が、昭和26年に、時間雨量については昭和5年~16年、日雨量については昭和6年~25年の各年間最大値を用いて、岩井法で計算した確率時間雨量と確率日雨量によって作製した確率降雨継続曲線ともいうべきものであって、これに、今回の降雨継続曲線および記録の存する従来の最大記録である昭和16年7月22日のものを記入してある。これによれば、今回の降雨は、既往の最大はもちろん、26年当時計算した100年降雨をもはるかに突破しており、狩野川にとっては、いかに予想を絶する大豪雨であったかは容易に推察できる。

また、120 mm/hrという時間雨量はわが国における最大級のものであり、15時間の総雨量699mmは、これを日雨量としてみても、記録的のものである。このことは表一7および表一8に示したわが国の1時間雨量および日雨量の記録の上位にランクされることをみれば明らかである。しかし、ここでとくに注意しなければならないことは、今回の湯ヶ島の雨量が、伊豆半島の地理的位置とそ

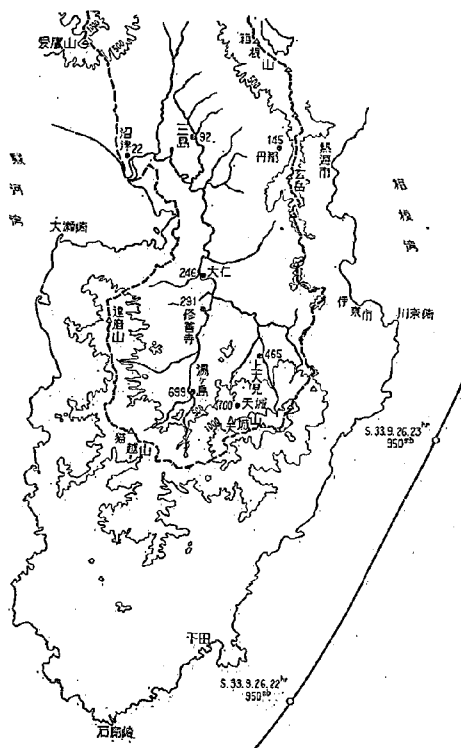


写真一 湯ヶ島自記雨量計の記録

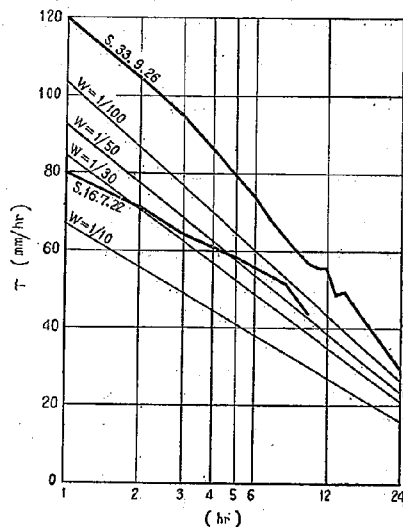
の地形および全国の従来の記録から考えれば、かならずしも、まったく生起しえない程度のものではないことである。

降雨の時間分布は図一8のとおりであって、典型的な台風型である。同図には標高870mの天城雨量観測所(建設省)の記録が一部記入されているが、これによって、天城観測所での雨量が湯ヶ島のそれとほぼ同程度のものであることがわかる。

\*本表の上狩野は湯ヶ島のことである。



図一6 台風経路および降雨分布



図一7 湯ヶ島降雨継続曲線

表-7 1 時間雨量の記録 (野詩“河川工学” p.22)

| 地名        | 読子        | 宮崎        | 枝早        | 石垣島        | 那覇        | 名古屋       | 大分         | 長崎        | 徳島        | 京都        |
|-----------|-----------|-----------|-----------|------------|-----------|-----------|------------|-----------|-----------|-----------|
| 雨量(mm/hr) | 123.3     | 100.2     | 99.6      | 96.3       | 92.6      | 92.6      | 90.5       | 87.7      | 85.4      | 83.2      |
| 年月日       | T.10.8.3. | T.5.9.22. | T.3.7.24. | T.13.7.14. | M.43.8.8. | T.8.7.16. | M.41.8.10. | T.12.9.5. | T.12.9.5. | T.7.8.15. |

表-8 日雨量の記録 (野詩“河川工学” p.23)

| 地名   | 雨量(mm/day) | 年月日       | 地名   | 雨量(mm/day) | 年月日       |
|------|------------|-----------|------|------------|-----------|
| 大台ヶ原 | 1,011      | T.12.9.14 | 本名山瀬 | 556        | T.9.8.15  |
| 田辺   | 903        | M.23.8.20 | 箱根   | 547        | M.36.5.29 |
| 深瀬   | 785        | S.4.7.6   | 根良   | 545        | T.11.8.23 |
| 鷲江   | 675        | S.6.9.26  | 合原   | 544        | T.3.7.25  |
| 富士   | 669        | T.13.9.14 | 河福   | 522        | T.9.8.20  |
| 土居   | 600        | S.2.8.26  | 宮上   | 506        | T.6.8.2   |
| 彦根   | 597        | M.29.9.7  | 大日   | 490        | M.19.9.24 |
| 多賀   | 593        | S.2.8.26  | 井前   | 483        | M.40.8.24 |
| 野    | 587        | S.3.8.17  |      | 474        | T.3.8.29  |
| 川代   | 584        | S.5.8.11  |      | 474        | T.8.9.15  |
| 多    | 583        | M.44.8.4  |      | 471        | M.45.9.22 |
| 家    |            |           |      | 469        | T.12.9.14 |
| 気    |            |           |      |            |           |
| 穴    | 571        | T.14.9.17 |      |            |           |

ければならない。したがって、出水は本川上流域にのみ集中したものと推定される。

つぎに、水位・流量はどうであっただろうか。このような稀有の大家雨であったから、確率30年洪水をやや下まわる程度であると考えられるところの前述図-3の計画高水流量がはるかに突破されたことは当然であって、水位は1.5mの余裕高を見込んでいた堤防の天端を越え、全川

にわたって溢水した。このことは、減水後に、堤防天端上に、写真-2に示すような木の根が残っていたことから推定されるが、その後の中部地建の調査によって、溢水深は上流部では70cm程度であろうと推定されている。

このため、徳倉の狭き部より上流の改修区域では各所に破壊を生じ、したがって、水位の記録はこれらの部分ではほとんどえられていない。自記量水標は大仁および徳倉にあり、前者は水没したが、後者は、(1)安全な狭き部の高い地盤の場所にあったこと、(2)量水標の床面を計画高水位+2.5m(堤防天端+1m)と十分に高く築造し

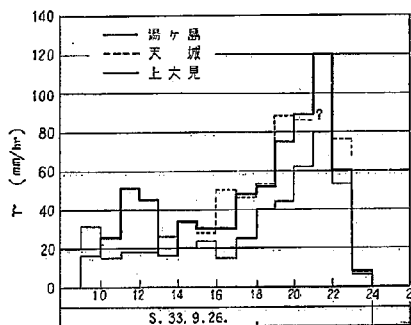


図-8 降雨の時間分布

降雨の地域分布を9月26日の日雨量でみると、図-6のとおりであり、極端な地域差があることがわかる。一般に、今回のような台風の影響であれば、天城および箱根が多雨となることは予想されるのであるが、その程度がとくにほはしいことは大きな特徴である。いかに平地にあるとはいえ、天城山からたかだか30kmをへだてた沼津では22mm、三島では92mmにすぎず、丹那や大仁でも150~250mmであることは、とくに注意しな

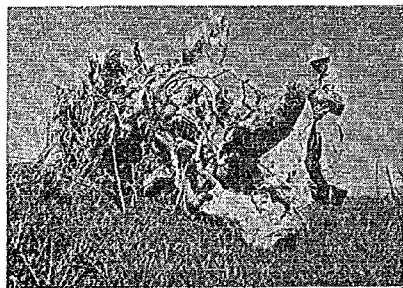


写真-2 堤防上にとり残された木の根

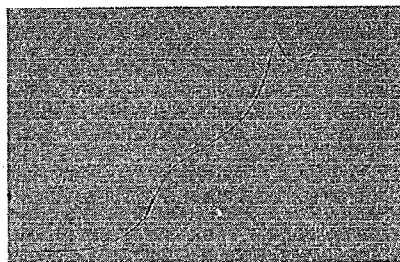


写真-3 (1) 徳倉自記量水標の記録

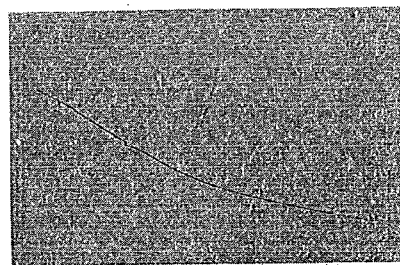


写真-3 (2) 徳倉自記量水標の記録

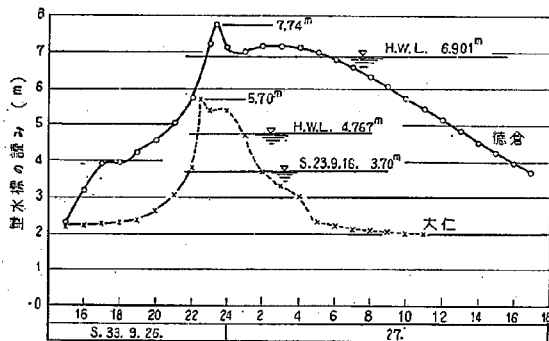


図-9 大仁・徳倉の水位記録

ていたこと、(3) 観測員の管理が十分であったことなどのため、写真-3に示すように、完全に偽作した。これによれば、破堤によって堤外の水位が低下した様子が明瞭にみとめられる。最高水位は7.74mであって、計画高水位6.901mを約84cm突破している。ちなみに、この地点の既往の最高水位は昭和23年9月16日アイオン台風時の7.00mである。すでにのべた地形的理由のため、従来から、大洪水時には上流が破堤して、約3,000可歩の田方平野が大遊水地と化し、この地点から下流はある限度以上には水位はあがらない。今回も、写真-3および図-9にみられるように、破堤後の頂点の水位は約7m強であって、アイオン台風時のそれにほぼ等しいのである。

大仁自記量水標はすでにのべたように水没し、機械は働かなかったが、この地点は改修起点附近にあって、流量配分計画の基本となっており、流量に改修工事の影響をうけないので、とくに重要な地点であるが、当日は事務所から派遣された観測員神谷千夫氏が、困難な状況下でありながら、決定的によく任務を遂行し、図-9のような観測結果をえた。これによれば、最高水位は約5.70mであって、計画高水位4.767mを約1m、既往最高のアイオン台風時の3.70mを2mそれぞれ突破している。この地点は、量水標のある大仁橋の位置でいちじるしく断面がくびれており、流下方向の流速の変化のために従来大洪水時にも水位があまり上らず、これがこの地点のみ計画高水位と既往最高の間に1mの差がある理由

表-9 大仁の既往水位

| 既往高水位 | 順位 | 1            | 2           | 3            | 4            | 5            |
|-------|----|--------------|-------------|--------------|--------------|--------------|
| 水位(m) |    | 3.70         | 3.55        | 3.30         | 2.90         | 2.90         |
| 年月日   |    | S. 23. 9. 16 | S. 3. 10. 8 | S. 16. 7. 22 | S. 13. 6. 29 | S. 15. 8. 26 |
| 超過確率  |    | 1/100        | 1/50        | 1/30         | 1/10         |              |
| 水位(m) |    | 4.58         | 4.14        | 3.82         | 3.14         |              |

\* 既往の最高3.7mがほぼ下流の計画高水位と見あうものであり、したがって、今回の水位は実質的には計画高水位+2mである。

\*\* この付近の地形は写真-5または土木学会誌、第43巻、第10号収載の「修善寺・大仁付近航空写真」を参照。

と考えられていた\*。しかし、今回は、最高水位時には、スパン70mの大仁橋の左岸側に約160mにわたって河道が拡大し、この全面に水が流れたようであるから\*\*、上述したような断面縮小の影響は多少緩和されていたと推定され、このため、かえって水位が上昇したことも考えられる。ともあれ、この最高水位を従来の記録に比較してみると、表-9のとおりであって、降雨の場合と同様に、既往の記録はもちろん、昭和26年当時にも推定された確率100年水位をはるかに突破している。なお、この確率計算は、筆者

が昭和3年～26年の各年最高水位を用いて、岩井法で行なった結果であって、計画高水位4.767mの超過確率は1/134となっていた。

## (2) 被害の特徴

以上のべたように、今回の狩野川本川上流部の降雨は、少なくとも、最近数10年間に於ける既往の記録および計画に採用した洪水の規模をはるかに超えたものであったので、その被害もまた甚大であった。

堤防は全面的に溢水して、11カ所において破堤し、田方平野はほとんど湛水したが、とくに河床コウ配の急な伊豆長岡町から修善寺町の間では、蛇行の平面形がまったく平常とは異なり、洪水の本流が堤防法線とは無関係に流下し、堤防・護岸を破壊、橋梁・家屋を流失した。このような流速の速い流れに部路が押し流されたのは、修善寺町横瀬・瓜生野・熊坂、北狩野村牧之郷、大仁町大仁・中島・白山堂、葦山村の伊豆長岡駅前などの各一部または全部であり、とくに、熊坂・中島・白山堂・伊豆長岡駅前の4部落は一応安全とみられる堤内地にあったことは、とくに注意しなければならない。

中部地建の調査によれば、農地関係を除く一般被害は表-10のとおりで、死者・行方不明者計904名、流失・全壊家屋計1,044戸に及んでいる。この表から、注目すべき点は、死者・行方不明者・負傷者・流失家屋・全壊家屋・半壊家屋などの致命的被害が、上流部とくに葦山村・大仁町・修善寺町にわたる沖積平野の上流部、比較

的地盤および河床のコウ配の急な地区に集中していることである。平野の下流部、函南村・伊豆長岡市・葦山村の北部などでは浸水家屋は多数にのぼっているが、上記の致命的被害は比較的少ない。

“この程度の大きさの河川で、今度のように多数の犠牲者を出したこ

表-10 狩野川台風の一一般被害

| 地 区       | 死 者 | 行方不明者 | 重 傷 | 軽 傷 | 流 家 | 失 屋 | 全 家   | 壊 屋     | 半 家 | 壊 屋 | 床 没 | 上 水 | 床 没 | 下 水 |
|-----------|-----|-------|-----|-----|-----|-----|-------|---------|-----|-----|-----|-----|-----|-----|
| 函 南 村     | 0名  | 1名    | 0名  | 0   | 0   | 6   | 0     | 6       | 0   | 635 | 400 |     |     |     |
| 伊豆長岡市     | 2   | 0     | 1   | 0   | 4   | 3   | 20    | 621     | 230 |     |     |     |     |     |
| 韭 山 村     | 36  | 33    | 105 | 56  | 111 | 187 | 310   | 315     |     |     |     |     |     |     |
| 韭 大 村     | 123 | 109   | 60  | 59  | 180 | 60  | 301   | 315     |     |     |     |     |     |     |
| 修 善 寺 町   | 126 | 375   | 115 | 35  | 233 | 28  | 28    | 36      | 62  |     |     |     |     |     |
| 北 狩 野 村   | 3   | 4     | 1   | 5   | 9   | 22  | 36    | 62      |     |     |     |     |     |     |
| 中 上 狩 野 村 | 0   | 0     | 0   | 15  | 1   | 33  | 57    | 22      |     |     |     |     |     |     |
| 中 上 伊 豆 町 | 3   | 6     | 26  | 45  | 76  | 37  | 50    | 240     |     |     |     |     |     |     |
| 合 計       | 331 | 573   | 339 | 311 | 733 | 466 | 2,718 | (1,269) |     |     |     |     |     |     |

とは、おそらく、あまり前例のないこと”であって、この原因については十分に検討し、将来の河川計画および河川管理の参考としなければならぬ。以下、筆者が現地で見聞して感じた二・三の点について簡単にのべ、参考に供したいと思う。

i. 原因の第一は、すでにのべたように、予想を絶する大洪水であったことであって、このような洪水によって引き起こされる事態について、官民ともに、まったく準備を欠いていたことである。

ii. つぎに、地元民が堤防の効果について正しい認識をもっていなかったことをあげることができよう。これら改修区域の上流部の築堤はすべて10年前のアイオン台風時の出水以後に竣工したもので、完成後大洪水の洗礼をうけておらず、そのはたす役割は適切に理解されていなかったと推察される。われわれ河川技術者の一部にすら、計画高水流量は起りうる最大流量であり、工事は絶対安全の立場で実施しているとする考え方が存在している状況からすれば、地元民が堤防を全面的に溢流する事態を予測しえなかったのは、まったくやむをえないことであつたといわねばならない。

iii. さらに、気象的原因として、時刻が午後10時頃の夜間であったこと、さきにのべたように、雨の地域分布が極端に山地にのみ偏在し、平地はさしたる降雨でなかったこと、この台風の1週間前にやはり関東をおそった台風21号がこの地方では風台風で、雨は少なく、風の被害のみが身にしてみえたことなどをあげることができよう。このため、ほとんどは戸戸を閉め、釘づけにするものすらあったという。そして、上流山地における大豪雨には気付かえなかったのである。

iv. 最後に、増水がいちじるしく急激であったことがあげられよう。さきに示した大仁の水位観測結果によると、水位が最高となった22時30分の直前では、30分間に約1.9mの増水をみている。増水がいかに急激であり、もし堤防に部路の誰かがでていたとしても、おそらく連絡する余地のないものであったであろうことは、当日現場でこれを経験した沼津工事支務所の田中理夫出張所長の

言でも了解できる。氏は21号台風で設岸が損傷した白山堂地先\*\*の補修工事を数日前から行っていたが、当日も現地でこの防護処置を指揮していた。途中で水位が相当増大してきたので、状況を事務所に電話連絡するため約200~300mの距離にある部路に引き返した。このときは、長年河川工事の経験をもつ同氏ですら、堤防溢水の事態はまったく予測しえなかった。しかるに、連絡を終わり現場にもどることは破堤のためついにしえなかったという。

このように極端に急激な増水の原因の一つには、修善寺橋の倒壊をあげることができるのではなからうか。この橋は3スパンのプレート・ガーダー橋で大被害をうけた地区の直上流にかかっていたのであるが、おそらく流木によって堰上げられた水圧のため、ピアーもろとも倒壊した。これによって、大規模の段波が発生し、下流をおそったと推定される。

以上、狩野川台風による出水の特徴は、



写真-4 倒壊した修善寺橋（対岸中央が橋台）

i 異常な大出水であったこと。

ii いちじるしく多数の人命を失ったこと。

の2点にあることをのべたが、これからいかなる教訓を引き出すかは後にのべることにして、その前に、河川計画の基本となり、その技術的基本思想をもっとも単的に代表している計画高水流量について、文献によって従来の考え方の変遷をたどりながら、問題の所在を検討して

\* 安芸校一 (1958) “狩野川台風の教訓—計画には正しい予想を—” 朝日新聞、昭和33年12月29日号

\*\* この地点は今尚破壊した。

みようと思う。

#### 4. 計画高水流量

##### (1) 従来の考え方

計画高水流量は、河川の高水工事の外力である洪水の規模の上限を規定するものとされ、河川の高水工事が洪水の円滑な海への排出を目的とする以上、はなはだ重要なものであり、高水工事の計画に当っては、まず第一にこれが決定される。ところで、この重要な計画高水流量は、従来どのように取り扱われ、また今日どのように取り扱われようとしているであろうか。

明治以来、最近まで、計画高水流量としては既往最大流量を探ることが行なわれてきた。すなわち、富永正義氏[1942]<sup>3)</sup>は、洪水をその規模によってつぎのように分類し、

1. 毎年1回起る程度の洪水
2. 数年に1回起る程度の洪水——普通洪水
3. 10年に1回起る程度の洪水——大洪水
4. 数10年に1回起る程度の洪水——非常洪水

また、これに応じて、高水流量をつぎのように分類して、

1. 毎年1回起る程度の高水流量
2. 数年に1回起る程度の高水流量
3. 10年に1回起る程度の高水流量
4. 既往における最大なる流量——最高流量

“計画高水流量は、原則として、最高流量を探るものであるから、計画高水流量の決定は、結局、最高流量の決定に帰する。ただし、四圍の状況または財政の関係上、上記3.で我慢することもある”，としている\*。

このように、かつては、原則として、既往最大流量をもって計画高水流量としたことは、野満隆治[1943]<sup>4)</sup>、米田正文[1952]<sup>5)</sup>、石原藤次郎[1953]<sup>6)</sup>、川村満雄・渡辺隆二[1954]<sup>7)</sup>、横田周平[1955]<sup>8)</sup>、矢野勝正[1958]<sup>9)</sup>などの各氏のひとしく認めるところである。

しかし、既往最大流量を探って計画高水流量とすることは、あくまでも原則であって、ときにはこれより大きくし、ときにはこれより小さくすることもあることはまたひとしく諸氏の認めるところである。この間の事情については、野満隆治氏は“最大洪水量を標準とし、これに、一方では多少の安全率を、他方では経費の制約をにらみ合わせて決定する外はない”とし、川村満雄氏は“計画高水流量は、普通、最大洪水の流出量を基礎として算出しているが、記録が短期間の場合にはこれを増加し、経済効果の面から逆に減少することもある”としている。

したがって、既往最大主義といっても、決して既往最大流量を無条件に計画高水流量とするものではない。当

然、経済的・技術的制約が存在したのである。

さて、このように、諸般の制約のため、必ず既往最大を計画に採るわけにはいかなかったのであるが、そこで問題となるのは、既往最大洪水が起りうる最大洪水であると考えられていたかどうかという点である。筆者が眼を巡した範囲では、この点について明記したものは見当らない。しかし、矢野勝正氏[1958]<sup>10)</sup>が、この点に関連して、つぎのようにのべているのは参考になろう。すなわち、“元来、治水問題を処理するにあたって、「絶対安全主義」という考え方と「企業としての経済主義」という考え方があるのではないかと思う。前者は、治水という問題はこと人命に関することであり、多くの人々の財産に関することであるから、絶対に河川が氾濫するというのを許さない、したがって、絶対安全な計画をたてべきだという考え方である。後者は、なるほど人命財産に被害をこうむらしめるが、それは何10年に1回ということである、そのために非常に安全度の高い規模の計画をたてるのは不経済だから、たとえば10年に1回とか、20年に1回とかの程度の洪水を対象にして、これに対しては絶対安全にするが、それ以上の洪水に対してはやむをえないではないかという考え方である。——中略——前者は、治水問題を経済性を過大に重視して、企業的に取り扱うことには賛成しかねる。あやふやなことをしておく、河川はかえって大きな破壊をして、大災害を与え、その復旧に莫大な経費を必要とすることが多いし、何といっても人命の尊さを考えれば、われわれは絶対安全な立場にたって、河川を処理すべきであろう。

以上のように、治水問題の基本的な考え方になって、計画高水流量を考えてみると、

1. 安全主義の立場から
  - a. 既往最大流量主義
  - b. 確率洪水流量主義
  - c. 最大可能流量主義

2. 経済主義の立場から
  - a. 経済洪水流量主義

に分類することができる”。

1. の a. および b. が絶対安全な計画高水流量であるかどうかは議論の余地があると考えられるが、ともかく、この記述によって、従来の考え方的一端を知ることではきよう。

ところで、第二次大戦後、頻々として大洪水が日本の各地を見舞い、ついに、昭和22年9月には、キャスリーン台風によって、利根川が栗橋その他数カ所で溢水による破壊を生じ、これが対策が問題となるに及んで、安芸峯一氏[1948]<sup>11)</sup>は、当時においては非常に進歩的と考えられる立場から、改修にともなう流量の増大に関連して計画高水流量の問題点を論じ、つぎのように主張した。

\*ただし、計画高水位については、“既往の最高水位によってこれを決定する”としていることは注意すべきである。

すなわち、“計画高水流量というのは、河川改修計画を樹てるときに、その対象とする高水流量を指しているのだから、計画高水流量は、既往の高水流量をもとにして、起りうべき流量を算定し、河川の重要性、氾濫地域の性質、耕地の広狭、種別などによって決定せらるべきものである。したがって、計画高水流量とは、かつて起った最大流量という理ではなく、また、起りうべき最大流量というでもないものであって、これは、その河川の改修工事を実施する場合の社会的環境あるいは経済的条件によって、十分に実行しうる工事を対象として考えられる流量というのである。”これは、計画高水流量は、原則として、既往最大流量を採るものでもなく、ましてや、起りうる最大流量でもないことを、おそらく、はじめ、明らかにしたものでその意義は大きいと考えられるが、この表現には非常に大きい問題点が残っている。これについては後に触れることにして、今しばらく、従来の考え方をみることにしよう。

石原藤次郎氏〔1949〕<sup>12)</sup>は、上記の安芸氏の主張に全面的な賛意を表するとともに、早くから研究を進めていた岩井重久氏〔1947〕<sup>13)</sup>の水文統計学的方法によって、計画高水流量の規模が評価されるべきことを主張し、中安米蔵氏〔1950〕<sup>14)</sup>は、この考え方を導入して、治水工事の経済効果を論じ、計画高水位以下の洪水によって、堤防がなければ将来起るであろう災害額を統計的に処理して、これを改修工事の防災量と考え、それを工事費と比較することによって、最大効果の改修工事の基礎としての計画高水流量を定める方法を示した。また、米田正文氏〔1952〕<sup>15)</sup>も流川の改修計画の検討に、水文統計学的方法を導入しており、このような考え方は飯塚徹夫氏〔1953〕<sup>16)</sup>、土木工学編纂部〔1953〕<sup>17)</sup>などによっても紹介されている。

しかし、この統計的立場も完全に割り切れたものではなかった。この立場によれば、明らかに計画高水流量以上の出水を表面切って認めるわけであり、すでに矢野勝正氏の見解にもみられたように、人命もしくは民心安定の面からの矛盾が存在したのである。この点について、石原藤次郎氏〔1953〕<sup>16)</sup>は、水文統計的経済主義の立場を明らかにした後、結論的につぎのようにのべている。すなわち、“主として、財産を守り、その地域の生産性を高めるといふ経済的な立場から考察を進めた。したがって、いま一つの重要な点、すなわち、国民の生命を守り安心して生活できるようにするという点にはほとんどふれなかった。このためには、

1. 危険区域から住民を組織的に移住さす。
2. 局部的に信頼の高い防災工事を施す。
3. 河川の全体計画に対して防災対策を考える。

などが考えられるが、それぞれ一長一短があって、決定しにくい場合が多いであろう。つぎに、被災者数・死傷者数の測定・評価はなかなかむづかしいが、各地区・各

河川ごとに救済被災者費用比率および救済死傷者費用比率のそれぞれ最大に対応する高水流量のうち、いずれか大きい流量をまず最低の計画量とし、現在の計画量がそれ以下であれば、少なくともその線まで改訂するという方法がある。もちろん、こうした考え方自身にも多くの問題があり、何ものにもかえがたい人命の保護という面から、さらに構想を新たにして深く研究すべきである。以上のごとく、生命・財産の両面に立って治水計画の規模を比較し、いずれか大きい方の流量を計画高水流量にしたいというのが、われわれの到達した結論である”。

しかし、これでは、計画において多少とも人命の犠牲を想定することとなり、当然ヒューマンイズムの立場からの反論が生ずるわけであって、合理性を標ぼうした水文統計学的方法も、単に計画高水流量の統計の評価をなしたに止まり、ついに計画高水流量に真の合理性を附与しえなかったといわねばならない。

しかし、従来、とすれば“起りうる最大”と考えられがらであった計画高水流量に対する考え方が、修正されたことは事実であって、現在の建設省の技術規程<sup>18)</sup>は、これらの点を採り入れ、かつ、米田正文氏〔1952〕<sup>15)</sup>が主張した計画高水の思想をも導入して、つぎのように規定している。すなわち、洪水処理計画を策定する場合に、その基準となる洪水を計画基準洪水として、計画基準地点でこれを定めるものとし、また、計画高水流量は各地点の計画の基準となる流量と定義して、“洪水処理計画の樹立にあたっては、妥当な規模の洪水を決定し、これを合理的に河道および洪水調節ダムに配分して、各地点の計画に必要な計画高水流量を定めるものとする”とし、また、計画基準洪水の決定については、“計画基準洪水は、既往洪水の検討の結果、事業の経済効果ならびに計画対象地域の重要度を総合的に考慮して決定する”とし、この3者について、それぞれ、“計画基準洪水の決定にあたっては最大の既往洪水を重視するものとする”。“治水事業の経済効果は主として同地域内の洪水被害軽減額とし、その計画対象洪水のピーク流量の決定に当っては、これに対応する事業の経済効果が事業費に対してできるだけ大きくなるよう考慮する”。“計画基準洪水のピーク流量の決定に当っては、計画対象地域の重要度に応じて、年超過確率を考慮するものとする”<sup>19)</sup>と定めている。

これを要するに、既往最大洪水、経済効果による経済洪水、重要度による確率洪水を総合的に検討しようとするものであるが、ここに注意すべきことは、これらはいずれも起りうる最大洪水ではなく、計画洪水または計画高水流量が超過される可能性を有するものであることを

\* 計画基準洪水のピーク流量の年超過確率の標準としては、重要度に応じて、つぎのように定めている。

A級：1/80～1/100；B級：1/50～1/80；C級：1/10～1/50。

認めている点にある。

さて、以上で、計画高水流量についての最近の考え方の変遷を検討したのであるが、計画高水流量を論ずるに当たって、同時に検討する必要があるのは、堤防の余裕高であって、両者は本来表裏一体の関係にあるものであるから、以下これについて検討したいと思う。

富永正義氏[1942]<sup>21)</sup>は、“計画高水位に、安全率として、天端余裕高を加えなければならない”とし、“天端余裕高は1.0～2.0mとし、計画高水流量の大小および河川の如何によって、表-11のように区分する。ただし、これは標準を示したものであるから、特別の場合は適当に考慮する”とし、考慮すべき事項として、

- 計画高水流量を越す大洪水が起るかも知れないこと
  - 土砂の堆積による河床の上昇
  - 河幅の広い場合の波高
  - 彎曲部における水位上昇
- などをあげている。

表-11 天 端 余 裕 高 (富永)

| 計 画 高 水 流 量                  | 天端余裕高 |
|------------------------------|-------|
| 300m <sup>3</sup> /sec 未満    | 1.0m  |
| 300～2,000m <sup>3</sup> /sec | 1.2   |
| 2,000m <sup>3</sup> /sec 以上  | 1.5   |
| 流量極めて大なるか水面コウ配極めて急なる河川       | 2.0   |

安芸敏一氏[1952]<sup>22)</sup>は、“実際に堤防を築設する場合には、基準面以上に、非常出水または波浪などを予想して、相当の余裕をとっておく、これを余裕高という。余裕高は、河幅の広狭、急流または緩流、または、その保護すべき地域の重要性にしたがって決められるべきもので、普通、大河川においては1.5～2m、中小河川では1m内外にとっている”とし、“水衝力所については水位が上昇するから、これを考慮すべきであり、また、堤防本体または地盤の沈下に着いて余裕高の外にさらに余盛りをしておく”としている。すなわち、考慮すべき要素として、非常出水・波浪・河幅・水面コウ配・堤内地の重要性・水衝による水位上昇をあげているわけである。

川村満雄・渡辺隆二氏[1954]<sup>23)</sup>はいつそう突っ込んだ見解を示し、“築堤の高さは計画高水位よりも1～2m高くしてある。すなわち、計画築堤高と計画高水位との差を堤防余裕高という。堤防にはこの外に盛り土の沈下に対する余盛りをみるが、これは余裕高とは別である。したがって、堤防余裕高は計画に対する安全率と考えられる”とし、その必要理由として、計画高水流量算定の確率的不確定性および誤差と河床の予測しえない変化をあげ、

“(1) 計画高水流量・計画高水位の決定は、いかに慎

重に行なっても、洪水が降雨という自然現象に起因するものであり、かつ計算の仮定・方法は完全なものでないから、河積には余裕を必要とする。

(2) 河川の河況は変化する場合が多い。計画にはもちろんこれらを考慮しなければならないが、長年月の間には予想以上の堆積を起す可能性もあり、これに対する余裕を必要とする”とのべている。また、“堤防余裕高をどれだけにとるかを理論的にきめることは困難であり、この問題は、現在、わが国の河川改修計画上の一つの課題となっている”として、表-12を余裕高の最小値として与え、その他に、合わせて考慮されている事項として、改修の経済効果・土砂堆積・風による吹き寄せと波浪・河幅・流木などをあげている。また、橋梁の余裕高については、流木に対する考慮であるとして、“現在は堤防の余裕高と合わせることを原則としている”とのべている。

表-12 堤 防 余 裕 高 (川村)

| 計画高水流量 (m <sup>3</sup> /sec) | 余裕高 (m) |
|------------------------------|---------|
| 200 以下                       | 0.6以上   |
| 200 ～ 500                    | 0.8     |
| 500 ～ 2,000                  | 1.0     |
| 2,000 ～ 5,000                | 1.2     |
| 5,000 以上                     | 1.5     |

横田周平氏[1955]<sup>24)</sup>もほぼこの考えに同調して、改修計画に対する安全率であるとし、また、天端の溢水による破堤の防止のためのものであるとして、考慮すべき要素として、将来の高水位の上昇・経済効果・土砂堆積・波浪をあげている。

そして、最後に、現在の建設省の技術規程<sup>25)</sup>では、普通の堤防計画を行なう河川について、計画高水流量に應ずる堤防余裕高の標準として、表-12と同じものをあげ、また、その必要理由としては、やはり、計画高水流量算定の確率的不確定性および誤差と河床の予測しえない変化をあげ、“余裕高は計画に対する安全率であって原則として堤防は溢流させてはならないという前提になっているから、もし、溢流させることを考慮するような特殊な河川計画には、これらの基準はすべてあてはまらない。”とし、その他考慮すべき要素として、経済効果・土砂堆積・風の吹き寄せ・波浪をあげている。

以上、各氏の見解を通じて、余裕高が実際には1～2mであるという点は一致しているが、その必要理由ないしは考慮すべき要素については、まったく一貫性にとぼしい。しかし、要するに、余裕高は計画高水流量に対する安全率のようであって、その必要理由の根源は、堤防は溢水を許さないということにあるようであり、不確定要素として、

- 非常洪水 (富永・安芸・横田・川村・規準)
- 河床変動 (富永・安芸・横田・川村・規準)

- c. 計画高水流量の計算誤差 (川村・規準)
- などがあげられ、その他に考慮すべき特殊現象として、
- d. 風の吹き寄せ (川村・規準)
- e. 波浪 (富永・安芸・横田・川村・規準)
- f. 水衝部の水位上昇 (富永・安芸)
- g. 流木 (川村)

があげられ、これらの考察の基礎となる条件として、

- h. 堤防の機能——溢流堤など (規準)
- i. 河幅 (安芸・川村)
- j. コウ配 (安芸)

があげられ、最後に、重点を定める尺度として、堤内地の重要度 (安芸) または改修の経済効果 (横田・川村・規準) があげられているのである。

また、橋梁の余裕高は、流木に対して考慮するもので、堤防のそれと合致させるのが原則とされている。

かくて、計画高水流量と関連した問題点は、

1. 堤防は溢流させない。
2. 非常出水は考慮する。
3. 経済効果も考慮する。

の3項の間に存する矛盾であると考えられる。そして、すでにのべたように、計画高水流量については、安芸彼一氏 [1948] 以来、それが起りうる最大ではなく、超過する洪水があることをはっきりと予想し、従来の考え方に大変革が加えられたにもかかわらず、それと密接不離の関係にある余裕高には、実質的には、まったく変更が加えられていない事実は、とくに注意しなければならない。

なお、余裕高が流量に換算してどの程度の流量に対応しているかを明らかにしておくことが必要であろう。一応の見当をつけるために、狩野川の例について、計画高水位附近の水位—流量曲線のコウ配に余裕高をかけた数字を調べてみると、つぎのとおりである\*。

狩野川・大 仁 (1,700m<sup>3</sup>/sec)

約 850m<sup>3</sup>/sec/m × 1.5m = 1,275m<sup>3</sup>/sec

狩野川・千歳橋 (1,950m<sup>3</sup>/sec)

約 500m<sup>3</sup>/sec/m × 1.5m = 750m<sup>3</sup>/sec

この数字を計画高水流量に加算したものが、ただちに、堤防の流通可能流量となるわけではないが、これによって、少なくとも、計画高水流量ないしはその安全度を論ずるに当って、余裕高を無視しえないことは了解できよう。

## (2) 筆者の考察

さて、ようやく、筆者の見解をのべる段階に達した。まず、考察に先だて、筆者の前提とするところをのべれば、つぎのとおりである。

- i. 狩野川洪水にみられるような異常な大出水に対しても、われわれ河川技術者は絶対に目をつむるべきでは

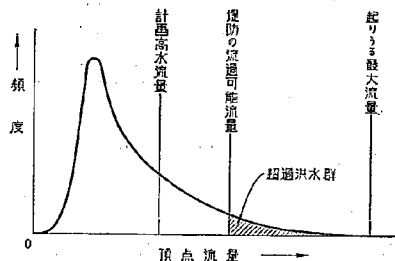
なく、真しな態度でこれを取り入れるべきであり、河川行政ないしは河川計画は何らかの形でこのような現象に対する対策を含んでいべきであること。

- ii. 洪水による人命の損害に対しては、ヒューマンズムの立場から、100% にこれを防護しうる対策が準備されるべきこと。

- iii. 対策は経済性をもったものであり、その経費と効果は妥当なバランスを保って、国民経済上十分に実施しうるものであること。

そして、とくに注意すべきことは、堤防やダムを主体とする河川改修工事は、洪水のもたらす被害を軽減するための一つの手段であって、決してそれのものが目的ではないということである。

そこで、対策の対象とすべき洪水はどのようなものであろうか。これは、今さら筆者がこと新しくのべるまでもなく、その最大の特徴は、それが自然現象であって、一定の頻度である幅の間において発生することである。この発生頻度分布は、一般に、資料の不足のため、定量的にはかならずしも明確ではないが、定性的には、その状況は水文統計学の示すとおりであり、たとえば、洪水の頂点流量は、概念的には、図—10 のようであって、起りうる最大流量と流量ゼロの間に分布している。そして、計画高水流量および堤防の流通可能流量はともにその中間に位置している。われわれが目的とするのは、このような頻度分布で発生する全洪水群から受ける被害を軽減することであり、決して、堤防の流通可能流量以下の洪水群のみを対象とするのではなく、計画高水流量以下のそれでもないことは明らかである。



図—10 洪水頂点流量の頻度曲線

ところが、すでにのべた従来の計画高水流量に対する考え方では、堤防の流通可能流量以上の頂点流量をもつ洪水群、すなわち、図—10のハッチした部分の洪水群——以下超過洪水群という——については、計画上まったく考慮されていない。なぜなら、溢水をまったく前提としない従来の堤防では、これらの超過洪水群に対して無力であることは、今度の狩野川の出水をまづまでもなく、明らかであるからである。

このことが、筆者がさきに安芸彼一氏 [1948] の主張に

\* ( ) 内は計画高水流量

残された問題点といい、また、石原藤次郎氏ら〔1949～1953〕のわが国の水文統計学が計画高流量に真の合理性を附与しえなかったといった理由である。また、さきにも述べた余裕高に存する矛盾もここにその根源がある。すなわち、起りうる最大値でなく、経済的に制約された計画高流量に対して、効果の明確でない余裕高を見込み、それで、堤防は溢水されないとする矛盾である。

したがって、安芸氏が計画高流量は起りうる最大ではないと主張したとき、また、石原藤次郎氏らが、洪水頻度の非対称分布を認め、計画高流量に数10分の1の超過の確率があることを明らかにしたとき、われわれは計画高流量以上の洪水頻にこそ注目すべきであったし、これに対する対策が科学されるべきであったと考えられる。超過の確率が数10分の1の河川が、かりに数10カ所独立にあれば、全体のいすこで超過する確率は1であって、この確率は決して無視できる程度に微小とはいえない。

このようなわが国の洪水発生頻度の特徴は、つぎに示す一事によっても、ほぼ理解することができよう。すなわち、岩井重久氏〔1953〕<sup>20)</sup>によれば、アメリカで水文統計にはじめて着目した W. E. Fuller が、アメリカの河川に対して提案したつぎの式、

$$Q/Q_{ave} = 1 + 0.8 \log_{10} T \dots\dots\dots (1)$$

Q: 高流量 (ただし、24時間平均)

$Q_{ave}$ : 標本とした各年最大流量の平均値

T: 洪水年

と同じ方法を、日本の河川の頂点流量の資料に適用した結果によると、利根川の栗橋<sup>21)</sup>については、

$$Q/Q_{ave} = 1 + 1.4 \log_{10} T \dots\dots\dots (2)$$

がえられ、また、他の二・三の河川について調査した結果では、Fuller の常数 0.8 の代りに、1.1～1.4 という値がえられたという。このことは、同じ洪水年に対応する  $Q/Q_{ave}$  の値が、日本ではアメリカにおけるよりもは

表-13  $Q/Q_{ave}$  の 値

| 係数  | 10  | 10 <sup>2</sup> | 10 <sup>3</sup> | 10 <sup>4</sup> | 10 <sup>5</sup> | 10 <sup>6</sup> |
|-----|-----|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|-----------------|
| 0.8 | 1.8 | 2.6             | 3.4             | 4.2             | 5.0             | 5.8             |
| 1.1 | 2.1 | 3.2             | 4.3             | 5.4             | 6.5             | 7.6             |
| 1.2 | 2.2 | 3.4             | 4.6             | 5.8             | 7.0             | 8.2             |
| 1.3 | 2.3 | 3.6             | 4.9             | 6.2             | 7.5             | 8.8             |
| 1.4 | 2.4 | 3.8             | 5.2             | 6.6             | 8.0             | 9.4             |

るかに大きくなることを意味するものであり、種々の係数の値と洪水年に対して、 $Q/Q_{ave}$  の値を求めてみると、表-13のとおりである。たとえば、100年洪水をとるとすれば、アメリカでは標本平均値の2.6倍でよいのに、栗橋では3.8倍をとる必要があって、これはアメリカの1,000年洪水の値よりも大であり、1,000年洪水をとるとすれば、栗橋では5.2倍であって、これはアメリカの100,000年洪水の係数に対応することがわかる。

また、同じく岩井氏によれば、アメリカには表-14に示すような Fuller の洪水年標準というものがあり、1953年当時でもこの表が参照されていたそうである。この表によれば、破損すれば物的・人的被害ともに甚大であり、大規模の永久構造物である堤防やダムについては、10万年ないし100万年 order の洪水年をとる必要があることになるが、このようなことは、わが国の河川ではまったく不可能であり、現在の計画高流量の洪水年は大部分の河川では数10年、すなわち、10<sup>1</sup> order である。

アメリカにおけるように、超過洪水年の生起確率が  $1/10^5 \sim 1/10^6$  というような小さい値であれば、これは工學上十分に無視することが可能であり、計画高流量はほとんど“起りうる最大”と考えることもできるのであるが、わが国のような生起確率数 10 分の 1 の超過洪水頻は、計画において、無視することは適当でないと考えられる。

ところで、日本とアメリカの間に、このようないちじらしい相異の生ずる原因は、一つの重要な研究課題であるが、これは単に経済力の相異のみによって起るのではなく、(1)式と(2)式の係数の相異にみられるように、気象的・地理的環境の相異に原因するものであらうと推定される。すなわち、今回の狩野川にみられるような局地的豪雨は、小河川においては致命的に重要であるが、大陸の大河川においては、このような雨が全流域に降るわけではないから、全体としては影響が少なく、かつ、大河川は流路が長いので、洪水は途中で十分に偏平化され、下流では、異常に大きい流量の発生頻度は極端に少ないのではなかろうか。もし、このような原因によるとすれば、わが国のような急流河川の洪水処理は、単に従来からいわれているような流況の問題のみでなく、発生頻度の点からも、大河川とは異なった立場で検討する必要があると考えられる。

表-14 各種水工計画洪水量に対する Fuller の洪水年標準

| 種 別           | 破損時の被害程度     | $1 + 0.8 \log_{10} T$ | 洪水年 (T)                     |
|---------------|--------------|-----------------------|-----------------------------|
| 建設期間中だけの暫定構造物 | わず           | 1.5～2                 | $10^{0.625} \sim 10^{1.25}$ |
| 小規模の永久構造物     | わ            | 2～3                   | $10^{1.25} \sim 10^{2.5}$   |
| 暫定構造物         | わ            | 2～3                   | $10^{1.25} \sim 10^{2.5}$   |
| 大規模の永久構造物     | 物的損害のみ甚大     | 3～5                   | $10^{2.5} \sim 10^5$        |
|               | 物的・人的被害ともに甚大 | 5～6                   | $10^5 \sim 10^{6.25}$       |

\* 岩井氏は大正6年から昭和15年までの25年間の資料を用いているが、上流部に相当長大な改修区域のある栗橋地点の流量の統計的健全性については、一応問題がある。

以上、超過洪水群に対する対策が、わが国の河川については、真に必要であることが理解されたと思われるが、では、われわれはどのような対策を準備すべきであろうか。すでにのべたように、平均して数10年に1回という超過の確率は、冷厳な統計的事実であり、溢流させない堤防とダムによる従来の絶対安全主義の改修を続ける限り、流通可能流量は、今後もたびたび、ついには起りうる最大流量に達するまで、氾濫を契機としつつ、増大せざるをえないのであって、これは、すでにのべたように、わが国の環境条件では不可能かつ無意味であり、もし、可能としても、最終状態に達するまでのたびたびの氾濫は許されないものであって、何らかの他の方策を考えなければならぬ。従来の人道主義と経済主義の相こくは、実は、従来方式による改修にとらわれたところにその原因が存したのである。とにかく、新しく準備すべき方策は、従来のように、固定的なものでなく、いろんな意味で、もっと柔軟性をもった幅の広いものでなければならぬであろう。

### 5. 狩野川洪水の教訓

超過洪水群に対する対策は、明治以後のわが国の河川工学・河川行政・河川計画などには、ほとんど考慮されていなかったのであるから、これに着目すれば、まったく新しい分野が開かれるわけであり、実に問題は多くとうていここに尽くすべくもないのであって、今後とも十分な検討をしなければならないのであるが、ここでは、今回の狩野川洪水を見聞して、筆者が気付いた点をメモして、自分自身の今後の研究の参考にとともに、大方の御批判をえたいと思う。

#### (1) 一般的なこと

##### a. 超過確率の真の意味の理解

われわれは計画高水流量に対する超過確率を、単に計算上のことであるかのように、軽々にあつかいしてきたようである。たとえば、狩野川のそれが1/30であり、淀川のそれが1/80であるといってもほんとうに、30年なり、80年に1回、今回の狩野川洪水のような事態が起るものとして、これをうけとっていたであろうか。もし、本当に、この意味を理解していたとすれば、筆者がここで提案するような超過洪水群に対する対策はすでに準備されていたであろう。効果が十分に明確でない余裕高に対して安易な期待をしていた結果が、今回の狩野川や、かつての本明川や利根川の洪水として現われているのである。どうしても、余裕高の効果を明確にして、真に、堤防は確率的にどの程度まで安全なのかを把握する必要があらう。

##### b. 人命対策と施設対策の分離

従来の河川改修に対する考え方のもっとも大きい盲点の1つは、人命と施設をはっきりと分離しなかったこと

であらう。そこに、人道主義と経済主義の対立が生じ、一方では、“人命といえども金額に換算できる”という極論が生じ、他方では、“人命ないしは治安に関することであるから、絶対安全の工事をなすべきであり、河川改修については経済性は成立たない”とする意見が重きをなしたのである。

筆者は、ここに、経済的制約の中で、とても堤防ではカバーできない超過洪水群から、少なくとも、人命は100%防護するために、人命対策と施設対策を分離することを提案する。たとえば人命については、洪水が予想される場合には、あらかじめ待避させるとか、洪水予報を強化するとか、ときには非常に危険な地区には居住を禁止することも考えられよう。そして、施設については、超過を予想した工法による経済的規模の改修工事を実施するのである。これによって、従来のような、既往最大洪水と計画洪水のいたちごっこは避けられ、国民経済に見合った改修工事が着々と実施されよう。

この点については、“既往最大まで上げなければ、現実に破壊した地元民を納得させられない。”とする、一見はなほ現実的反論があらう。しかし、すでにのべたように、既往最大が決して“起りうる最大”ではないことを思い、超過洪水による被害は、堤防が高ければ高い程大きい<sup>1)</sup>ことを思えば、結局は真実のP.R.の問題ではなからうか。現に、今回の狩野川では、“稀有の今回の出水にとらわれて、土地の減少を無視した河幅や堤防敷幅の増大をしない<sup>2)</sup>”という陳情が、一部の地元民から、でていと聞いている。

なお、施設対策については、経済効果は十分に重視すべきであり、従来から行なわれた研究の成果は大いに活用し、さらに、研究を進めるべきであるが、ここに注意すべき点は、従来のように、計画を超過しない洪水群についての被害軽減額のみでなく、計画を超過する洪水群による被害額の増大をも考慮しておく必要があることである。

##### c. 地学の河川計画への導入

今回の出水における上流山地の崩壊たといえ、後場の“山が割れた”状態、最低の河岸段丘面上に存在した施設の流失、大仁附近における蛇行の様相、中島における土砂の堆積などを見ると、侵蝕輪廻の一過程としての地学的現象であることをしみじみと感ずる。本質的に、このような自然現象にさからわざるをえない河川工事ではあるが、十分に自然の成行きを理解して、無用の摩擦をさけ、最大の効果をあげるように、工法についても地学的観点から十分に検討すべきであらう。

さらに、河川の様相は地学的環境に大きく支配されるのであり、そこに発生する洪水もまた、もちろんその影響下にある。したがって、地勢急峻な日本の小河川と大壺の大河川の下流部とでは、洪水の様相はまったく異な

るはずであり、そのことは洪水に対する対策にも十分に反映しなければならない。今回の狩野川の出水でも、人命の失なわれたのは沖積地の上流部であり、このような土地や扇状地はとくに注意すべきであろう。

また、後で述べるように、超過洪水の流量および総行径路の推定、土地の超過洪水に対する安全度の評価などには、とくに地形学的方法が有効と考えられるのであって、この方面の研究がぜひ必要であろう。

#### d. 日本古来の河川改修工法の再評価

超過洪水群を想定した柔軟な河川工法を考えた場合、ただちに思い当るのは、霞堤・護岸・水制・石張堤・輪中・溢流堤などを用いた日本古来の工法であって、単に経済力がなかった時代のものとして、これらを見捨てるべきではなかろう。今日の経済力をもってしても、やはり、洪水を完全に制御することは不可能であるからである。

また、古いわが国の河川工事は常時補修をなすことによって行われてきた<sup>28)</sup>のであり、河川工事における維持の必要は多くの河川工学者の認めるところであって<sup>29)</sup>当初より維持・補修を前提とする河川改修計画が望まれる。外力に非常な不確実性を伴ない、また、地学的経年変化のいちじるしいわが国の河川工事を、比較的安定した大陸の河川の下流部の工事や、外力が明瞭で安定した地盤の上に造られる建築物などのように、設計し、完成しようとするところに無理があるのではなかろうか。

#### (2) 改修工事の確率的安全度の評価

超過洪水群に対する対策の第一は、それがどの程度の発生頻度をもつものであるかを知ることにあることは明らかである。

##### a. 余裕高の検討

これについては、つぎのように改めることを提案する。すなわち、余裕高としては、すでにのべた従来考慮されていた要素のうち、特殊現象によるもの、すなわち

- i. 風の吹き寄せ
- ii. 波浪
- iii. 水衡部の水位上昇
- iv. 流木

のみを、局地的に、それぞれ算定して、考慮することとし、明確に算定しうる堤体の圧密および地盤の沈下を余裕とする。また、橋梁については、堤防の余裕高とは別に、真に流木その他の流下物を通過しうる橋梁余裕高をとる。

これによって、堤高からこれらのものを除外すれば、真の超過可能流量がわかるわけであるから、その超過確率をもって堤防の確率的安全度を表わすこととし、この値を経済効果または重要度によって決定する。

なお、このような考え方に従えば、非常出水を余裕高決定に当って考慮することは不要であることは明らか

であり、計算誤差は表示する確率的安全度の信頼度の問題となり、さらに、河床変動\* および予測しえない地盤沈下などの経年変化は、上記安全度が低下するものと考えて、一定の限界に達したときに大補修をするのである。

##### b. 超過可能洪水群の評価

さらに、一水系については、前項の余裕高を考慮して、まず、全川の各地点において、超過可能流量を定める。しかる後、計画基準地点——この地点は降雨および流量のいずれでもよいが、流量の場合はなるべく改修区域の最上流であることが望ましい。それは流量資料の統計的健全性を確保するためである。——において、種々の降雨曲線または流量曲線を想定し、これを改修後の河道条件において下流に追跡して、各地点の超過可能流量以下で安全に通過しうる最大洪水群を求める。これはハイドログラフの形状によって、頂点流量の異なる一群の洪水となるはずである。

##### c. 超過可能洪水群の超過確率の算定

計画基準地点における過去の降雨または流量資料を統計的に処理して、前項で求めた超過可能洪水群の超過確率を算定し、これによって、その水系の確率的安全度とする。

以上は原則的考え方を示したものであって、大河川では、実際には局地的考慮のため、さらに複雑となる。

#### (3) 起りうる最大洪水の推定

既往の資料によって、超過可能洪水の超過確率は十分に求めうるであろうが、分布の上限である起りうる最大洪水の大きさは、別途に推定方法を研究する必要がある。その方法として、一応考えられるものはつぎのようである。

##### a. 既往資料による方法

これは全国各地の降雨または流量（比流量）などを調査し、条件の似た地点同志の間で最大のものを交換する方法である。“昔、中国では、ある流域に記録破りの大豪雨があると、その降雨が今計画している流域にあって、どのような洪水がでるか計算していた”<sup>30)</sup> とうである。

##### b. 可能最大降雨による方法

気象学的研究によって、起りうる最大降雨を推定するのである。

##### c. 地形学的方法

上流山地部における河谷の地形を調査して、既往の洪水における流積とコウ配を推定し、かつて起った洪水の流量を算定しようとするもので、後に述べるように、狩野川の例によると有効な方法のようである。

##### d. 歴史的方法

\* ただし、明確に予測しうる河床変動については、適当な期間を考慮して余裕高に入れることも考えられよう。

古記録などの調査によって、過去の大洪水の状況を調査し、前項と同様に、その流量を推定しようとするものである。

#### (4) 超過洪水時における現象の予測

これは、超過洪水が発生した場合に、どのような現象が起るかを予測するもので、堤防その他の構造物の状況調査、破壊力の推定、堤内の流況の推定、破壊現象の研究、流木の研究などが行なわれるべきであり、これによって、洪水予報や水防警報を行なう場合にも、適確な事態の予測が可能となり、事前の行政措置も可能となるであろう。

##### a. 洪水の現地調査

今回の狩野川の洪水のように、実際に起った現象の状況を調査し、集積するのである。これによって、その河川については、もっとも妥当な予測資料がえられるわけであり、また、他の河川にも適用しう一般的事項も明らかとなるであろう。

たとえば、今回の狩野川の南条地点の破壊のため、伊豆長岡駅前の密集家屋が多数押し流されたが、これは最近設けられた舗装した新道のために、破壊した水の流向が変わったことが一つの原因となっているのではないかと考えられる\*。この南条地点は、すでにのべたように、旧河道の分岐点であって、さきのアイオン台風時に破壊しているが、水は今回のように駅の西側（表側）へは向わず、東側（裏側）へ向ったようである。東側はすなわち旧河道の位置であって、現在でも相当に凹んでおり、もちろん人家はない。この地点の破壊には、直下流の千歳橋に大量にかかった流木も影響していると考えられるし、また、アイオン台風後に築造した護岸のため、破壊力所がやや下流にさがったらしいことも、道路と相まって、流れが駅の西に向った原因の一つではないかみられる。このように、全体のバランスを考えないで特定の箇所を補強すると、そのため、つぎの大洪水ではまた思わぬ地点が破壊して、被害を生ずることになるので、とくに注意したい。

また、これと関連して、降雨・水位などの調査施設の問題も重要である。たとえば、途中の氾濫した区間の資料がなくても、上流および下流部の資料があれば、その中間の現象を推定することは不可能ではなく、さらに、氾濫区間でも水位の記録があれば、いっそう解析は容易となるであろう。

##### b. 地形学的方法

河川附近の地形を、現地踏査・航空写真や平地に50cm程度のコンター・ラインを記入した地形図によって、地形学的に検討すれば、超過洪水時に流路となるであろう

旧河道や拡大する河幅に含まれる河岸段丘面はほぼ明らかになるようである。写真-5は大仁附近の洪水前後の航空写真を比較したものであるが、今回河道が拡大して人家の押し流された大仁橋左岸は、洪水前の写真でも、地形は河の様相を示しており、また写真-6は中島部落附近であるが、この部分には、水路と田のアゼの模様によって、旧河道が明らかに認められ、今回破壊した水はこの旧河道にそって流れている。このような状況の箇所は、さらに下流にも、白山堂・宗光寺間、南条一中条間などにあり、このような旧河道の調査によって、超過洪水時の堤内の流況および破壊箇所について、重要な資料がえられるようである。

##### c. 模型実験

模型実験によって、超過洪水時に起る現象を研究することも必要であろう。

##### (5) 土地の洪水に対する安全度の評価

前(4)項の調査・研究が十分に行なわれれば、河川附近の土地の超過洪水時に対する安全度はおのずから明らかになる。そして、つぎの処置をとらるべきであろう。

##### a. 施設の規制

超過洪水時に河道となる可能性の多い土地には、人命の被害や、経済上甚大な被害をうけるような施設は規制されるべきであろう。すでに、地すべり等防止法では\*\*地すべりによる被害の除却または軽減のため、これが実施されている。河川についても、河川附近地制限令および河川予定地制限令で、河川附近または新たに河川となる土地については、河川に害を及ぼすものを規制する立場からの立法がなされているが\*\*\*、河川の氾濫から公害を除去し、軽減する立場からの立法がなされていないのは、はなはだいかなである。

##### b. 地元民への広報

経過の粗置は十分検討しなければならないが、理想としては、真の河川の安全度を地元民に知らせることが必要であり、さらに、超過洪水時における現象の予測や土地の安全度が十分に広報される必要があろう。これをあらかじめ知っておれば、今回の狩野川におけるような多数の人命の被害は起らなかったかも知れない。

##### (6) 洪水予報の研究と施設の強化

すでにのべたように、今回の狩野川の出水でも、上流で大豪雨が降っていることを知らなかったことが、人命被害の原因の一つとなっている。

土地の安全度を知っており、かつ、上流で何が起っているかを知っておれば、施設と異なり足のある人命については、被害は起らないはずである。逃げる場所がなかったのではなく、逃げることをしなかったものであり、同

\* 土木学会誌、第43巻、第10号、表紙裏の写真“伊豆長岡町千才橋上流350m右岸の欠陥状況”を参照のこと

\*\* 地すべり等防止法、第24条

\*\*\* 河川附近地制限令、第1条、第2条、河川予定地制限令、第3条、第4条

様の地形のところは日本の各地に存在することを思えば、河川管理者のなすべきことは明らかであろう。

洪水予報を行なうためには、推定計算法の研究もちろん重要であるが、安定な通信設備を強化することが、絶対に必要である。今回でも 120mm/hr という雨量を知り、計画にとった雨量を知っておれば、詳細な事態の予測まではつかなくても、非常事態であることだけはわかる。ただ、常時から超過洪水時の現象を研究していないと、非常事態だということだけはわかっても、どこに住民がどこへ逃げるべきかというような適確な判断がつかないことをおそれるのである。

超過洪水群をあらかじめ想定した河川高水計画ということになれば、おそらく洪水予報は改修工事と同等のウェイトをもって来るわけであり、真の洪水対策はこれを車の両輪として行なわれるべきではなからうか。現在の水防法は主に水防活動がなしうる程度の洪水を対象としているようであり、水防活動がなしえないか、または水防が失敗した場合はほとんど真刻には想定されていないように見うけられる\*。

#### (7) 超過洪水対策の根本的研究

以上は、主に、すでに従来方式の改修が行なわれている場合について考察したのであるが、まったく新しい立場から、超過洪水を前提とする河川高水処理法が十分に研究されるべきであろう。

##### a. 改修方針

連続堤を主体とする改修工事のみでなく、假堤・護岸・水制などを有効にとり入れ、維持を前提とする工法

が、地形に応じて、とらるべきであろう。今回の狩野川洪水の散堤状況は図-11に示すようで、河川コウ配と破堤延長の関係は明瞭であり、急コウ配の部分と緩コウ配の部分における現象の相異をよく示している。

##### b. 堤防法線

上流部では河川の蛇行の研究が非常に重要である。蛇行の平面形状が超過洪水時には常時とはまったく異なっていることは注意を要する。また、これが谷の地形に大きく支配されていることも重要な点であって、これについても地形学的研究が一つの有効な方法を提議するだろう。

##### c. 構造物

堤防・護岸などは超過洪水による溢水を前提とする構造が研究されるべきであろう。このような立場に立てば、必要な部分に被覆をほどとした高さの低い堤防も考えられ、堤防用地の減少を考えれば、土砂以外の材料による堤防も研究されるべきであろう\*\*。また、超過洪水については、その超過時間を考慮する必要がある。

また、假岸・水制などについては、それが水の勢動に及ぼす影響を十分検討して、計画する必要がある。全体のバランスをよく検討し、局部的に補強したために、いたずらに、不測の事態を生ずることのないよう十分注意すべきである。

##### d. 特殊施設

人命および重要施設の保護のためには、輪中、施設の盛土によるかさ上、家屋の永久構造化など各種の特殊施設も考えられよう。流勢が強大でなければ、単なる湛水

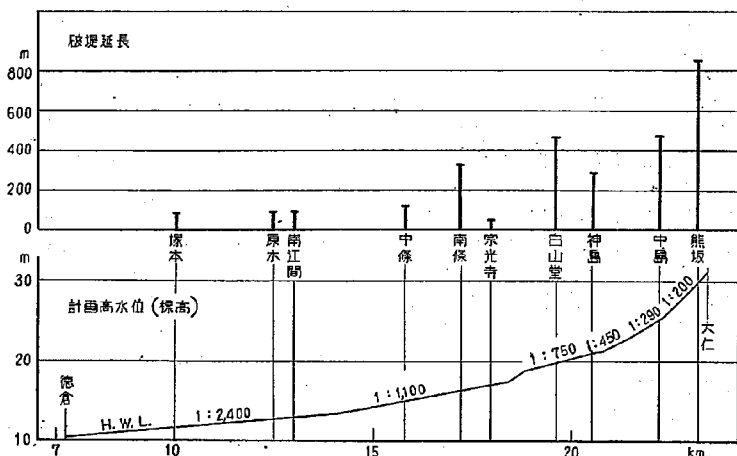


図-11 狩野川破堤状況

\* 水防法、第18条、第19条。

\*\* ミシシッピー川では、高さ約 6.3m の洪水防壁 (鉄筋コンクリート) が施工されている。

(Engl. News Rec., July 17, 1958)

のみでは致命的被害は生じないことはとくに考慮されるべきである。

### e. 溢流堤

従来工法としても、古くから行なわれている溢流堤方式<sup>31)</sup>による溢水個所の規制は、とくに再評価の必要であろう。溢水しても、その場所があらかじめ適当な個所を選定してあれば、被害は軽減し、あらかじめ対策を練ることも容易である。実際には、数10分の1の超過確率があることを認めながら、余裕高に頼って、溢水を想定した計画をせず、超過洪水が生ずれば、どこがどういう状態で破堤するのかわからないのが、対策を困難にする一因である。電気にはヒューズ、動力伝導機構にはクラッチやベルトなどのオーバー・ロード対策が講じてある。まして、その被害甚大な河川改修工事においておやである。

### 6. あとがき

改修計画の想定した洪水の規模をはるかに突破し、甚大な被害を及ぼした狩野川洪水の実状をのべ、従来の溢流を前提としない改修方針の矛盾について検討して、計画を超過する洪水群に対する対策の必要を強調し、その観点から、狩野川洪水からえられる教訓についてのべた。

いずれ、狩野川については、当局の調査にもとづいて適切な改修工事が行なわれることを期待し、今回の出水における犠牲者の方々のめい福を祈りつつ筆をおく。

おわりに、資料については中部地建沼津工事々務所長中島義美技官および同工務課長椎野佐昌技官の御好意によるところが多い。ここに記して謝意を表す。また、文中の今回出水に関する数字は、つぎの資料によったことを附記する。

○中部地方建設局[1958]“台風22号による狩野川の出水”昭. 33. 10.

○建設省沼津工事々務所[1958]“昭和33年22号台風の出水状況(昭和33年9月26日)”

### 文 献

- 1) 河川局治水課[1953]“狩野川計画洪水量の検討”昭. 28. 6. 22., 非公刊, ガリバン刷。
- 2) 建設省中部地方建設局沼津工事々務所[1952]“狩野川計画洪水量案に関する説明書”昭. 27. 12., 非公刊, ガリバン刷。
- 3) 富永正義[1942]“河川”, 岩波書店, p. 82, p. 102, p. 110.
- 4) 野満隆治[1943]“河川学”, 地人書館, p. 130.
- 5) 米田正文[1952]“淀川計画高水論”, 緒言 p. 1, p. 3.
- 6) 石原藤次郎[1953]“計画高水流量について”, 土木学

会, 水工学の最近の進歩, p. 135.

- 7) 川村満雄・渡辺隆二[1954]“河川工学便覧(上巻)”, コロナ社, 第2編, 第2章, 河川改修計画, p. 168.
- 8) 横田周平[1955]“緩流河川工法”, 森北出版, p. 17.
- 9) 矢野勝正[1958]“洪水特論”, 理工図書, p. 90.
- 10) 前出 9) に同じ, pp. 89~90.
- 11) 安芸敏一[1948]“計画高水流に就ての2・3の問題”土木研究, 第1輯, 鹿鳴出版社, p. 3.
- 12) 石原藤次郎・岩井重久[1949]“水文統計学上より見た本邦河川計画の合理化について”, 土木学会誌, 第34巻, 第4号, pp. 24~29.
- 13) 岩井重久[1947]“水文学における非対称分布に就て”土木学会論文集, 1・2合併号, p. 101.
- 14) 中安米蔵[1950]“治水計画における洪水流量について”,
- 15) 前出 5) に同じ。
- 16) 飯塚敏夫[1953]“確率計算法とその応用(5)”土木工学, 第2巻, 第9号, pp. 12~15.
- 17) 土木工学編集部[1953]“計画高水量の推計学的検討”, 土木工学, 第2巻, 第9号, p. 21.
- 18) 前出 6), p. 149.
- 19) 建設省[1957]“河川砂防技術基準(案)”, 2編, 2章, pp. 1~4.
- 20) 前出 5), 緒言 p. 7.
- 21) 前出 3), pp. 143~146.
- 22) 安芸敏一[1952]“河川工学(訂正版)”, 共立全書14, 共立出版, p. 103.
- 23) 前出 7), p. 189, p. 191.
- 24) 前出 8), p. 26, p. 39.
- 25) 前出19), 2編, 5章, p. 5~6.
- 26) 岩井重久[1953]“米国における水文統計学について”土木学会, 水工学の最近の進歩, pp. 117~120.
- 27) 前出 3), p. 140, p. 324.
- 前出12), p. 28.
- 前出22), p. 85.
- 28) 安芸敏一[1951]“河相論”, 岩波書店, p. 145~146.
- 29) 前出 3), p. 160~161, p. 324~325.
- 前出 5), 緒言 p. 2.
- 矢野勝正[1953]“わが国災害の現状とその性格”, 土木学会, 水工学の最近の進歩, p. 201.
- 前出 8), pp. 266~269.
- 30) 前出 9), p. 92.
- 31) 前出 3), pp. 137~139, p. 325.
- 前出22), pp. 96~98.
- 前出 8), pp. 111~112.



写真-5(a) 大仁付近の航空写真(洪水前)

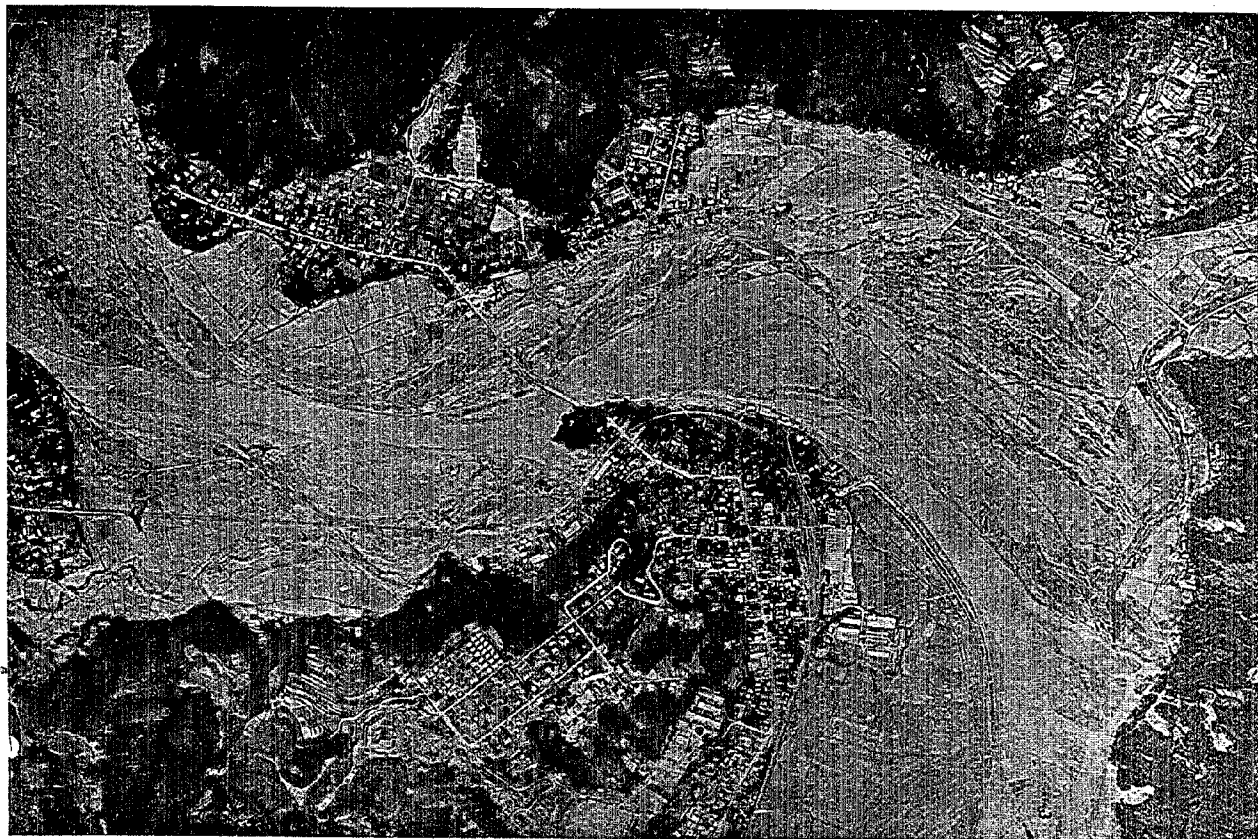


写真-5(b) 大仁付近の航空写真(洪水後)

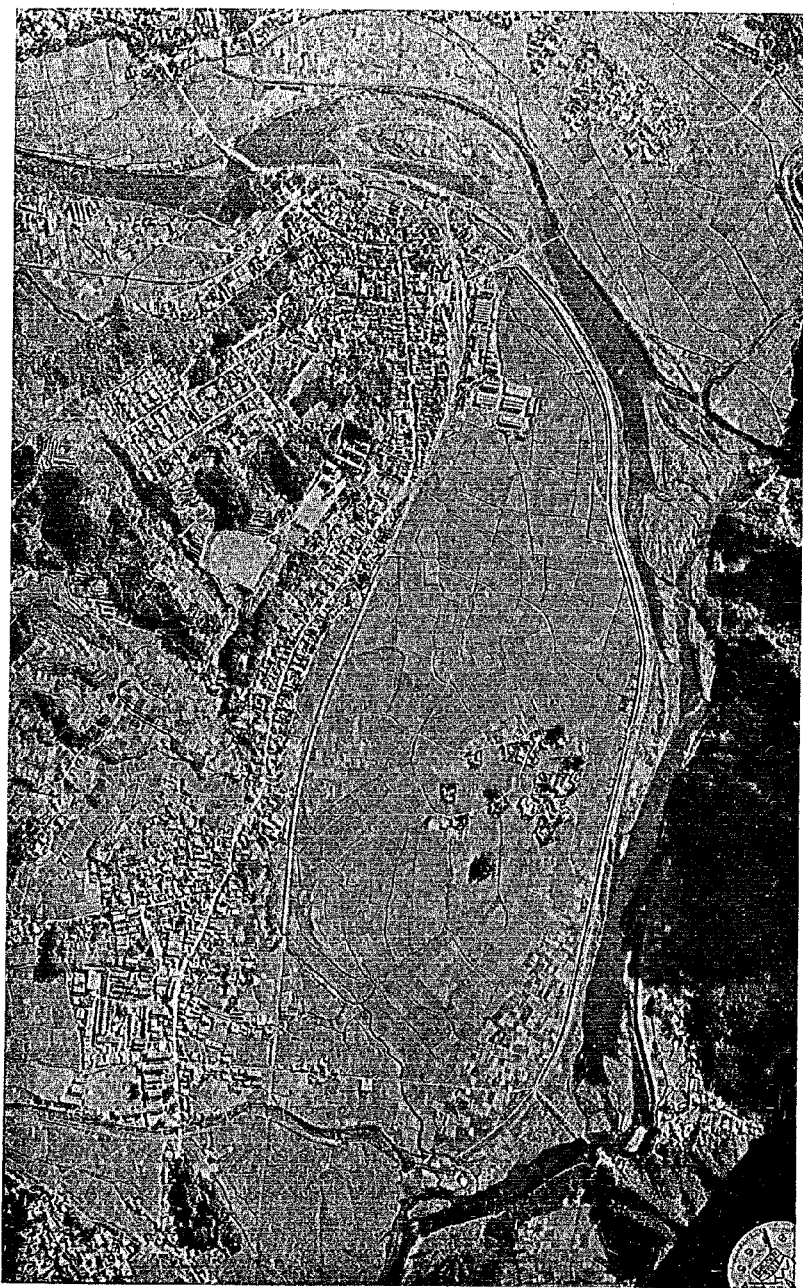


写真-6(a) 中島付近の航空写真(洪水前)

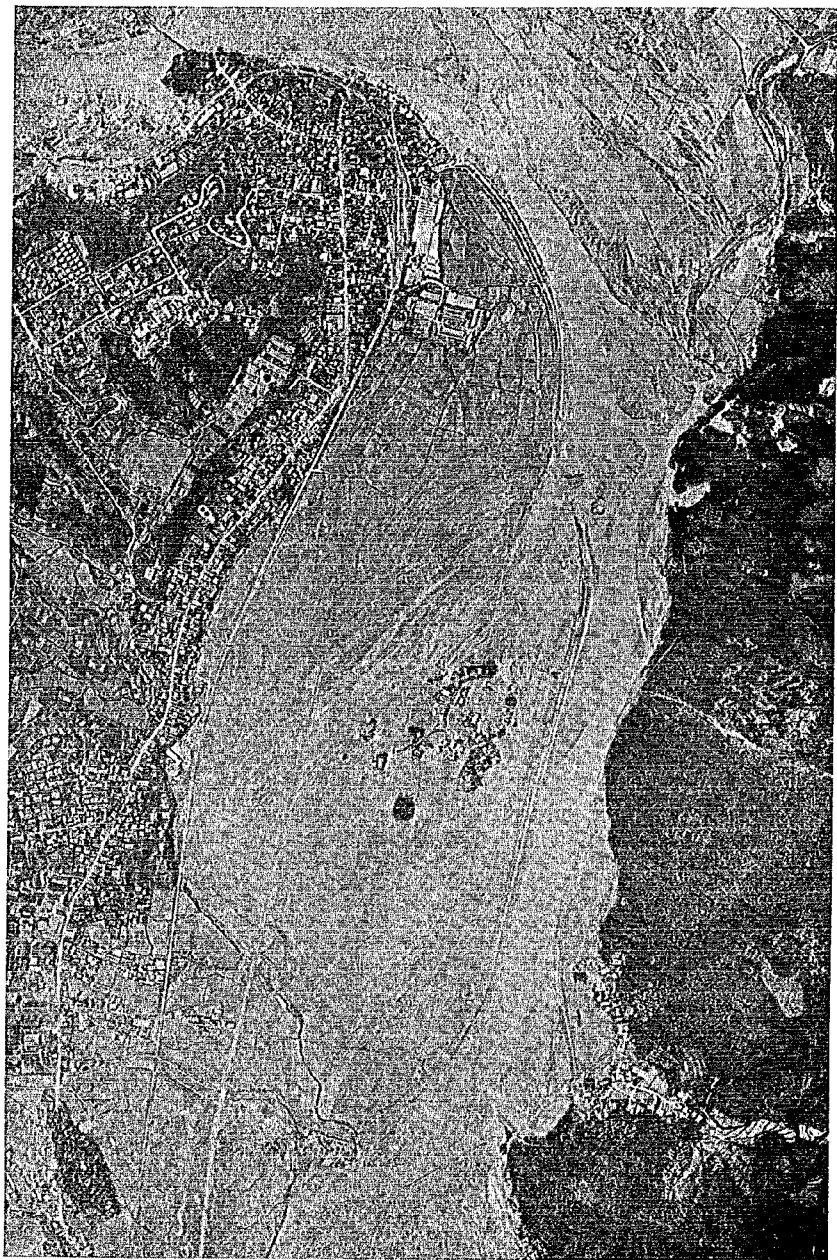


写真-6(b) 中島付近の航空写真(洪水後)

# 既設ダムの流量係数に関する研究

## 1. 筑後川夜明けダム

村 幸雄\*、八木亀助\*\*、藤崎利雄\*\*\*

(昭和35年10月)

| 目                          | 次                                          |
|----------------------------|--------------------------------------------|
| 1. 概 要……………(1)             | 6. 主余水吐門扉等高開放時の水位と流量…(11)                  |
| 2. 模型について……………(1)          | 7. 左岸固定堰、右岸固定堰および起伏堰の<br>水位—流量の関係……………(20) |
| 3. 実験計画……………(1)            | 8. 結 語……………(22)                            |
| 4. ダム下流水位と流量……………(3)       |                                            |
| 5. 主余水吐自由越流時の水位と流量……………(5) |                                            |

### 1. 概 要

洪水時に流量測定を行なうことは、将来の治水計画にも、下流への洪水予報にも必要であるが、浮子または流速計等で洪水時に流量を測定することは、非常な困難をともない、かつ測定結果に高い精度は望みえない。

そこで、既設のダムの流量係数を模型実験によって求め、そのダムを量水堰として利用しようという目的でこの実験が計画され、その第1計画として、筑後川夜明けダムが選ばれた。ここに昭和32年度後半より昭和33年度前半にわたって行なわれた実験の結果を報告する。

夜明けダムは、図—1に示すように、筑後川上流日田市の下流約10km(河口より約65km)の地点に、九州電力株式会社が建設したもので、その構造概要は、図—2,3に示すとおりである。

### 2. 模型について

模型は、当所篠崎分室ダム部ダム水理研究室の第3実験場を使用し、実験場の広さと模型に取り入れる上流および下流河床の範囲等の関係から、模型の縮尺は、1/60とした。

ダムの主余水吐部分は、木造としてビニール塗料を塗装し、吸湿乾燥等による木材の変形を防ぎ、右岸および左岸固定堰と起伏堰はモルタル下塗でセメントペーストの上塗りを行ない、砥石で磨いて仕上げた。

ダム上流部(調整池)および下流河床は、九州電力株式会社で昭和32年9月に測量した結果にもとずいて製作し、上流はダム軸より約400m、下流は約350mまで地形を模型化し、上流端および下流端に、模型で長さ1m

程の河床に近似した形の導水路を設け、上流部導水路には整流装置を、下流部導水路端には、ダム下流水位を調節することができるように下流水位調節装置を設けた。

模型流量は、おもに上流鋼製水槽(8m×6m×2.2m)附属の巾3,000糸矩形鋭縁堰で、小流量の場合は下流導水路の操作により、巾400糸、800糸、2,000糸等の矩形鋭縁堰を使用して測定した。

実物に対する本模型による諸量の縮率は、フルードの相似律に従い、長さまたは水深等は1/60、流量は1/27、885・6越流係数または流量係数は1:1となる。

### 3. 実験計画

#### (1) ダム下流水位の問題

種々の流量に対し、ダム下流水位がどのような水位になるかにより、越流状況が完全越流になる場合から不完全越流になる場合までの、さまざまな状態が考えられるのであるが、これについて、流量と下流水位の関係の確実な実測資料がないので、その一つの資料として、昭和28年6月下旬の水害に関する夜明けダム調査報告書(福岡県 大分県)一以下単に「調査報告」と呼ぶ—の推定水位—流量曲線 図—5を参考とし、各種流量に対し、下流水位を「調査報告」記載の水位より低いところから、これより高いところにわたり出来るだけ広い範囲に変えて実験し、現地で実際に観測した下流水位が実験の範囲内に含まれるようにした。

#### (2) 調整池滞砂の影響

調整池の滞砂状況がダムの流量係数に影響するものであり、ことに本ダムのように低いダムでは、その影響が顕著であることが予想されるのであるが、ある状態に滞積した土砂が洪水時にどのように掃流されるかは、同じ流量でも門扉の開き方で異なり、調整池水位を常時満水

\* ダム部長

\*\* 元ダム部ダム水理研究室長 現建設技術研究所研究員

\*\*\* ダム水理研究室研究員



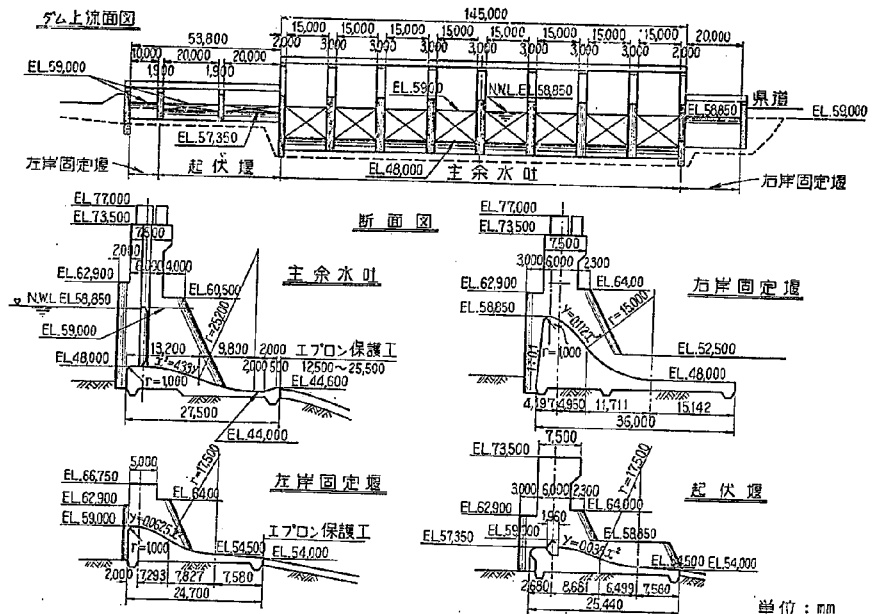


図-3 ダム上流面断面図

位近く保ちながら部分開放する場合と、門扉を大きく開放し、調整池水位を常時満水位より低下させて放流する場合とで異なる。また厳密に云えば、洪水流下中の滯砂形と洪水終了後の滯砂形の相違等もあり、本実験において滯砂の掘流状況をも併せて解明することは至難なので、2, 3 の滯砂土砂の推定掘流形を固定河床模型で、その流量係数への影響を検討することにした。

### (3) 門扉の開き方

大洪水の際は、各門扉を全開して放流しなければならないが、中小洪水に対しては、発電上の関係から、調整池水位を満水位附近に保ちながら、門扉の部分開放を行なって余水を放流しなければならない。そういう場合の門扉の開け方は、操作規定で決められていて、開け始めは中央から左右の門扉に移ること、隣接門扉との開度の差は1 m以内とすることが定められているが、この規定の範囲内でも門扉の開き方の組合わせは多種多様になり、それらの操作状態はあまりに組合せが多すぎるので、全門扉を等開度にかけて実験することにした。

### (4) 主余水吐と左右固定堤および起伏堰の分離実験

左右固定堤と起伏堰部分の流量係数については、主余水吐と分離して別々に実験を行ない、主余水吐に対する実験の場合はそれ等を閉鎖して主余水吐だけについて実験し、流出量は、相互の実験結果を加算することにより求めた。

## 4. ダム下流水位と流量

### (1) ダム下流水位測定位置

この実験結果を利用して、現地で実際の流量を知るためには、調整池水位（越流水深  $h_0$ ）、門扉の開度  $a$ 、およびダム下流水位  $H_2$  を知る必要があるが、ダム下流水位測定位置としては、水理的に相当であること、水位標設置工事に適した位置であること、維持管理に便な場所であること等の条件を考え、図-2に示す1, 2, 3の3ヶ所の候補地点を選び、さらに模型実験流況からその適否を判断した。

3の位置は、ダム軸下流約100 m 附近の狭排部より下流にあり、その水位が主余水吐流量におよぼす影響が敏感でなく、ダム下流水位測定点としては不適当であることがわかったので、1, 2 および4の位置の水位を測ることとし、いずれも河床から銅管（内径10 耗）で模型外に導いて内径30 耗の硝子管で測定した。

大洪水で門扉全開の場合、および小量の増水で調整池の満水面を保ちながら余水を放流する場合に、ダム下流水位測定に最適の位置を、模型流況から水理的に観察すると、主余水吐中心線上のダム軸下流50 mの位置が最良と認められるので、その位置の水位を測定し、これをダム下流水位  $H_2$  と呼ぶことにした。

本報告で、ダム下流水位  $H_2$  は、いずれもこの位置の

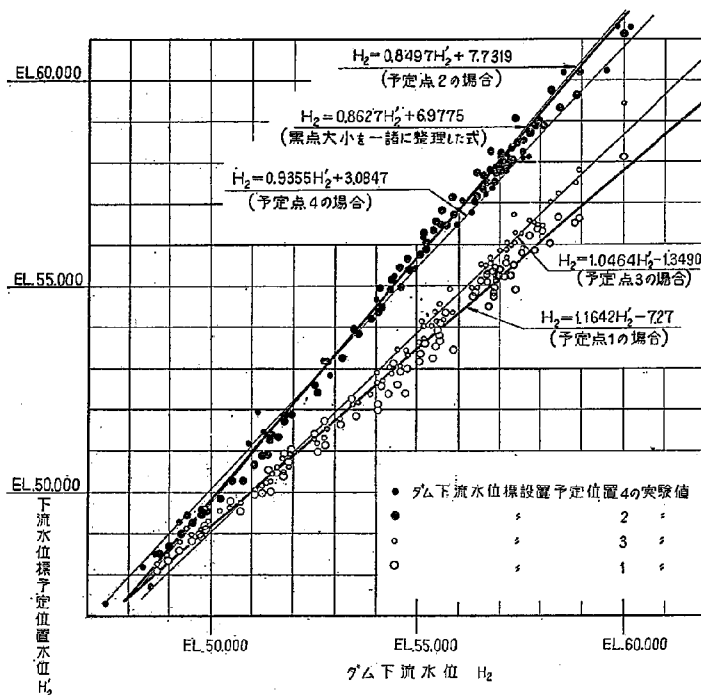


図 — 4 ダム下流水位  $H_2$  と下流水位標予定位置水位  $H_2'$  との関係

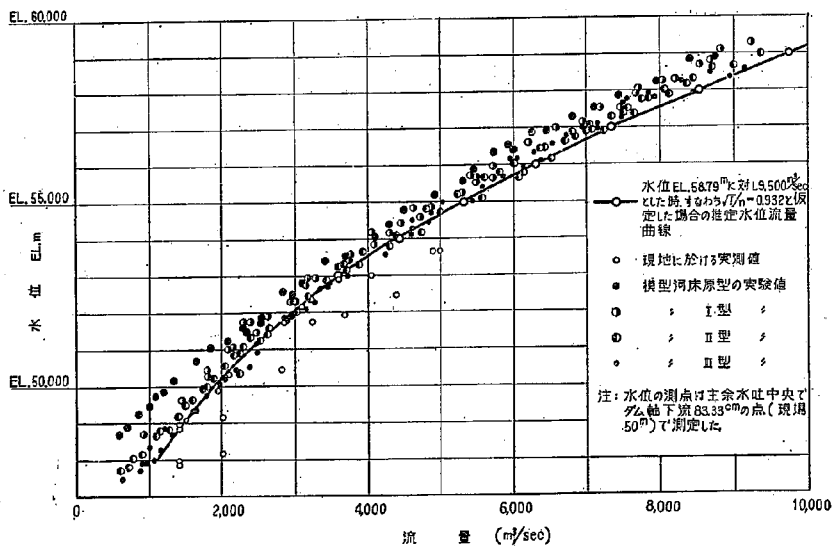


図 — 5 ダム下流水位推定値と実験値・実験値の関係

水位によっている。従って将来実際にダム下流水位の水  
位標が前記候補地点のどの位置に設けられても、図-4  
を使用して、その水位を  $H_2$  に換算する必要がある。

## (2) 「調査報告」の推定下流水位と実験下流水位

「調査報告」の中で推定されているダム下流水位は、  
図-5に示すとおりで、模型では、ダムの上流(調整池)  
には、実物の粗度係数(「調査報告」推定)相当の粗度  
をつけたのにたいし、ダム下流河床はこれより粗度係数  
の小さいモルタル仕上げのままとし、ダム下流水位が実  
物で起る水位より低くなると予想されたにもかかわら  
ず、実験によるダム下流水位と流量の関係は、図-5に  
しめすとおりであり、「調査報告」推定水位より全般に  
高い水位をしめている。

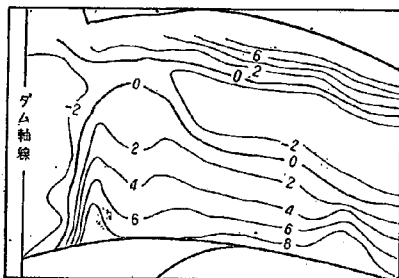
その原因は、昭和28年6月の洪水時よりもダム下流河  
床が上昇したためではないかと思われるが、はっきりし  
たことはわからない。しかし今後の河床低下が考えられ  
るので、下流水位がもっと下った場合の実験を行なうた  
めに、現地調査の資料に基づき、下流に砂礫の滞積して  
いる部分の模型河床を3種に掘り下げ、下流河床原型に  
対し、これらを模型河床Ⅰ型、Ⅱ型、Ⅲ型と区別し、各  
場合の水位と流量の関係を求めた結果、図-5に記載の  
とおりで、Ⅲ型でようやく「調査報告」推定水位に近い  
ところまでダム下流水位が下がったが、ダム軸下流約 100  
m 附近の狹窄部のため、下流河床をこれ以上掘り下げて  
も狹窄部附近に射流を生じ、その上流側にあるダム下流  
水位測定位置の水位には影響しなくなった。

しかし、このⅢ型のダム下流水位でも、別項説明のよ  
うに、流量の大きい場合は不完全越流になることがわか  
ったので、完全越流状態で流量係数を求めるために、  
ダム水叩部下流河床に排水孔を設け、下流水位の影響を  
除いた場合の実験も行なった。

## 5. 主余水吐自由越流時の水位と流量

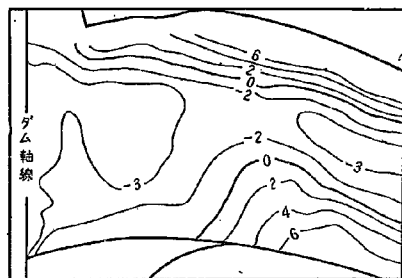
### (1) 調整池の滞砂と水位流量の関係

調整池の模型河床は固定河床とし、「調査報告」推定の



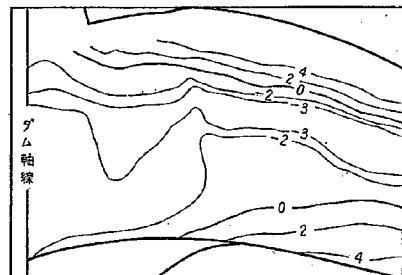
等高線はEL.48<sup>m</sup>であり、書込数字は  
実物値mである。

図-6.1 滞砂型・原型



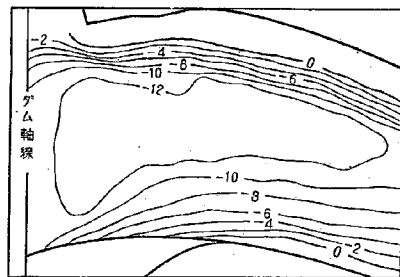
等高線はEL.48<sup>m</sup>であり、書込数字は  
実物値mである。

図-6.2 滞砂形 Ⅰ型



等高線はEL.48<sup>m</sup>であり、書込数字は  
実物値mである。

図-6.3 滞砂形 Ⅱ型



等高線はEL.48<sup>m</sup>であり、書込数字は  
実物値mである。

図-6.4 滞砂形 Ⅲ型

$n=0.038$  を 1/60 模型に換算  $n=0.038/60^{1/6}=0.0192$  と  
し、流量と水面勾配の関係が成り立つように、模型河床  
に小砂利を張りつけて調整を行なった。この原型滞砂形  
(昭和32年9月測量)は、図-6.1に等高線でしめすよ  
うに、左岸寄りに多く滞積し、ダム近くだけがわずかに  
掘流されたような形状と見られる。したがって調整池の  
河床を前記状態に固定河床として作った場合、門扉をわ  
ずかに部分開放した場合の流量係数は実物と相似する  
が、門扉を全開または大きく開けた場合には、調整池の

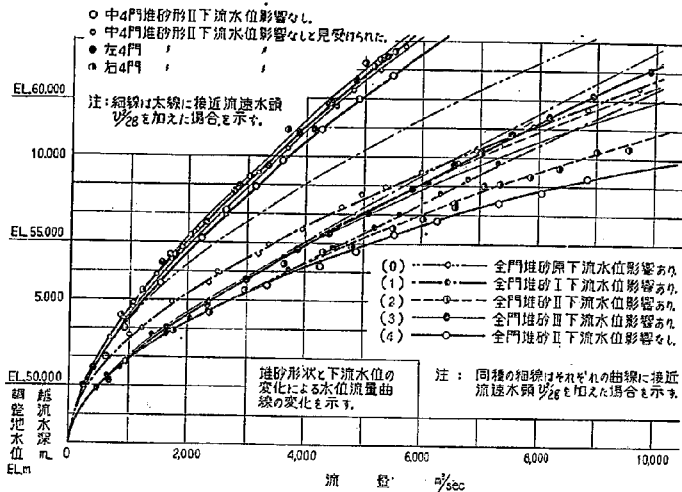


図-7 主余水吐の水位流量曲線

滞砂形か変わることが予想されるので、調整池滞砂形を2, 3種の推定掃流形に変えて実験比較することにした。

図-7、表-1は、これらの滞砂形による水位、流量関係の変化を示すもので、曲線(0)は原型滞砂形の場合の水位-流量曲線である。原型滞砂形の場合は、小流量のとき調整池に射流が生じ、しかも固定河床のため河床形状が変わらないのでダム上流の凹部に、右岸寄りの流心部から左岸寄りに向うダムに沿った流れを生じるような流況を呈し、この原型滞砂形は、小開度の部分開放時以外には存在しないものと考えられる。

よって一部の調整池滞砂が掃流されて、図-6.2のようになった場合を想定し、これを滞砂形Ⅰ型とし、実験の結果、図-7の水位-流量曲線(1)をえた。

つぎに、図-6.3の滞砂形Ⅱ型のように掃流された場合について実験の結果図-7の水位-流量曲線(2)をえた。

これら、(0)(1)(2)の水位-流量曲線に接近流速水頭(断面上流4における値)を加算した曲線は、同種の細線でめされる。

(0)およびそれに接近流速水頭を加えた水位-流量曲線が特に高いのは、調整池水位標附近の河床が高いので水位標水位が高く、かつ水深が浅く流速が大きく流量が実物換算 $6,000 m^3/sec$ より少ない場合には、水位標附近からダムまでの間に射流を生じているためと思われる。

水位-流量曲線(1)では、小流量の場合ダム附近に射流を生ずるような状態はなくなったが、流量の大きい場合、原型河床と推定掃流河床のすり付け部付近に射流に近い流れが見受けられた。そのためであろうか接近流速

水頭を加えた水位-流量曲線の大流量の部分で、水位が高い傾向が見られた。したがって大洪水時には、滞砂形状はⅠ型よりさらに掃流されたものになると考えられる。

水位-流量曲線(2)は、滞砂形Ⅱ型より上流まで掃流された形状について実験した結果で、ダム附近に射流を生ぜず、水位標の水位は、流量 $4,000 m^3/sec$ 附近まで水位-流量曲線(1)と一致し、それ以上の流量に対しては、水位が低くなる。

このように滞砂形が変わると、同一流量に対して調整池水位が変わるので、実際には起りえないと考えられるダム築造前の河床よりさらに、図-6.4のように調整池を掘り下げて実験を行なった結果は、水位-流量曲線(3)の通りで、この場合は流速が小さくなるため、接近流速水頭を加算した水位-流量曲線も(3)とほとんど同じである。

以上の結果から、調整池滞砂形の相違が、水位、流量の関係に相当影響することがわかるが、接近流速水頭の補正をすれば、それぞれの場合の水位-流量曲線は大体似ている。ことに滞砂形Ⅱ型とⅢ型では流量 $6,000 m^3/sec$ 程度まで大差ないので、Ⅱ型程度に掃流されればさらにそれ以上に掃流される場合があっても、接近流速水頭の補正を行なえば、水位、流量の関係は変わらないものと考えてよい。

流量 $6,000 m^3/sec$ 以上の場合については、若干の差があるが、Ⅱ型はダム築造前の河床以下に掘り下げた極端な例で、現実には考えられない河床形であるので、Ⅱ型滞砂形で接近流速水頭の補正を行なった水位-流量曲線を採用するのが適当と考えられる。

したがって以下の各実験では、すべて調整池滞砂形を

表-1

実験番号 10 全門自由越流 滞砂形原型 下流河床原型

| 番<br>号 | 模 型 (cm l/sec) |        |            | 実 物 (m. m <sup>3</sup> /sec) |          |       |           |
|--------|----------------|--------|------------|------------------------------|----------|-------|-----------|
|        | 越<br>水         | 流<br>深 | 接近流<br>速水頭 | 越<br>水                       | 流<br>深   | 流 量   | 流 量係<br>数 |
| 1      | 6.24           | 1.13   | 36.7       | 3.744                        | 1.022    | 3.07  | 0.678     |
| 2      | 6.66           | 1.42   | 44.8       | 3.996                        | 1,250.0  | 0.223 | 0.852     |
| 3      | 8.20           | 1.60   | 62.7       | 4.920                        | 1,749.8  | 0.231 | 0.960     |
| 4      | 9.90           | 2.03   | 90.8       | 5.940                        | 2,531.3  | 0.249 | 1.218     |
| 5      | 10.96          | 2.43   | 114.5      | 6.576                        | 3,192.7  | 0.264 | 1.458     |
| 6      | 11.49          | 2.36   | 120.5      | 6.894                        | 3,360.0  | 0.264 | 1.416     |
| 7      | 12.42          | 2.63   | 142.0      | 7.452                        | 3,960.0  | 0.275 | 1.578     |
| 8      | 13.72          | 2.72   | 165.7      | 8.232                        | 4,619.5  | 0.281 | 1.632     |
| 9      | 14.42          | 2.73   | 178.2      | 8.652                        | 4,970.1  | 0.283 | 1.638     |
| 10     | 14.91          | 2.91   | 192.7      | 8.946                        | 5,374.9  | 0.289 | 1.746     |
| 11     | 15.71          | 3.14   | 215.2      | 9.426                        | 6,000.2  | 0.296 | 1.884     |
| 12     | 16.98          | 3.39   | 248.5      | 10.188                       | 6,930.3  | 0.305 | 2.034     |
| 13     | 18.44          | 3.48   | 283.3      | 11.064                       | 7,900.0  | 0.312 | 2.088     |
| 14     | 19.46          | 3.74   | 316.5      | 11.675                       | 8,824.9  | 0.320 | 2.244     |
| 15     | 20.67          | 3.85   | 347.9      | 12.402                       | 9,700.8  | 0.324 | 2.310     |
| 16     | 22.11          | 4.04   | 388.0      | 13.266                       | 10,819.3 | 0.328 | 2.424     |

実験番号 100 全門自由越流 滞砂形Ⅰ型 下流河床Ⅲ型

| 番<br>号 | 模 型 (cm l/sec) |        |            | 実 物 (m. m <sup>3</sup> /sec) |          |       |           |
|--------|----------------|--------|------------|------------------------------|----------|-------|-----------|
|        | 越<br>水         | 流<br>深 | 接近流<br>速水頭 | 越<br>水                       | 流<br>深   | 流 量   | 流 量係<br>数 |
| 1      | 2.77           | 0.05   | 13.2       | 1.662                        | 368.1    | 0.314 | 0.033     |
| 2      | 4.30           | 0.16   | 27.6       | 2.580                        | 769.6    | 0.332 | 0.093     |
| 3      | 5.66           | 0.35   | 48.6       | 3.396                        | 1,355.2  | 0.372 | 0.211     |
| 4      | 6.83           | 0.54   | 68.1       | 4.100                        | 1,899.0  | 0.384 | 0.322     |
| 5      | 7.85           | 0.76   | 88.9       | 4.710                        | 2,479.0  | 0.398 | 0.453     |
| 6      | 8.80           | 0.95   | 108.8      | 5.280                        | 3,034.0  | 0.404 | 0.571     |
| 7      | 9.72           | 1.13   | 128.2      | 5.832                        | 3,574.9  | 0.405 | 0.680     |
| 8      | 11.50          | 1.45   | 165.6      | 6.900                        | 4,617.9  | 0.401 | 0.868     |
| 9      | 12.41          | 1.54   | 182.5      | 7.446                        | 5,089.1  | 0.396 | 0.925     |
| 10     | 13.55          | 1.70   | 206.5      | 8.130                        | 5,758.4  | 0.392 | 1.019     |
| 11     | 14.36          | 1.77   | 222.0      | 8.616                        | 6,190.6  | 0.387 | 1.062     |
| 12     | 15.74          | 1.97   | 254.5      | 9.444                        | 7,056.9  | 0.386 | 1.180     |
| 13     | 16.30          | 2.05   | 267.6      | 9.780                        | 7,462.2  | 0.379 | 1.247     |
| 14     | 17.24          | 2.08   | 284.6      | 10.344                       | 7,936.2  | 0.370 | 1.270     |
| 15     | 18.67          | 2.12   | 310.4      | 11.202                       | 8,655.7  | 0.372 | 1.364     |
| 16     | 19.70          | 2.27   | 339.1      | 11.820                       | 9,456.0  | 0.378 | 1.479     |
| 17     | 20.37          | 2.47   | 364.9      | 12.222                       | 10,175.5 | 0.375 | 1.557     |
| 18     | 22.35          | 2.76   | 417.1      | 13.410                       | 11,631.1 | 0.375 | 1.657     |

実験番号200 全門自由越流 滞砂形Ⅱ型 下流河床Ⅲ型

| 番<br>号 | 模 型 (cm l/sec) |        |            | 実 物 (m. m <sup>3</sup> /sec) |         |       |           |
|--------|----------------|--------|------------|------------------------------|---------|-------|-----------|
|        | 越<br>水         | 流<br>深 | 接近流<br>速水頭 | 越<br>水                       | 流<br>深  | 流 量   | 流 量係<br>数 |
| 1      | 4.71           | 0.24   | 33.8       | 2.826                        | 942.5   | 0.347 | 0.144     |
| 2      | 5.15           | 0.27   | 40.6       | 3.090                        | 1,132.2 | 0.363 | 0.165     |
| 3      | 6.33           | 0.34   | 51.0       | 3.798                        | 1,422.2 | 0.334 | 0.201     |
| 4      | 7.68           | 0.74   | 86.7       | 4.608                        | 2,417.7 | 0.401 | 0.443     |
| 5      | 8.40           | 0.88   | 100.8      | 5.040                        | 2,810.9 | 0.403 | 0.527     |
| 6      | 9.18           | 0.99   | 115.9      | 5.508                        | 3,231.9 | 0.404 | 0.595     |
| 7      | 10.07          | 1.19   | 135.2      | 6.042                        | 3,770.1 | 0.404 | 0.714     |
| 8      | 10.96          | 1.42   | 157.7      | 6.576                        | 4,397.6 | 0.390 | 0.852     |
| 9      | 11.37          | 1.61   | 173.0      | 6.822                        | 4,824.2 | 0.418 | 0.966     |
| 10     | 12.50          | 1.80   | 198.3      | 7.500                        | 5,529.7 | 0.414 | 1.079     |
| 11     | 13.04          | 1.97   | 217.1      | 7.824                        | 6,054.0 | 0.420 | 1.185     |
| 12     | 13.76          | 2.17   | 236.7      | 8.256                        | 6,600.5 | 0.421 | 1.302     |
| 13     | 13.95          | 2.12   | 236.5      | 8.370                        | 6,594.9 | 0.415 | 1.271     |
| 14     | 15.00          | 2.14   | 254.0      | 9.000                        | 7,082.9 | 0.404 | 1.285     |
| 15     | 15.07          | 2.29   | 263.4      | 9.042                        | 7,345.1 | 0.411 | 1.375     |
| 16     | 15.47          | 2.51   | 282.8      | 9.282                        | 7,886.1 | 0.419 | 1.507     |
| 17     | 16.02          | 2.64   | 300.2      | 9.612                        | 8,371.3 | 0.421 | 1.587     |
| 18     | 17.01          | 2.74   | 323.0      | 10.206                       | 9,007.1 | 0.416 | 1.642     |
| 19     | 17.14          | 3.02   | 341.8      | 10.284                       | 9,531.3 | 0.426 | 1.814     |
| 20     | 18.05          | 2.99   | 356.7      | 10.830                       | 9,946.8 | 0.418 | 1.793     |

実験番号 220 右4門自由越流 滞砂形Ⅱ型 下流河床Ⅲ型

| 番<br>号 | 模 型 (cm l/sec) |        |            | 実 物 (m. m <sup>3</sup> /sec) |         |       |           |
|--------|----------------|--------|------------|------------------------------|---------|-------|-----------|
|        | 越<br>水         | 流<br>深 | 接近流<br>速水頭 | 越<br>水                       | 流<br>深  | 流 量   | 流 量係<br>数 |
| 1      | 3.73           | 0.02   | 10.1       | 2.238                        | 281.7   | 0.314 | 0.014     |
| 2      | 5.58           | 0.03   | 19.9       | 3.348                        | 554.9   | 0.336 | 0.018     |
| 3      | 7.33           | 0.10   | 31.3       | 4.398                        | 872.8   | 0.349 | 0.062     |
| 4      | 8.85           | 0.15   | 44.0       | 5.310                        | 1,227.0 | 0.368 | 0.093     |
| 5      | 10.90          | 0.24   | 64.0       | 6.540                        | 1,784.7 | 0.389 | 0.141     |
| 6      | 12.10          | 0.26   | 73.2       | 7.260                        | 2,041.2 | 0.366 | 0.155     |
| 7      | 15.45          | 0.37   | 108.8      | 9.270                        | 3,034.0 | 0.391 | 0.223     |
| 8      | 18.15          | 0.45   | 130.9      | 10.890                       | 3,650.2 | 0.369 | 0.269     |
| 9      | 19.65          | 0.49   | 157.7      | 11.790                       | 4,397.6 | 0.394 | 0.296     |
| 10     | 22.00          | 0.52   | 179.0      | 13.200                       | 4,991.5 | 0.378 | 0.313     |
| 11     | 21.84          | 0.55   | 185.2      | 13.104                       | 5,164.4 | 0.395 | 0.332     |
| 12     | 22.54          | 0.53   | 187.4      | 13.524                       | 5,225.8 | 0.382 | 0.319     |
| 13     | 22.71          | 0.58   | 197.2      | 13.626                       | 5,499.0 | 0.386 | 0.348     |

実験番号 250 中4門自由越流 滞砂形Ⅱ型 下流河床Ⅲ型

| 番<br>号 | 模 型 (cm l/sec) |        |            | 実 物 (m. m <sup>3</sup> /sec) |         |       |           |
|--------|----------------|--------|------------|------------------------------|---------|-------|-----------|
|        | 越<br>水         | 流<br>深 | 接近流<br>速水頭 | 越<br>水                       | 流<br>深  | 流 量   | 流 量係<br>数 |
| 1      | 5.33           | 0.06   | 19.2       | 3.198                        | 535.4   | 0.347 | 0.036     |
| 2      | 6.15           | 0.08   | 24.0       | 3.690                        | 669.3   | 0.349 | 0.040     |
| 3      | 7.96           | 0.13   | 37.9       | 4.776                        | 1,056.9 | 0.372 | 0.086     |
| 4      | 8.14           | 0.13   | 38.1       | 4.884                        | 1,062.4 | 0.362 | 0.080     |
| 5      | 9.80           | 0.19   | 53.0       | 5.880                        | 1,477.9 | 0.379 | 0.115     |
| 6      | 10.75          | 0.22   | 61.8       | 6.450                        | 1,723.3 | 0.384 | 0.134     |
| 7      | 12.40          | 0.28   | 78.0       | 7.440                        | 2,175.1 | 0.390 | 0.168     |
| 8      | 13.24          | 0.37   | 94.9       | 7.944                        | 2,646.3 | 0.427 | 0.222     |
| 9      | 15.64          | 0.40   | 113.7      | 9.384                        | 3,170.6 | 0.400 | 0.240     |
| 10     | 19.50          | 0.53   | 162.0      | 11.700                       | 4,517.5 | 0.408 | 0.318     |
| 11     | 20.44          | 0.54   | 171.8      | 12.264                       | 4,790.8 | 0.404 | 0.324     |
| 12     | 21.63          | 0.59   | 189.1      | 12.978                       | 5,273.2 | 0.408 | 0.354     |
| 13     | 22.90          | 0.61   | 204.4      | 13.740                       | 5,699.8 | 0.405 | 0.366     |

実験番号 240 左4門自由越流 滞砂形Ⅱ型 下流河床Ⅲ型

| 番<br>号 | 模 型 (cm l/sec) |        |            | 実 物 (m. m <sup>3</sup> /sec) |         |       |           |
|--------|----------------|--------|------------|------------------------------|---------|-------|-----------|
|        | 越<br>水         | 流<br>深 | 接近流<br>速水頭 | 越<br>水                       | 流<br>深  | 流 量   | 流 量係<br>数 |
| 1      | 3.37           | 0.02   | 8.6        | 2.022                        | 239.8   | 0.311 | 0.012     |
| 2      | 4.40           | 0.04   | 15.0       | 2.640                        | 418.3   | 0.362 | 0.027     |
| 3      | 7.24           | 0.11   | 32.0       | 4.344                        | 892.3   | 0.363 | 0.066     |
| 4      | 7.30           | 0.11   | 32.6       | 4.380                        | 909.1   | 0.365 | 0.067     |
| 5      | 10.05          | 0.21   | 56.2       | 6.030                        | 1,567.2 | 0.387 | 0.124     |
| 6      | 10.90          | 0.22   | 61.5       | 6.540                        | 1,715.0 | 0.375 | 0.130     |
| 7      | 11.40          | 0.25   | 67.9       | 6.840                        | 1,893.4 | 0.386 | 0.148     |
| 8      | 12.83          | 0.30   | 82.6       | 7.698                        | 2,303.3 | 0.392 | 0.180     |
| 9      | 14.63          | 0.35   | 99.9       | 8.778                        | 2,785.8 | 0.389 | 0.208     |
| 10     | 16.14          | 0.40   | 116.9      | 9.684                        | 3,259.8 | 0.393 | 0.238     |
| 11     | 17.96          | 0.46   | 139.7      | 10.776                       | 3,895.6 | 0.399 | 0.277     |
| 12     | 18.20          | 0.51   | 148.9      | 10.920                       | 4,152.2 | 0.416 | 0.307     |
| 13     | 19.83          | 0.49   | 157.8      | 11.898                       | 4,400.4 | 0.389 | 0.292     |
| 14     | 20.95          | 0.53   | 173.6      | 12.570                       | 4,840.9 | 0.394 | 0.316     |
| 15     | 22.36          | 0.57   | 192.6      | 13.416                       | 5,370.7 | 0.396 | 0.342     |

実験番号 300 全門自由越流 滞砂形Ⅲ型 下流河床Ⅳ型

| 番<br>号 | 模 型 (cm l/sec) |        |            | 実 物 (m. m <sup>3</sup> /sec) |         |       |           |
|--------|----------------|--------|------------|------------------------------|---------|-------|-----------|
|        | 越<br>水         | 流<br>深 | 接近流<br>速水頭 | 越<br>水                       | 流<br>深  | 流 量   | 流 量係<br>数 |
| 1      | 3.61           | 0.02   | 24.2       | 2.166                        | 674.8   | 0.395 | 0.012     |
| 2      | 6.75           | 0.09   | 62.1       | 4.050                        | 1,731.7 | 0.392 | 0.054     |
| 3      | 8.18           | 0.14   | 83.3       | 4.908                        | 2,322.9 | 0.392 | 0.084     |
| 4      | 9.52           | 0.21   | 107.1      | 5.712                        | 2,986.5 | 0.389 | 0.126     |
| 5      | 11.27          | 0.30   | 139.0      | 6.762                        | 3,876.1 | 0.389 | 0.180     |
| 6      | 12.20          | 0.36   | 157.2      | 7.320                        | 4,383.6 | 0.389 | 0.216     |

実験番号 300 全門自由越流 滞砂形Ⅲ型 下流河床Ⅳ型

| 番号 | 模 型 (cm l/sec) |        |       | 実 物 (m. m³/sec) |          |       |        |
|----|----------------|--------|-------|-----------------|----------|-------|--------|
|    | 越流水深           | 接近流速水頭 | 流量    | 越流水深            | 流量       | 流量係数  | 接近流速水頭 |
| 7  | 13.45          | 0.44   | 181.6 | 8.070           | 5,064.0  | 0.396 | 0.264  |
| 8  | 14.80          | 0.52   | 208.0 | 8.880           | 5,800.2  | 0.392 | 0.312  |
| 9  | 16.20          | 0.61   | 235.2 | 9.720           | 6,558.7  | 0.385 | 0.366  |
| 10 | 17.01          | 0.76   | 251.3 | 10.203          | 7,007.7  | 0.379 | 0.456  |
| 11 | 15.11          | 0.57   | 219.8 | 9.066           | 6,129.3  | 0.400 | 0.342  |
| 12 | 18.00          | 0.71   | 269.5 | 10.800          | 7,515.2  | 0.376 | 0.428  |
| 13 | 19.03          | 0.78   | 293.6 | 11.418          | 8,187.2  | 0.376 | 0.468  |
| 14 | 20.26          | 0.85   | 319.0 | 12.156          | 8,895.5  | 0.371 | 0.510  |
| 15 | 21.81          | 0.96   | 354.5 | 13.086          | 9,885.4  | 0.369 | 0.576  |
| 16 | 24.50          | 1.13   | 416.9 | 14.700          | 11,625.5 | 0.363 | 0.678  |

実験番号 290 全門自由越流(下流水位影響なし)  
滞砂形Ⅱ型 下流河床Ⅲ型

| 番号 | 模 型 (cm l/sec) |        |       | 実 物 (m. m³/sec) |          |       |        |
|----|----------------|--------|-------|-----------------|----------|-------|--------|
|    | 越流水深           | 接近流速水頭 | 流量    | 越流水深            | 流量       | 流量係数  | 接近流速水頭 |
| 1  | 5.33           | 0.49   | 52.2  | 3.200           | 1,455.6  | 0.420 | 0.294  |
| 2  | 6.50           | 0.58   | 68.2  | 3.900           | 1,901.8  | 0.409 | 0.348  |
| 3  | 8.17           | 0.88   | 96.4  | 4.900           | 2,688.2  | 0.400 | 0.528  |
| 4  | 9.17           | 1.45   | 120.1 | 5.500           | 3,349.1  | 0.392 | 0.870  |
| 5  | 10.25          | 1.55   | 153.2 | 6.150           | 4,272.1  | 0.427 | 0.930  |
| 6  | 11.17          | 1.76   | 174.8 | 6.700           | 4,874.4  | 0.425 | 1.056  |
| 7  | 12.05          | 1.99   | 198.8 | 7.230           | 5,543.7  | 0.427 | 1.194  |
| 8  | 13.00          | 2.23   | 225.2 | 7.800           | 6,279.8  | 0.428 | 1.338  |
| 9  | 14.00          | 2.68   | 263.0 | 8.400           | 7,333.9  | 0.436 | 1.608  |
| 10 | 14.58          | 3.00   | 288.9 | 8.750           | 8,056.1  | 0.443 | 1.800  |
| 11 | 15.50          | 3.23   | 317.0 | 9.300           | 8,839.7  | 0.442 | 1.938  |
| 12 | 17.17          | 3.64   | 370.6 | 10.300          | 10,334.4 | 0.441 | 2.184  |

実験番号 230 中4門自由越流(下流水位影響なし)

| 番号 | 模 型 (cm l/sec) |        |       | 実 物 (m. m³/sec) |         |       |        |
|----|----------------|--------|-------|-----------------|---------|-------|--------|
|    | 越流水深           | 接近流速水頭 | 流量    | 越流水深            | 流量      | 流量係数  | 接近流速水頭 |
| 1  | 5.80           | 0.10   | 22.0  | 3.000           | 613.5   | 0.432 | 0.060  |
| 2  | 6.62           | 0.14   | 33.1  | 3.972           | 923.0   | 0.425 | 0.084  |
| 3  | 9.20           | 0.24   | 55.2  | 5.520           | 1,539.3 | 0.430 | 0.144  |
| 4  | 11.82          | 0.32   | 78.4  | 7.102           | 2,186.2 | 0.418 | 0.192  |
| 5  | 13.50          | 0.37   | 94.7  | 8.100           | 2,640.8 | 0.414 | 0.222  |
| 6  | 14.90          | 0.44   | 112.2 | 8.940           | 3,128.8 | 0.422 | 0.264  |
| 7  | 16.40          | 0.48   | 128.9 | 9.838           | 3,594.5 | 0.420 | 0.288  |
| 8  | 18.27          | 0.56   | 154.0 | 10.962          | 4,294.4 | 0.426 | 0.336  |
| 9  | 19.95          | 0.62   | 176.2 | 11.970          | 4,913.4 | 0.427 | 0.372  |
| 10 | 21.25          | 0.67   | 196.3 | 12.750          | 5,473.9 | 0.432 | 0.402  |

Ⅱ型にして実験を行なった。

全門扉を全開した場合は、滞砂形が少なくともⅡ型程度に掃流されなければ、一部に射流を発生することが固定河床模型で認められたこと、およびもしそれ以上に深く掃流されても、Ⅲ型の接近流速水頭補正水位—流量曲線が、Ⅱ型のそれと大差ないことの二点から考えれば、推定掃流形Ⅱ型での実験値は、大体妥当なものと考えられる。

滞砂形原型、Ⅰ型、Ⅱ型、Ⅲ型の各実験値、表-1から、流量係数  $m$  を次式で求めたものは、図-8に示すとおりである。

$$m = \frac{Q}{BH_1 \sqrt{2gH_1}} \dots \dots \dots (1)$$

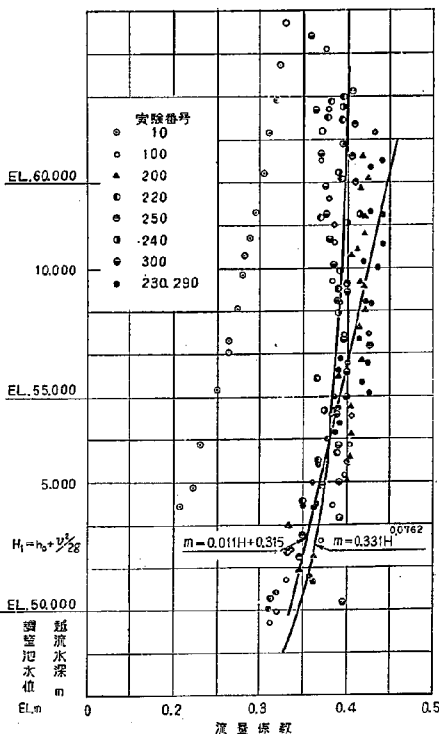


図-8 主余水吐自由越流時の流量係数

$$m = \text{流量係数} \quad Q = \text{流量 m}^3/\text{sec}$$

$$B = \text{越流巾 m} \quad H_1 = h_0 + (v^2/2g) \text{ m}$$

$$h_0 = \text{越流水深 m} \quad v^2/2g = \text{接近流速水頭 m}$$

同図から、原型以外の滞砂形の場合は越流係数が大体近似していることがわかったので、最少自乗法により、これらの場合の係数を

$$m = 0.331 H_1^{-0.372} \dots \dots \dots (2)$$

の形に整理した。

## (2) 越流係数に対するダム下流水位の影響

前述のように、調整池滞砂形としてⅡ型を用いるのが妥当と思われるが、図-7の曲線(2)はダム下流河床をⅡ型に掘り下げてもお下流水位の影響を受けていることをしめしているので、ダム下流水位の影響を受けない、完全越流状態の流量係数を求めるため、ダム水叩下流部に排水孔を設け、ダム下流水位の影響を全く受けないようにして実験を行なった結果求められたのが、図-7の水位—流量曲線(4)で、曲線(2)と(4)との差が下流水位の影響であり、流量4,000 m³/sec 附近から下流水位の影響があらわれ始め、流量が大となるにしたがって影響も大きくなっていることを示している。

表 - 2  
 実験番号 210 金門自由越流 滯砂形Ⅱ型 下流河床車型

| 番号 | 越流水深<br>$h_0$ | 接近流速<br>水頭 $h_a$ | $H_1=h_0+h_a$ | 流 量     | ダム下流水<br>深 $H_2$ | $m$   | $m'$  | $H_2/H_1$ | $m'/m$ |
|----|---------------|------------------|---------------|---------|------------------|-------|-------|-----------|--------|
| 1  | 2.604         | 0.048            | 2.652         | 554.9   | 2.280            | 0.344 | 0.245 | 0.860     | 0.712  |
|    | 4.536         | 0.024            | 4.560         |         | 4.530            | 0.365 | 0.107 | 0.993     | 0.293  |
|    | 5.700         | 0.017            | 5.717         |         | 5.688            | 0.378 | 0.076 | 0.995     | 0.201  |
|    | 6.516         | 0.014            | 6.530         |         | 6.510            | 0.387 | 0.063 | 0.997     | 0.163  |
| 2  | 2.850         | 0.131            | 2.981         | 964.8   | 1.270            | 0.348 | 0.353 | 0.426     | 1.014  |
|    | 2.940         | 0.127            | 3.067         |         | 2.280            | 0.348 | 0.338 | 0.743     | 0.971  |
|    | 3.420         | 0.106            | 3.526         |         | 3.006            | 0.354 | 0.274 | 0.853     | 0.774  |
|    | 4.200         | 0.081            | 4.281         |         | 4.014            | 0.362 | 0.205 | 0.938     | 0.566  |
|    | 6.156         | 0.046            | 6.202         |         | 6.120            | 0.383 | 0.129 | 0.987     | 0.337  |
|    | 7.530         | 0.033            | 7.563         |         | 7.554            | 0.398 | 0.087 | 0.999     | 0.219  |
|    | 8.190         | 0.028            | 8.218         |         | 8.208            | 0.405 | 0.077 | 0.999     | 0.190  |
| 3  | 3.900         | 0.300            | 4.200         | 1,770.7 | 1.632            | 0.361 | 0.387 | 0.389     | 1.072  |
|    | 3.984         | 0.291            | 4.275         |         | 2.718            | 0.362 | 0.377 | 0.636     | 1.041  |
|    | 4.632         | 0.237            | 4.869         |         | 4.020            | 0.369 | 0.310 | 0.826     | 0.840  |
|    | 6.066         | 0.156            | 6.222         |         | 5.790            | 0.383 | 0.215 | 0.931     | 0.561  |
|    | 7.680         | 0.106            | 7.786         |         | 7.596            | 0.401 | 0.153 | 0.976     | 0.382  |
|    | 10.368        | 0.062            | 10.430        |         | 10.430           | 0.430 | 0.099 | 1.000     | 0.230  |
| 4  | 4.536         | 0.447            | 4.983         | 2,398.2 | 2.810            | 0.370 | 0.406 | 0.564     | 1.097  |
|    | 4.848         | 0.407            | 5.255         |         | 4.030            | 0.373 | 0.375 | 0.767     | 1.005  |
|    | 5.904         | 0.299            | 6.203         |         | 5.500            | 0.383 | 0.292 | 0.887     | 0.762  |
| 5  | 4.536         | 0.457            | 4.993         | 2,428.8 | 2.652            | 0.370 | 0.410 | 0.531     | 1.108  |
|    | 4.938         | 0.407            | 5.345         |         | 4.068            | 0.374 | 0.370 | 0.761     | 0.989  |
|    | 5.796         | 0.316            | 6.112         |         | 5.334            | 0.382 | 0.302 | 0.873     | 0.791  |
|    | 8.100         | 0.182            | 8.282         |         | 7.890            | 0.406 | 0.192 | 0.964     | 0.473  |
|    | 10.000        | 0.125            | 10.125        |         | 9.852            | 0.426 | 0.142 | 0.984     | 0.333  |
|    | 12.660        | 0.079            | 12.739        |         | 12.540           | 0.455 | 0.101 | 0.984     | 0.222  |
| 6  | 5.292         | 0.549            | 5.841         | 2,975.4 | 3.730            | 0.379 | 0.397 | 0.639     | 1.047  |
|    | 5.448         | 0.524            | 5.972         |         | 4.670            | 0.381 | 0.384 | 0.782     | 1.008  |
|    | 7.476         | 0.314            | 7.790         |         | 7.100            | 0.401 | 0.258 | 0.911     | 0.643  |
| 7  | 6.240         | 0.640            | 6.880         | 3,658.6 | 5.200            | 0.391 | 0.382 | 0.756     | 0.977  |
|    | 6.600         | 0.586            | 7.186         |         | 5.830            | 0.394 | 0.358 | 0.811     | 0.909  |
|    | 8.856         | 0.354            | 9.210         |         | 8.350            | 0.416 | 0.246 | 0.907     | 0.591  |
| 8  | 6.666         | 0.807            | 7.473         | 4,322.3 | 5.690            | 0.397 | 0.398 | 0.761     | 1.003  |
|    | 7.074         | 0.727            | 7.801         |         | 6.360            | 0.401 | 0.373 | 0.815     | 0.930  |
|    | 8.370         | 0.546            | 8.916         |         | 7.760            | 0.413 | 0.306 | 0.870     | 0.741  |
|    | 9.144         | 0.467            | 9.611         |         | 8.660            | 0.421 | 0.273 | 0.901     | 0.648  |
|    | 11.508        | 0.299            | 11.807        |         | 11.190           | 0.445 | 0.201 | 0.948     | 0.452  |
| 9  | 6.822         | 0.966            | 7.788         | 4,824.2 | 5.930            | 0.401 | 0.418 | 0.761     | 1.042  |
|    | 8.070         | 0.723            | 8.793         |         | 7.340            | 0.412 | 0.348 | 0.835     | 0.845  |
|    | 11.472        | 0.375            | 11.847        |         | 11.230           | 0.445 | 0.223 | 0.948     | 0.501  |
| 10 | 7.500         | 1.079            | 8.579         | 5,529.7 | 5.990            | 0.409 | 0.414 | 0.698     | 1.012  |
|    | 9.528         | 0.706            | 10.234        |         | 8.800            | 0.428 | 0.318 | 0.860     | 0.743  |
|    | 13.296        | 0.369            | 13.665        |         | 12.870           | 0.465 | 0.206 | 0.942     | 0.443  |
| 11 | 7.824         | 1.185            | 9.009         | 6,054.0 | 5.660            | 0.414 | 0.420 | 0.628     | 1.014  |
|    | 11.970        | 0.546            | 12.516        |         | 11.216           | 0.413 | 0.257 | 0.896     | 0.622  |
|    | 12.972        | 0.465            | 13.437        |         | 12.437           | 0.463 | 0.231 | 0.926     | 0.499  |
| 12 | 8.256         | 1.302            | 9.558         | 6,600.5 | 6.820            | 0.420 | 0.421 | 0.714     | 1.002  |
|    | 9.336         | 1.046            | 10.382        |         | 8.950            | 0.429 | 0.371 | 0.862     | 0.865  |
|    | 13.140        | 0.539            | 13.679        |         | 13.000           | 0.466 | 0.246 | 0.950     | 0.528  |
| 13 | 8.370         | 1.271            | 9.641         | 6,594.9 | 7.150            | 0.421 | 0.415 | 0.742     | 0.986  |
|    | 10.986        | 0.765            | 11.751        |         | 10.490           | 0.444 | 0.308 | 0.893     | 0.694  |
|    | 12.072        | 0.636            | 12.708        |         | 11.800           | 0.455 | 0.274 | 0.829     | 0.602  |
| 14 | 9.000         | 1.285            | 10.285        | 7,082.9 | 8.810            | 0.428 | 0.404 | 0.857     | 0.944  |
|    | 9.516         | 1.159            | 10.675        |         | 9.470            | 0.432 | 0.382 | 0.887     | 0.884  |
|    | 11.784        | 0.768            | 12.552        |         | 11.300           | 0.453 | 0.300 | 0.900     | 0.662  |
| 15 | 9.042         | 1.375            | 10.417        | 7,345.1 | 8.790            | 0.430 | 0.411 | 0.844     | 0.956  |
|    | 10.338        | 1.068            | 11.406        |         | 9.890            | 0.441 | 0.359 | 0.867     | 0.814  |
|    | 11.910        | 0.810            | 12.720        |         | 11.410           | 0.455 | 0.305 | 0.897     | 0.670  |
| 16 | 9.282         | 1.507            | 10.789        | 7,886.1 | 9.290            | 0.434 | 0.419 | 0.861     | 0.965  |
|    | 11.484        | 1.003            | 12.487        |         | 11.090           | 0.452 | 0.336 | 0.888     | 0.743  |
|    | 12.426        | 0.859            | 13.285        |         | 12.010           | 0.461 | 0.307 | 0.904     | 0.666  |
| 17 | 9.612         | 1.587            | 11.199        | 8,371.3 | 9.680            | 0.438 | 0.421 | 0.864     | 0.961  |
|    | 10.908        | 1.249            | 12.157        |         | 11.030           | 0.449 | 0.372 | 0.907     | 0.829  |
|    | 13.068        | 0.883            | 13.951        |         | 12.550           | 0.468 | 0.304 | 0.903     | 0.650  |
| 18 | 10.206        | 1.642            | 11.848        | 9,007.1 | 10.340           | 0.445 | 0.416 | 0.873     | 0.935  |
|    | 11.400        | 1.325            | 12.725        |         | 11.030           | 0.455 | 0.374 | 0.867     | 0.822  |
| 19 | 10.284        | 1.814            | 12.098        | 9,531.3 | 10.450           | 0.448 | 0.426 | 0.864     | 0.951  |
|    | 11.478        | 1.466            | 12.944        |         | 11.030           | 0.457 | 0.385 | 0.852     | 0.842  |

表—2

実験番号 250 中4門自由越流 游砂形Ⅱ型 下流河床Ⅲ型

| 番号 | 越流水深<br>$h_0$ | 接近流速<br>水頭 $h_a$ | $H_1=h_0+h_a$ | 流 量     | △下流水<br>深 $H_2$ | $m$   | $m'$  | $H_2/H_1$ | $m'/m$ |
|----|---------------|------------------|---------------|---------|-----------------|-------|-------|-----------|--------|
| 1  | 3.690         | 0.046            | 3.736         | 669.3   | 2.148           | 0.356 | 0.349 | 0.575     | 0.980  |
|    | 3.744         | 0.038            | 3.781         |         | 3.294           | 0.357 | 0.343 | 0.871     | 0.961  |
|    | 4.500         | 0.035            | 4.535         |         | 4.410           | 0.365 | 0.261 | 0.972     | 0.715  |
|    | 5.358         | 0.027            | 5.385         |         | 5.370           | 0.374 | 0.202 | 0.997     | 0.540  |
|    | 6.360         | 0.021            | 6.381         |         | 6.366           | 0.385 | 0.156 | 0.998     | 0.405  |
| 2  | 7.230         | 0.017            | 7.298         | 1,056.9 | 7.278           | 0.395 | 0.128 | 0.999     | 0.324  |
|    | 4.776         | 0.081            | 4.856         |         | 0.228           | 0.368 | 0.372 | 0.470     | 1.011  |
|    | 4.812         | 0.080            | 4.892         |         | 3.528           | 0.369 | 0.368 | 0.721     | 0.997  |
|    | 5.106         | 0.073            | 5.173         |         | 4.638           | 0.372 | 0.338 | 0.896     | 0.909  |
|    | 5.610         | 0.063            | 5.673         |         | 5.544           | 0.377 | 0.294 | 0.977     | 0.780  |
| 3  | 6.732         | 0.047            | 6.779         | 1,062.4 | 6.624           | 0.390 | 0.225 | 0.977     | 0.577  |
|    | 7.590         | 0.039            | 7.629         |         | 7.536           | 0.399 | 0.189 | 0.988     | 0.474  |
|    | 8.658         | 0.031            | 8.689         |         | 8.616           | 0.411 | 0.155 | 0.992     | 0.377  |
|    | 4.884         | 0.080            | 4.964         |         | 3.793           | 0.370 | 0.362 | 0.764     | 0.978  |
|    | 7.572         | 0.039            | 7.611         |         | 7.518           | 0.399 | 0.191 | 0.988     | 0.479  |
| 4  | 9.450         | 0.026            | 9.476         | 1,477.9 | 9.178           | 0.419 | 0.137 | 0.969     | 0.327  |
|    | 9.528         | 0.026            | 9.554         |         | 9.372           | 0.420 | 0.136 | 0.981     | 0.324  |
|    | 5.880         | 0.115            | 5.995         |         | 0.402           | 0.381 | 0.379 | 0.667     | 0.995  |
|    | 5.892         | 0.115            | 6.007         |         | 3.762           | 0.381 | 0.378 | 0.626     | 0.992  |
|    | 6.228         | 0.105            | 6.333         |         | 5.760           | 0.385 | 0.349 | 0.910     | 0.906  |
| 5  | 6.948         | 0.088            | 7.036         | 1,723.3 | 6.672           | 0.392 | 0.298 | 0.948     | 0.760  |
|    | 8.052         | 0.068            | 8.120         |         | 7.854           | 0.404 | 0.240 | 0.967     | 0.594  |
|    | 8.814         | 0.058            | 8.872         |         | 8.670           | 0.413 | 0.211 | 0.977     | 0.511  |
|    | 9.732         | 0.049            | 9.781         |         | 9.600           | 0.423 | 0.182 | 0.981     | 0.430  |
|    | 6.450         | 0.134            | 6.584         |         | 0.516           | 0.387 | 0.384 | 0.078     | 0.992  |
| 6  | 6.840         | 0.123            | 6.963         | 2,175.1 | 6.132           | 0.392 | 0.353 | 0.881     | 0.901  |
|    | 7.692         | 0.101            | 7.793         |         | 7.368           | 0.401 | 0.298 | 0.945     | 0.743  |
|    | 8.478         | 0.085            | 8.563         |         | 8.082           | 0.409 | 0.259 | 0.944     | 0.633  |
|    | 9.606         | 0.068            | 9.674         |         | 9.324           | 0.421 | 0.216 | 0.964     | 0.513  |
|    | 10.764        | 0.054            | 10.818        |         | 10.584          | 0.434 | 0.182 | 0.978     | 0.434  |
| 7  | 7.440         | 0.168            | 7.608         | 2,175.1 | 0.930           | 0.399 | 0.390 | 0.123     | 0.977  |
|    | 7.386         | 0.168            | 7.554         |         | 3.240           | 0.398 | 0.390 | 0.429     | 0.980  |
|    | 7.650         | 0.162            | 7.812         |         | 6.186           | 0.401 | 0.375 | 0.792     | 0.935  |
|    | 7.944         | 0.150            | 8.094         |         | 6.864           | 0.404 | 0.356 | 0.848     | 0.881  |
|    | 8.376         | 0.138            | 8.514         |         | 7.674           | 0.409 | 0.330 | 0.901     | 0.807  |
| 8  | 9.462         | 0.108            | 9.570         | 2,646.3 | 9.048           | 0.420 | 0.277 | 0.945     | 0.660  |
|    | 10.326        | 0.102            | 10.428        |         | 9.948           | 0.430 | 0.243 | 0.954     | 0.565  |
|    | 11.190        | 0.078            | 11.268        |         | 10.896          | 0.439 | 0.217 | 0.967     | 0.494  |
|    | 7.944         | 0.222            | 8.166         |         | 1.680           | 0.405 | 0.427 | 0.206     | 1.054  |
|    | 8.652         | 0.192            | 8.844         |         | 7.110           | 0.412 | 0.379 | 0.804     | 0.920  |
| 9  | 9.240         | 0.174            | 9.414         | 3,170.6 | 8.418           | 0.419 | 0.345 | 0.894     | 0.823  |
|    | 10.290        | 0.138            | 10.428        |         | 9.888           | 0.430 | 0.296 | 0.948     | 0.688  |
|    | 11.454        | 0.114            | 11.568        |         | 10.926          | 0.442 | 0.253 | 0.945     | 0.572  |
|    | 12.054        | 0.102            | 12.156        |         | 11.652          | 0.449 | 0.235 | 0.959     | 0.523  |
|    | 12.852        | 0.090            | 12.942        |         | 12.528          | 0.457 | 0.214 | 0.968     | 0.468  |
| 10 | 9.384         | 0.240            | 9.624         | 3,686.5 | 2.664           | 0.421 | 0.400 | 0.277     | 0.950  |
|    | 9.414         | 0.240            | 9.654         |         | 4.542           | 0.421 | 0.398 | 0.470     | 0.945  |
|    | 9.456         | 0.234            | 9.690         |         | 5.574           | 0.422 | 0.396 | 0.575     | 0.938  |
|    | 9.618         | 0.228            | 9.846         |         | 7.560           | 0.423 | 0.386 | 0.768     | 0.913  |
|    | 10.200        | 0.204            | 10.404        |         | 8.370           | 0.429 | 0.356 | 0.804     | 0.830  |
| 11 | 10.866        | 0.180            | 11.046        | 4,517.5 | 9.798           | 0.437 | 0.325 | 0.887     | 0.744  |
|    | 11.826        | 0.156            | 11.982        |         | 11.166          | 0.447 | 0.288 | 0.932     | 0.644  |
|    | 10.740        | 0.250            | 10.990        |         | 8.646           | 0.436 | 0.381 | 0.787     | 0.874  |
|    | 11.220        | 0.230            | 11.450        |         | 9.852           | 0.441 | 0.358 | 0.860     | 0.812  |
|    | 12.168        | 0.196            | 12.364        |         | 11.190          | 0.451 | 0.319 | 0.905     | 0.707  |
| 12 | 12.750        | 0.178            | 12.928        | 4,790.8 | 12.000          | 0.457 | 0.299 | 0.928     | 0.654  |
|    | 13.578        | 0.158            | 13.736        |         | 12.912          | 0.466 | 0.273 | 0.940     | 0.586  |
|    | 12.282        | 0.288            | 12.570        |         | 10.140          | 0.453 | 0.382 | 0.807     | 0.843  |
|    | 12.864        | 0.264            | 13.128        |         | 11.334          | 0.459 | 0.358 | 0.863     | 0.779  |
|    | 13.680        | 0.234            | 13.914        |         | 12.402          | 0.468 | 0.328 | 0.891     | 0.701  |
| 13 | 12.654        | 0.306            | 12.960        | 5,273.2 | 9.588           | 0.458 | 0.387 | 0.740     | 0.845  |
|    | 12.966        | 0.294            | 13.260        |         | 10.884          | 0.461 | 0.374 | 0.821     | 0.811  |
|    | 13.812        | 0.258            | 14.070        |         | 12.318          | 0.470 | 0.342 | 0.875     | 0.728  |
|    | 14.574        | 0.234            | 14.808        |         | 13.308          | 0.478 | 0.317 | 0.899     | 0.663  |
|    | 13.398        | 0.330            | 13.728        |         | 10.326          | 0.466 | 0.390 | 0.752     | 0.837  |
| 14 | 13.686        | 0.318            | 14.004        | 5,273.2 | 11.292          | 0.469 | 0.379 | 0.806     | 0.808  |
|    | 14.520        | 0.282            | 14.802        |         | 12.738          | 0.478 | 0.349 | 0.861     | 0.730  |

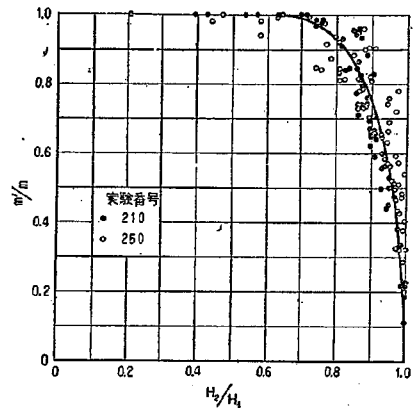
曲線(4)は、ダム下流水位の影響を受けない状態で、水位—流量曲線であるが、水叩部下流に排水孔を設けたため、各種流量に影響を与えはじめる臨界下流水位を測定することはできなかった。

洪水時に全門を開放した場合、流量が4,000m<sup>3</sup>/sec以上になれば、ダム下流水位の影響が水位—流量曲線にあらはれることがわかったが、その場合、ある特定の流量に対して、実際のダム下流水位がどの位になるかは不明なので、そのつど測定したダム下流水位を用いて、越流量を知ることができるようにした。

ダム下流河床をⅢ型にしても、ある限界以下には下流水位が下らず、水叩部下流に排水孔を設けたのでは、下流水位の影響を受けた場合の実験ができないので、下流水位の影響の測定は、門扉を4門だけ開放した状態で行なった。この場合開放門扉の位置による影響の程度を検討するため、それぞれ左岸4門、中央4門、右岸4門を使用した3種の結果を比較した。

それらの結果は、水位流量については、図—7に、流量係数については、図—8に示すように、相互に大きな違いがなく、代表として中4門の場合を採用しても支障のないものと思われる。

以上の8門全開および4門全開の実験値から、下流水位の影響を求めた  $H_2/H_1$  と  $m'/m$  との関係を、図—9、表—2に示す。この場合の  $H_1$  は、接近流速水頭を加算したダム越流水深、 $H_2$  は、ダム下流水深、 $m$  は、水位—流量曲線(4)のほか測定資料のうち、ダム下流水位がダム越流頂より低い完全越流時のものとダム下流水位がダム越流頂附近で完全越流と判定された資料を選び、



図—9 自由越流時の  $H_2/H_1$  と  $m'/m$  の関係

式(1)で求めた流量係数を最少自乗法で整理した式(3)で求めたもので

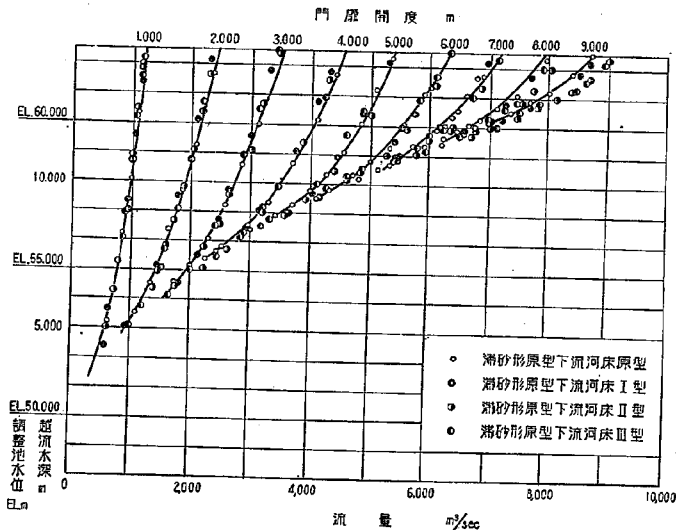
$$m = 0.011H_1 + 0.315 \dots \dots \dots (3)$$

$m'$  は、式(1)で求めた不完全越流時の流量係数である。

## 6. 主余水吐門扉等高開放時の水位と流量

門扉を一部分開く場合の実験は、先に述べたように複雑な開け方の組合せを避け、全門等高に一斉に開いた場合について実験を行なった。門扉の開きは、1mから10mまで1m間隔の10種類である。

最初に、調整池滞砂形、下流河床とも原型とし、ダム



図—10 主余水吐の水位流量曲線

表 - 3

実験番号 000 全門等高操作時 滞砂形原型 下流河床原型

| 番号 | 門扉開度 | 模 型 (cm l/sec) |          |       | 実 物 (m. m <sup>3</sup> /sec) |          |                  |         | 流量係数  |
|----|------|----------------|----------|-------|------------------------------|----------|------------------|---------|-------|
|    |      | 越流水深           | $v^2/2g$ | 流 量   | 越流水深                         | $v^2/2g$ | $H_1=h_0+v^2/2g$ | 流 量     |       |
| 1  | 1.00 | 8.65           | 0.17     | 22.1  | 5.190                        | 0.104    | 5.294            | 616.3   | 0.504 |
| 2  |      | 10.39          | 0.14     | 25.6  | 6.234                        | 0.085    | 6.319            | 713.9   | 0.534 |
| 3  |      | 14.66          | 0.09     | 32.7  | 8.796                        | 0.053    | 8.849            | 911.9   | 0.578 |
| 4  |      | 16.72          | 0.07     | 35.6  | 10.032                       | 0.044    | 10.076           | 992.7   | 0.589 |
| 5  |      | 18.55          | 0.06     | 38.1  | 11.130                       | 0.037    | 11.167           | 1,062.4 | 0.598 |
| 6  |      | 22.48          | 0.05     | 42.4  | 13.488                       | 0.028    | 13.516           | 1,182.3 | 0.605 |
| 7  | 2.00 | 9.13           | 0.47     | 39.0  | 5.478                        | 0.280    | 5.758            | 1,087.5 | 0.427 |
| 8  |      | 10.84          | 0.45     | 48.4  | 6.504                        | 0.270    | 6.774            | 1,349.7 | 0.488 |
| 9  |      | 13.94          | 0.36     | 59.7  | 8.364                        | 0.219    | 8.588            | 1,664.8 | 0.535 |
| 10 |      | 16.12          | 0.29     | 67.0  | 9.672                        | 0.171    | 9.843            | 1,868.3 | 0.561 |
| 11 |      | 18.69          | 0.23     | 74.7  | 11.214                       | 0.140    | 11.354           | 2,083.1 | 0.582 |
| 12 |      | 22.73          | 0.18     | 83.7  | 13.638                       | 0.105    | 13.743           | 2,334.0 | 0.593 |
| 13 |      | 26.76          | 0.16     | 91.6  | 16.056                       | 0.096    | 16.152           | 2,554.3 | 0.598 |
| 14 | 3.00 | 10.87          | 0.74     | 63.0  | 6.534                        | 0.446    | 6.980            | 1,756.8 | 0.418 |
| 15 |      | 11.87          | 0.77     | 72.3  | 7.122                        | 0.465    | 7.587            | 2,016.1 | 0.459 |
| 16 |      | 13.41          | 0.72     | 82.6  | 8.046                        | 0.431    | 8.477            | 2,303.4 | 0.496 |
| 17 |      | 15.30          | 0.63     | 92.5  | 9.180                        | 0.376    | 9.556            | 2,579.4 | 0.524 |
| 18 |      | 17.64          | 0.52     | 102.8 | 10.584                       | 0.311    | 10.895           | 2,866.6 | 0.545 |
| 19 |      | 19.90          | 0.56     | 112.3 | 11.940                       | 0.338    | 12.278           | 3,131.6 | 0.561 |
| 20 |      | 23.26          | 0.33     | 118.2 | 13.956                       | 0.197    | 14.155           | 3,296.1 | 0.550 |
| 21 | 4.00 | 12.20          | 0.86     | 79.1  | 7.320                        | 0.513    | 7.833            | 2,205.8 | 0.371 |
| 22 |      | 12.28          | 0.89     | 80.9  | 7.368                        | 0.531    | 7.899            | 2,255.9 | 0.378 |
| 23 |      | 12.65          | 0.95     | 87.6  | 7.590                        | 0.570    | 8.160            | 2,442.8 | 0.403 |
| 24 |      | 12.95          | 0.95     | 90.5  | 7.770                        | 0.569    | 8.339            | 2,523.6 | 0.411 |
| 25 |      | 14.16          | 1.03     | 106.8 | 8.496                        | 0.619    | 9.115            | 2,978.2 | 0.464 |
| 26 |      | 15.50          | 1.00     | 119.1 | 9.300                        | 0.602    | 9.902            | 3,321.2 | 0.497 |
| 27 |      | 17.74          | 0.84     | 132.0 | 10.644                       | 0.505    | 11.149           | 3,680.9 | 0.519 |
| 28 |      | 20.17          | 0.73     | 146.9 | 12.102                       | 0.440    | 12.542           | 4,096.4 | 0.544 |
| 29 |      | 22.70          | 0.63     | 158.0 | 13.620                       | 0.376    | 13.996           | 4,405.9 | 0.554 |
| 30 | 5.00 | 14.00          | 1.09     | 108.0 | 8.400                        | 0.654    | 9.056            | 3,011.6 | 0.377 |
| 31 |      | 14.80          | 1.20     | 122.6 | 8.880                        | 0.722    | 9.602            | 3,418.8 | 0.415 |
| 32 |      | 15.37          | 1.27     | 132.5 | 9.222                        | 0.763    | 9.985            | 3,694.8 | 0.440 |
| 33 |      | 16.15          | 1.30     | 143.6 | 9.690                        | 0.781    | 10.471           | 4,004.4 | 0.466 |
| 34 |      | 17.10          | 1.26     | 153.2 | 10.260                       | 0.753    | 11.013           | 4,272.1 | 0.485 |
| 35 |      | 18.37          | 1.07     | 163.1 | 11.022                       | 0.641    | 11.663           | 4,548.1 | 0.501 |
| 36 |      | 20.02          | 1.03     | 173.4 | 12.012                       | 0.621    | 12.633           | 4,835.4 | 0.512 |
| 37 |      | 21.93          | 0.90     | 182.2 | 13.158                       | 0.543    | 13.701           | 5,080.8 | 0.517 |
| 38 |      | 23.66          | 0.83     | 192.0 | 14.196                       | 0.497    | 14.693           | 5,354.0 | 0.526 |
| 39 | 6.00 | 18.64          | 1.49     | 191.3 | 11.184                       | 0.894    | 12.078           | 5,334.5 | 0.482 |
| 40 |      | 20.06          | 1.37     | 199.8 | 12.036                       | 0.822    | 12.858           | 5,571.5 | 0.487 |
| 41 |      | 21.73          | 1.26     | 212.3 | 13.038                       | 0.756    | 13.794           | 5,920.1 | 0.500 |
| 42 |      | 22.10          | 1.25     | 216.2 | 13.260                       | 0.750    | 14.010           | 6,028.9 | 0.505 |
| 43 |      | 25.20          | 1.07     | 235.7 | 15.120                       | 0.642    | 15.762           | 6,572.6 | 0.519 |
| 44 |      | 15.80          | 1.44     | 146.5 | 9.480                        | 0.864    | 10.344           | 4,085.2 | 0.399 |
| 45 |      | 16.24          | 1.48     | 154.0 | 9.744                        | 0.888    | 10.632           | 4,294.4 | 0.403 |
| 46 |      | 17.10          | 1.52     | 168.6 | 10.260                       | 0.912    | 11.172           | 4,701.5 | 0.441 |
| 47 |      | 17.88          | 1.51     | 179.1 | 10.728                       | 0.906    | 11.634           | 4,994.3 | 0.459 |
| 48 | 7.00 | 16.88          | 1.65     | 172.0 | 10.128                       | 0.988    | 11.116           | 4,796.3 | 0.387 |
| 49 |      | 17.45          | 1.71     | 183.8 | 10.470                       | 1.026    | 11.496           | 5,125.4 | 0.407 |
| 50 |      | 18.17          | 1.73     | 196.3 | 10.902                       | 1.040    | 11.942           | 5,471.2 | 0.426 |
| 51 |      | 18.85          | 1.73     | 206.1 | 11.310                       | 1.038    | 12.348           | 5,747.2 | 0.440 |
| 52 |      | 19.67          | 1.74     | 219.3 | 11.802                       | 1.043    | 12.845           | 6,115.3 | 0.459 |
| 53 |      | 19.95          | 1.75     | 224.0 | 11.970                       | 1.050    | 13.020           | 6,246.4 | 0.466 |
| 54 |      | 20.80          | 1.68     | 231.7 | 12.480                       | 1.008    | 13.488           | 6,461.1 | 0.473 |
| 55 |      | 21.66          | 1.57     | 235.8 | 12.996                       | 0.943    | 13.939           | 6,575.4 | 0.473 |
| 56 |      | 22.71          | 1.48     | 242.6 | 13.626                       | 0.888    | 14.514           | 6,765.0 | 0.478 |
| 57 |      | 22.73          | 1.54     | 246.5 | 13.638                       | 0.922    | 14.560           | 6,873.8 | 0.484 |
| 58 |      | 20.38          | 1.72     | 228.3 | 12.228                       | 1.032    | 13.260           | 6,366.3 | 0.470 |
| 59 | 8.00 | 17.70          | 1.77     | 191.2 | 10.620                       | 1.063    | 11.683           | 5,331.7 | 0.367 |
| 60 |      | 18.75          | 1.87     | 212.3 | 11.250                       | 1.120    | 12.370           | 5,920.1 | 0.396 |
| 61 |      | 19.20          | 1.91     | 223.2 | 11.556                       | 1.147    | 12.703           | 6,224.7 | 0.411 |
| 62 |      | 19.67          | 1.97     | 232.8 | 11.802                       | 1.180    | 12.982           | 6,491.8 | 0.424 |
| 63 |      | 19.68          | 1.94     | 231.6 | 11.808                       | 1.166    | 12.974           | 6,458.3 | 0.422 |
| 64 |      | 20.00          | 1.88     | 238.4 | 12.000                       | 1.130    | 13.130           | 6,647.9 | 0.432 |
| 65 |      | 20.00          | 1.98     | 238.5 | 12.000                       | 1.187    | 13.187           | 6,650.7 | 0.439 |
| 66 |      | 20.31          | 2.00     | 244.5 | 12.186                       | 1.197    | 13.383           | 6,818.0 | 0.439 |
| 67 |      | 20.99          | 1.99     | 255.0 | 12.594                       | 1.196    | 13.790           | 7,110.8 | 0.451 |

|    |      |       |      |       |        |       |        |         |       |
|----|------|-------|------|-------|--------|-------|--------|---------|-------|
| 68 |      | 21.82 | 1.99 | 267.3 | 13.092 | 1.194 | 14.287 | 7,453.8 | 0.464 |
| 69 |      | 23.80 | 1.81 | 285.3 | 14.280 | 1.086 | 15.366 | 7,955.8 | 0.478 |
| 70 | 9.00 | 18.90 | 2.00 | 223.0 | 11.340 | 1.201 | 12.541 | 6,218.5 | 0.367 |
| 71 |      | 19.55 | 2.05 | 235.1 | 11.730 | 1.230 | 12.960 | 6,555.9 | 0.381 |
| 72 |      | 19.85 | 2.07 | 241.6 | 11.910 | 1.244 | 13.157 | 6,737.2 | 0.389 |
| 73 |      | 20.79 | 2.18 | 263.2 | 12.474 | 1.306 | 13.780 | 7,339.5 | 0.414 |
| 74 |      | 21.41 | 2.22 | 276.2 | 12.846 | 1.333 | 14.179 | 7,702.0 | 0.428 |
| 75 |      | 21.93 | 2.27 | 288.0 | 13.154 | 1.363 | 14.521 | 8,031.1 | 0.441 |
| 76 |      | 23.00 | 2.20 | 301.2 | 13.800 | 1.320 | 15.120 | 8,999.1 | 0.452 |
| 77 |      | 24.10 | 2.13 | 313.5 | 14.460 | 1.275 | 15.735 | 8,742.1 | 0.461 |

実験番号 001 全門等高操作時 滞砂形 原型 下流河床 I 型

| 番号 | 門扉開度 | 模 型 (cm l/sec) |          |       | 実 物 (m.m <sup>3</sup> /sec) |          |                      |         | 流量係数  |
|----|------|----------------|----------|-------|-----------------------------|----------|----------------------|---------|-------|
|    |      | 越流水深           | $v^2/2g$ | 流 量   | 越流水深                        | $v^2/2g$ | $H_1 = h_0 + v^2/2g$ | 流 量     |       |
| 1  | 1.00 | 7.27           | 0.25     | 21.0  | 4.362                       | 0.150    | 4.512                | 585.6   | 0.517 |
| 2  |      | 9.39           | 0.14     | 22.6  | 5.634                       | 0.086    | 5.720                | 630.2   | 0.496 |
| 3  |      | 10.95          | 0.12     | 27.3  | 6.570                       | 0.074    | 6.644                | 761.3   | 0.556 |
| 4  |      | 15.10          | 0.09     | 33.8  | 9.060                       | 0.052    | 9.112                | 942.5   | 0.588 |
| 5  |      | 15.55          | 0.08     | 34.0  | 9.330                       | 0.049    | 9.379                | 948.0   | 0.583 |
| 6  |      | 19.23          | 0.05     | 37.7  | 11.538                      | 0.033    | 11.571               | 1,051.3 | 0.582 |
| 7  |      | 22.21          | 0.05     | 41.6  | 13.326                      | 0.028    | 13.354               | 1,160.0 | 0.598 |
| 8  |      | 23.64          | 0.04     | 43.7  | 14.184                      | 0.026    | 14.210               | 1,218.6 | 0.609 |
| 9  |      | 25.79          | 0.04     | 45.3  | 15.474                      | 0.023    | 15.497               | 1,263.2 | 0.604 |
| 10 | 2.00 | 8.36           | 0.43     | 33.4  | 5.016                       | 0.258    | 5.274                | 931.4   | 0.382 |
| 11 |      | 11.83          | 0.41     | 52.5  | 7.098                       | 0.247    | 7.345                | 1,463.9 | 0.508 |
| 12 |      | 15.80          | 0.28     | 64.2  | 9.480                       | 0.116    | 9.646                | 1,790.3 | 0.543 |
| 13 |      | 20.15          | 0.19     | 75.0  | 12.090                      | 0.114    | 12.204               | 2,091.4 | 0.563 |
| 14 |      | 23.50          | 0.16     | 82.3  | 14.100                      | 0.093    | 14.193               | 2,295.0 | 0.573 |
| 15 |      | 26.00          | 0.13     | 86.3  | 15.600                      | 0.080    | 15.680               | 2,406.5 | 0.572 |
| 16 | 3.00 | 10.83          | 0.80     | 65.0  | 6.498                       | 0.482    | 6.980                | 1,812.6 | 0.431 |
| 17 |      | 14.46          | 0.67     | 89.0  | 8.676                       | 0.402    | 9.078                | 2,481.8 | 0.517 |
| 18 |      | 19.26          | 0.44     | 107.3 | 11.556                      | 0.266    | 11.822               | 2,992.1 | 0.545 |
| 19 |      | 27.60          | 0.28     | 133.6 | 16.560                      | 0.166    | 16.726               | 3,725.5 | 0.572 |
| 20 |      | 12.49          | 0.75     | 76.7  | 7.494                       | 0.450    | 7.940                | 2,138.4 | 0.476 |
| 21 |      | 16.20          | 0.56     | 94.6  | 9.720                       | 0.337    | 10.057               | 2,637.9 | 0.562 |
| 22 |      | 22.94          | 0.34     | 118.0 | 13.764                      | 0.204    | 13.968               | 3,290.5 | 0.552 |
| 23 | 4.00 | 13.96          | 1.05     | 105.5 | 8.376                       | 0.628    | 9.004                | 2,941.9 | 0.461 |
| 24 |      | 14.99          | 0.99     | 113.2 | 8.994                       | 0.596    | 9.590                | 3,156.6 | 0.480 |
| 25 |      | 18.44          | 0.78     | 134.2 | 11.064                      | 0.469    | 11.533               | 3,742.3 | 0.519 |
| 26 |      | 21.24          | 0.64     | 146.5 | 12.744                      | 0.382    | 13.126               | 4,085.2 | 0.531 |
| 27 |      | 22.87          | 0.59     | 154.1 | 13.722                      | 0.351    | 14.073               | 4,297.2 | 0.539 |
| 28 |      | 26.43          | 0.49     | 169.3 | 15.858                      | 0.295    | 16.153               | 4,721.0 | 0.553 |
| 29 | 5.00 | 14.16          | 1.18     | 114.3 | 8.496                       | 0.709    | 9.205                | 3,187.3 | 0.396 |
| 30 |      | 16.01          | 1.37     | 145.5 | 9.606                       | 0.821    | 10.427               | 4,057.4 | 0.473 |
| 31 |      | 18.12          | 1.16     | 159.4 | 10.872                      | 0.693    | 11.563               | 4,445.0 | 0.492 |
| 32 |      | 20.57          | 0.98     | 174.0 | 12.342                      | 0.587    | 12.929               | 4,852.1 | 0.494 |
| 33 |      | 23.50          | 0.83     | 190.2 | 14.100                      | 0.500    | 14.600               | 5,303.8 | 0.523 |
| 34 |      | 26.12          | 0.75     | 205.2 | 15.672                      | 0.447    | 16.119               | 5,722.1 | 0.537 |
| 35 | 6.00 | 16.80          | 1.56     | 166.1 | 10.080                      | 0.936    | 11.016               | 4,631.8 | 0.437 |
| 36 |      | 19.01          | 1.51     | 194.9 | 11.406                      | 0.907    | 12.313               | 5,434.9 | 0.486 |
| 37 |      | 20.60          | 1.37     | 207.0 | 12.360                      | 0.824    | 13.184               | 5,772.3 | 0.499 |
| 38 |      | 24.54          | 1.10     | 231.0 | 14.724                      | 0.661    | 15.385               | 6,441.6 | 0.515 |
| 39 |      | 28.71          | 0.94     | 258.0 | 17.226                      | 0.562    | 17.788               | 7,194.5 | 0.535 |
| 40 | 7.00 | 18.06          | 1.73     | 194.4 | 10.836                      | 1.037    | 11.873               | 5,421.0 | 0.423 |
| 41 |      | 18.17          | 1.75     | 197.0 | 10.900                      | 1.049    | 11.949               | 5,493.5 | 0.427 |
| 42 |      | 19.92          | 1.74     | 222.8 | 11.952                      | 1.044    | 12.996               | 6,212.9 | 0.463 |
| 43 |      | 23.50          | 1.43     | 249.0 | 14.100                      | 0.855    | 14.955               | 6,943.5 | 0.483 |
| 44 |      | 25.72          | 1.32     | 268.1 | 15.432                      | 0.792    | 16.224               | 7,476.1 | 0.499 |
| 45 | 8.00 | 17.95          | 1.81     | 196.8 | 10.770                      | 1.083    | 11.853               | 5,487.9 | 0.380 |
| 46 |      | 19.70          | 2.01     | 235.6 | 11.822                      | 1.208    | 13.028               | 6,569.8 | 0.428 |
| 47 |      | 21.17          | 2.02     | 260.0 | 12.702                      | 1.213    | 13.913               | 7,250.3 | 0.457 |
| 48 |      | 22.75          | 1.90     | 275.8 | 13.650                      | 1.140    | 14.790               | 7,690.8 | 0.471 |
| 49 |      | 25.11          | 1.68     | 294.0 | 15.066                      | 1.010    | 16.076               | 8,198.4 | 0.481 |
| 50 | 9.00 | 20.34          | 2.21     | 258.2 | 12.204                      | 1.327    | 13.527               | 7,200.1 | 0.410 |
| 51 |      | 21.10          | 2.30     | 275.8 | 12.660                      | 1.378    | 14.038               | 7,690.9 | 0.433 |
| 52 |      | 21.68          | 2.34     | 288.2 | 13.010                      | 1.403    | 14.413               | 8,036.6 | 0.443 |
| 53 |      | 22.95          | 2.28     | 305.6 | 13.770                      | 1.367    | 15.137               | 8,521.8 | 0.458 |
| 54 |      | 23.59          | 2.21     | 311.0 | 14.154                      | 1.323    | 15.477               | 8,672.4 | 0.461 |
| 55 |      | 24.28          | 2.12     | 316.8 | 14.568                      | 1.274    | 16.842               | 8,834.2 | 0.464 |
| 56 |      | 25.82          | 2.00     | 330.9 | 15.490                      | 1.197    | 16.687               | 9,227.4 | 0.472 |

実験番号 002 全門等高操作時 滑砂形 原型 下流河床 II型

| 番号 | 門扉開度 | 模 型 (cm l/sec) |          |       | 実 物 (m. m <sup>3</sup> /sec) |          |                 |         | 流量係数  |
|----|------|----------------|----------|-------|------------------------------|----------|-----------------|---------|-------|
|    |      | 越流水深           | $v^2/2g$ | 流 量   | 越流水深                         | $v^2/2g$ | $H_1=hc+v^2/2g$ | 流 量     |       |
| 1  | 1.00 | 8.44           | 0.18     | 21.9  | 5.064                        | 0.109    | 5.173           | 610.7   | 0.505 |
| 2  |      | 10.43          | 0.14     | 25.9  | 6.280                        | 0.085    | 6.365           | 722.2   | 0.540 |
| 3  |      | 12.13          | 0.11     | 27.9  | 7.278                        | 0.065    | 7.343           | 778.0   | 0.541 |
| 4  |      | 14.95          | 0.08     | 32.1  | 8.970                        | 0.048    | 9.018           | 895.1   | 0.561 |
| 5  |      | 18.13          | 0.06     | 36.0  | 10.873                       | 0.035    | 10.913          | 1,003.9 | 0.572 |
| 6  |      | 20.76          | 0.05     | 39.0  | 12.455                       | 0.029    | 12.485          | 1,087.5 | 0.579 |
| 7  |      | 23.09          | 0.04     | 41.0  | 13.854                       | 0.024    | 13.878          | 1,143.3 | 0.578 |
| 8  |      | 26.74          | 0.04     | 46.0  | 16.044                       | 0.021    | 16.065          | 1,282.7 | 0.602 |
| 9  | 2.00 | 10.58          | 0.51     | 49.9  | 6.348                        | 0.304    | 6.652           | 1,391.5 | 0.508 |
| 10 |      | 11.66          | 0.45     | 54.0  | 6.996                        | 0.271    | 7.267           | 1,505.8 | 0.526 |
| 11 |      | 12.94          | 0.39     | 57.8  | 7.764                        | 0.233    | 7.997           | 1,611.8 | 0.537 |
| 12 |      | 14.41          | 0.34     | 62.5  | 8.646                        | 0.202    | 8.848           | 1,742.9 | 0.552 |
| 13 |      | 16.24          | 0.29     | 68.0  | 9.744                        | 0.173    | 9.917           | 1,896.2 | 0.567 |
| 14 |      | 18.41          | 0.23     | 73.1  | 11.046                       | 0.140    | 11.186          | 2,038.4 | 0.574 |
| 15 |      | 20.54          | 0.20     | 78.0  | 12.324                       | 0.121    | 12.445          | 2,175.1 | 0.580 |
| 16 |      | 22.67          | 0.17     | 83.0  | 13.600                       | 0.104    | 13.704          | 2,314.5 | 0.588 |
| 17 |      | 24.94          | 0.15     | 86.2  | 14.964                       | 0.088    | 15.052          | 2,403.7 | 0.583 |
| 18 | 3.00 | 10.72          | 0.80     | 63.7  | 6.432                        | 0.479    | 6.911           | 1,776.3 | 0.424 |
| 19 |      | 13.00          | 0.74     | 80.3  | 7.800                        | 0.443    | 8.243           | 2,239.2 | 0.489 |
| 20 |      | 14.44          | 0.70     | 90.2  | 8.664                        | 0.420    | 9.084           | 2,515.3 | 0.524 |
| 21 |      | 15.92          | 0.59     | 95.0  | 9.552                        | 0.355    | 9.907           | 2,649.1 | 0.528 |
| 22 |      | 18.42          | 0.51     | 108.6 | 11.052                       | 0.308    | 11.360          | 3,028.4 | 0.564 |
| 23 |      | 21.10          | 0.39     | 114.0 | 12.660                       | 0.236    | 12.896          | 3,179.0 | 0.555 |
| 24 |      | 23.91          | 0.35     | 124.0 | 14.346                       | 0.212    | 14.558          | 3,457.8 | 0.569 |
| 25 |      | 26.76          | 0.30     | 132.8 | 16.056                       | 0.177    | 16.233          | 3,703.2 | 0.577 |
| 26 | 4.00 | 11.73          | 0.98     | 80.2  | 7.040                        | 0.588    | 7.628           | 2,235.4 | 0.381 |
| 27 |      | 12.80          | 1.07     | 94.6  | 7.680                        | 0.639    | 8.319           | 2,637.9 | 0.430 |
| 28 |      | 14.90          | 1.06     | 116.0 | 8.940                        | 0.633    | 9.573           | 3,234.7 | 0.492 |
| 29 |      | 18.93          | 0.78     | 139.0 | 11.360                       | 0.467    | 11.827          | 3,876.1 | 0.530 |
| 30 |      | 22.47          | 0.62     | 154.5 | 13.480                       | 0.369    | 13.849          | 4,308.3 | 0.545 |
| 31 |      | 25.80          | 0.53     | 170.5 | 15.480                       | 0.316    | 15.796          | 4,754.5 | 0.563 |
| 32 | 5.00 | 14.85          | 1.33     | 129.2 | 8.910                        | 0.795    | 9.705           | 3,602.8 | 0.435 |
| 33 |      | 15.68          | 1.35     | 140.7 | 9.410                        | 0.813    | 10.223          | 3,923.5 | 0.462 |
| 34 |      | 17.33          | 1.28     | 157.7 | 10.400                       | 0.767    | 11.167          | 4,397.6 | 0.465 |
| 35 |      | 20.48          | 1.04     | 178.9 | 12.290                       | 0.625    | 12.915          | 4,988.7 | 0.523 |
| 36 |      | 23.92          | 0.88     | 200.0 | 14.350                       | 0.529    | 14.879          | 5,577.1 | 0.544 |
| 37 |      | 27.65          | 0.73     | 217.8 | 16.590                       | 0.439    | 17.029          | 6,073.5 | 0.554 |
| 38 | 6.00 | 14.91          | 1.35     | 131.2 | 8.946                        | 0.810    | 9.756           | 3,658.9 | 0.368 |
| 39 |      | 15.82          | 1.47     | 148.3 | 9.492                        | 0.883    | 10.375          | 4,135.4 | 0.403 |
| 40 |      | 17.28          | 1.57     | 173.5 | 10.368                       | 0.941    | 11.309          | 4,838.2 | 0.451 |
| 41 |      | 18.25          | 1.50     | 189.0 | 10.950                       | 0.903    | 11.853          | 5,270.4 | 0.480 |
| 42 |      | 19.70          | 1.47     | 201.5 | 11.820                       | 0.884    | 12.704          | 5,619.0 | 0.495 |
| 43 |      | 22.23          | 1.27     | 219.0 | 13.340                       | 0.762    | 14.102          | 6,107.0 | 0.510 |
| 44 |      | 24.31          | 1.15     | 233.0 | 14.590                       | 0.689    | 15.279          | 6,497.4 | 0.521 |
| 45 | 7.00 | 18.31          | 1.90     | 207.4 | 10.986                       | 1.139    | 12.125          | 5,783.5 | 0.447 |
| 46 |      | 19.17          | 1.82     | 214.8 | 11.502                       | 1.090    | 12.592          | 5,989.8 | 0.454 |
| 47 |      | 19.72          | 1.88     | 228.2 | 11.832                       | 1.130    | 12.962          | 6,363.5 | 0.475 |
| 48 |      | 19.92          | 1.84     | 228.8 | 11.952                       | 1.103    | 13.055          | 6,380.2 | 0.475 |
| 49 |      | 22.10          | 1.62     | 245.9 | 13.260                       | 0.974    | 14.234          | 6,857.1 | 0.489 |
| 50 |      | 22.20          | 1.68     | 251.5 | 13.320                       | 0.008    | 14.320          | 7,013.2 | 0.498 |
| 51 |      | 24.33          | 1.44     | 261.3 | 14.598                       | 0.863    | 15.461          | 7,286.5 | 0.498 |
| 52 |      | 26.10          | 1.33     | 274.0 | 15.660                       | 0.797    | 16.457          | 7,640.7 | 0.506 |
| 53 | 8.00 | 19.73          | 2.14     | 243.3 | 11.838                       | 1.283    | 13.121          | 6,784.6 | 0.441 |
| 54 |      | 20.12          | 2.18     | 252.5 | 12.070                       | 1.309    | 13.379          | 7,041.1 | 0.453 |
| 55 |      | 20.85          | 2.16     | 263.5 | 12.510                       | 1.296    | 13.806          | 7,347.9 | 0.465 |
| 56 |      | 21.33          | 2.15     | 270.6 | 12.800                       | 1.289    | 14.089          | 7,545.8 | 0.473 |
| 57 |      | 22.02          | 2.10     | 278.1 | 13.212                       | 1.257    | 14.469          | 7,755.0 | 0.480 |
| 58 |      | 23.27          | 1.96     | 288.6 | 13.962                       | 1.178    | 15.140          | 8,047.8 | 0.487 |
| 59 |      | 24.92          | 1.79     | 300.0 | 14.950                       | 1.074    | 16.024          | 8,365.7 | 0.492 |
| 60 | 9.00 | 19.37          | 2.18     | 240.0 | 11.622                       | 1.309    | 12.931          | 6,692.5 | 0.389 |
| 61 |      | 19.86          | 2.24     | 251.9 | 11.916                       | 1.346    | 13.262          | 7,024.4 | 0.403 |
| 62 |      | 20.46          | 2.35     | 268.3 | 12.276                       | 1.412    | 13.688          | 7,481.7 | 0.423 |
| 63 |      | 21.05          | 2.40     | 281.0 | 12.630                       | 1.441    | 14.071          | 7,835.9 | 0.437 |
| 64 |      | 21.53          | 2.44     | 291.8 | 12.918                       | 1.464    | 14.382          | 8,137.0 | 0.449 |
| 65 |      | 22.03          | 2.46     | 301.9 | 13.218                       | 1.478    | 14.696          | 8,418.7 | 0.459 |
| 66 |      | 22.74          | 2.43     | 312.0 | 13.644                       | 1.459    | 15.103          | 8,700.3 | 0.468 |
| 67 |      | 23.83          | 2.32     | 323.0 | 14.298                       | 1.392    | 15.690          | 9,007.1 | 0.476 |
| 68 |      | 25.43          | 2.13     | 335.5 | 15.258                       | 1.275    | 16.533          | 9,355.6 | 0.481 |

実験番号 003 全門等高操作時 游砂形原型 下流河床Ⅲ型

| 番号 | 門扉開度 | 模 型 (cm l/sec) |          |       | 実 物 (m. m <sup>3</sup> /sec) |          |                      |         |       |
|----|------|----------------|----------|-------|------------------------------|----------|----------------------|---------|-------|
|    |      | 越流水深           | $v^2/2g$ | 流 量   | 越流水深                         | $v^2/2g$ | $H_1 = h_0 + v^2/2g$ | 流 量     | 流量係数  |
| 1  | 1.00 | 8.50           | 0.18     | 22.2  | 5.100                        | 0.110    | 5.210                | 619.1   | 0.511 |
| 2  |      | 14.01          | 0.09     | 31.1  | 8.406                        | 0.054    | 8.460                | 867.2   | 0.561 |
| 3  |      | 14.88          | 0.08     | 32.0  | 8.928                        | 0.049    | 8.977                | 892.3   | 0.561 |
| 4  |      | 17.98          | 0.06     | 35.7  | 10.788                       | 0.035    | 10.823               | 995.5   | 0.570 |
| 5  |      | 20.33          | 0.05     | 37.6  | 12.200                       | 0.028    | 12.228               | 1,048.5 | 0.564 |
| 6  |      | 22.54          | 0.04     | 41.4  | 13.524                       | 0.026    | 13.550               | 1,154.5 | 0.590 |
| 7  |      | 23.60          | 0.04     | 42.3  | 14.160                       | 0.025    | 14.185               | 1,179.6 | 0.590 |
| 8  |      | 27.77          | 0.03     | 46.8  | 16.660                       | 0.020    | 16.620               | 1,305.1 | 0.602 |
| 9  | 2.00 | 8.41           | 0.48     | 35.6  | 5.046                        | 0.289    | 5.335                | 992.7   | 0.404 |
| 10 |      | 9.60           | 0.50     | 43.2  | 5.760                        | 0.299    | 6.059                | 1,204.7 | 0.461 |
| 11 |      | 11.79          | 0.45     | 54.5  | 7.074                        | 0.269    | 7.343                | 1,519.8 | 0.528 |
| 12 |      | 12.96          | 0.39     | 58.2  | 7.776                        | 0.235    | 8.011                | 1,622.9 | 0.540 |
| 13 |      | 15.14          | 0.31     | 64.2  | 9.084                        | 0.188    | 9.272                | 1,798.6 | 0.556 |
| 14 |      | 17.97          | 0.24     | 71.0  | 10.782                       | 0.141    | 10.925               | 1,979.9 | 0.564 |
| 15 |      | 21.17          | 0.19     | 78.6  | 12.702                       | 0.111    | 12.813               | 2,191.8 | 0.576 |
| 16 |      | 24.36          | 0.15     | 85.2  | 14.616                       | 0.091    | 14.707               | 2,375.9 | 0.583 |
| 17 | 3.00 | 10.25          | 0.79     | 59.7  | 6.150                        | 0.475    | 6.625                | 1,664.8 | 0.406 |
| 18 |      | 11.75          | 0.81     | 73.1  | 7.050                        | 0.487    | 7.537                | 2,038.4 | 0.466 |
| 19 |      | 14.26          | 0.70     | 88.6  | 8.556                        | 0.417    | 8.973                | 2,470.7 | 0.518 |
| 20 |      | 18.19          | 0.48     | 103.0 | 10.914                       | 0.286    | 11.200               | 2,872.2 | 0.539 |
| 21 |      | 20.79          | 0.40     | 113.0 | 12.474                       | 0.241    | 12.715               | 3,151.1 | 0.555 |
| 22 |      | 24.13          | 0.33     | 123.5 | 14.480                       | 0.197    | 14.677               | 3,443.9 | 0.564 |
| 23 | 4.00 | 12.52          | 1.00     | 88.4  | 7.512                        | 0.597    | 8.109                | 2,465.1 | 0.407 |
| 24 |      | 13.84          | 1.07     | 105.2 | 8.304                        | 0.644    | 8.938                | 2,933.6 | 0.462 |
| 25 |      | 15.22          | 1.00     | 116.3 | 9.132                        | 0.601    | 9.733                | 3,243.1 | 0.489 |
| 26 |      | 16.38          | 0.93     | 124.0 | 9.828                        | 0.560    | 10.388               | 3,457.8 | 0.505 |
| 27 |      | 17.70          | 0.85     | 132.7 | 10.620                       | 0.512    | 11.132               | 3,700.4 | 0.522 |
| 28 |      | 21.50          | 0.66     | 151.7 | 12.900                       | 0.397    | 13.297               | 4,230.3 | 0.546 |
| 29 |      | 24.61          | 0.55     | 163.8 | 14.766                       | 0.330    | 15.096               | 4,567.7 | 0.553 |
| 30 | 5.00 | 13.54          | 1.08     | 102.6 | 8.124                        | 0.648    | 8.772                | 2,861.1 | 0.384 |
| 31 |      | 14.64          | 1.18     | 119.4 | 8.784                        | 0.709    | 9.493                | 3,329.5 | 0.407 |
| 32 |      | 16.65          | 1.25     | 146.9 | 9.990                        | 0.749    | 10.739               | 4,096.4 | 0.471 |
| 33 |      | 19.41          | 1.02     | 164.5 | 11.646                       | 0.611    | 12.257               | 4,587.2 | 0.493 |
| 34 |      | 20.66          | 0.96     | 173.3 | 12.396                       | 0.573    | 12.969               | 4,832.6 | 0.505 |
| 35 |      | 24.68          | 0.77     | 195.2 | 14.808                       | 0.464    | 15.272               | 5,443.3 | 0.524 |
| 36 | 6.00 | 16.30          | 1.44     | 153.2 | 9.780                        | 0.866    | 10.646               | 4,272.2 | 0.411 |
| 37 |      | 17.01          | 1.48     | 164.9 | 10.206                       | 0.889    | 11.095               | 4,598.5 | 0.433 |
| 38 |      | 17.48          | 1.53     | 174.0 | 10.488                       | 0.917    | 11.405               | 4,852.3 | 0.451 |
| 39 |      | 17.93          | 1.52     | 180.0 | 10.758                       | 0.911    | 11.669               | 5,019.6 | 0.461 |
| 40 |      | 19.98          | 1.40     | 200.0 | 11.988                       | 0.839    | 12.827               | 5,577.3 | 0.489 |
| 41 |      | 21.47          | 1.26     | 209.0 | 12.882                       | 0.758    | 13.640               | 5,828.3 | 0.495 |
| 42 |      | 22.79          | 1.19     | 219.0 | 13.674                       | 0.716    | 14.390               | 6,107.1 | 0.505 |
| 43 |      | 24.12          | 1.12     | 227.3 | 14.472                       | 0.670    | 15.142               | 6,338.0 | 0.511 |
| 44 | 7.00 | 18.80          | 1.74     | 205.5 | 11.280                       | 1.043    | 12.323               | 5,730.7 | 0.439 |
| 45 |      | 19.36          | 1.75     | 214.4 | 11.616                       | 1.051    | 12.667               | 5,978.9 | 0.452 |
| 46 |      | 19.97          | 1.76     | 224.5 | 11.982                       | 1.057    | 13.039               | 6,260.5 | 0.466 |
| 47 |      | 21.59          | 1.64     | 240.0 | 12.954                       | 0.985    | 13.939               | 6,692.8 | 0.482 |
| 48 |      | 23.75          | 1.46     | 255.4 | 14.250                       | 0.878    | 15.128               | 7,122.2 | 0.492 |
| 49 |      | 25.47          | 1.35     | 267.6 | 15.282                       | 0.808    | 16.090               | 7,462.4 | 0.501 |
| 50 | 8.00 | 18.54          | 1.94     | 213.1 | 11.124                       | 1.163    | 12.287               | 5,942.4 | 0.389 |
| 51 |      | 19.46          | 2.03     | 232.6 | 11.676                       | 1.215    | 12.891               | 5,942.4 | 0.425 |
| 52 |      | 20.35          | 2.06     | 249.2 | 12.210                       | 1.234    | 13.444               | 6,486.2 | 0.446 |
| 53 |      | 21.32          | 2.10     | 267.3 | 12.790                       | 1.261    | 14.051               | 6,949.1 | 0.470 |
| 54 |      | 23.32          | 1.89     | 284.0 | 13.990                       | 1.135    | 15.125               | 7,453.8 | 0.479 |
| 55 |      | 24.66          | 1.79     | 296.5 | 14.796                       | 1.075    | 15.871               | 7,919.5 | 0.488 |
| 56 | 9.00 | 19.98          | 2.26     | 255.0 | 11.690                       | 1.357    | 13.347               | 7,110.8 | 0.407 |
| 57 |      | 20.82          | 2.26     | 269.0 | 12.490                       | 1.357    | 13.847               | 7,501.2 | 0.422 |
| 58 |      | 21.32          | 2.32     | 281.1 | 12.792                       | 1.394    | 14.186               | 7,838.6 | 0.435 |
| 59 |      | 22.08          | 2.49     | 304.0 | 13.250                       | 1.492    | 14.742               | 8,477.2 | 0.462 |
| 60 |      | 22.62          | 2.43     | 310.0 | 13.570                       | 1.459    | 15.029               | 8,644.5 | 0.466 |
| 61 |      | 23.62          | 2.34     | 321.0 | 14.170                       | 1.404    | 15.574               | 8,951.3 | 0.474 |
| 62 |      | 24.18          | 2.30     | 327.7 | 14.510                       | 1.379    | 15.889               | 9,138.1 | 0.480 |

表 - 4

実験番号 130 全門等高操作時 滯砂形Ⅰ型 下流河床Ⅳ型

| 番号 | 門扉開度 | 模 型 (cm l/sec) |          |       | 実 物 (m. m <sup>3</sup> /sec) |          |                  |         | 流量係数  |
|----|------|----------------|----------|-------|------------------------------|----------|------------------|---------|-------|
|    |      | 越流水深           | $v^2/2g$ | 流 量   | 越流水深                         | $v^2/2g$ | $H_1=h_0+v^2/2g$ | 流 量     |       |
| 1  | 1.00 | 5.10           | 0.05     | 16.5  | 3.060                        | 0.028    | 3.088            | 460.1   | 0.493 |
| 2  |      | 7.78           | 0.05     | 21.6  | 4.670                        | 0.027    | 4.697            | 602.3   | 0.523 |
| 3  |      | 11.22          | 0.04     | 27.8  | 6.730                        | 0.025    | 6.685            | 775.2   | 0.566 |
| 4  |      | 14.65          | 0.04     | 32.3  | 8.690                        | 0.022    | 8.712            | 900.7   | 0.574 |
| 5  |      | 18.70          | 0.03     | 37.9  | 11.220                       | 0.019    | 11.239           | 1,056.9 | 0.593 |
| 6  |      | 23.84          | 0.03     | 42.8  | 14.300                       | 0.015    | 14.315           | 1,193.5 | 0.594 |
| 7  | 2.00 | 4.92           | 0.17     | 31.3  | 2.952                        | 0.103    | 3.055            | 872.8   | 0.470 |
| 8  |      | 6.49           | 0.18     | 37.9  | 3.894                        | 0.107    | 4.001            | 1,056.9 | 0.497 |
| 9  |      | 8.29           | 0.17     | 43.5  | 4.974                        | 0.100    | 5.074            | 1,213.0 | 0.507 |
| 10 |      | 9.95           | 0.17     | 50.0  | 5.970                        | 0.100    | 6.070            | 1,394.3 | 0.533 |
| 11 |      | 11.66          | 0.16     | 55.0  | 6.996                        | 0.094    | 7.091            | 1,533.7 | 0.542 |
| 12 |      | 13.57          | 0.14     | 58.1  | 8.142                        | 0.084    | 8.222            | 1,620.2 | 0.582 |
| 13 |      | 16.21          | 0.13     | 66.1  | 9.726                        | 0.076    | 9.802            | 1,843.2 | 0.554 |
| 14 |      | 19.49          | 0.11     | 73.2  | 11.694                       | 0.065    | 11.759           | 2,041.2 | 0.560 |
| 15 |      | 23.42          | 0.09     | 80.8  | 14.052                       | 0.055    | 14.107           | 2,253.2 | 0.565 |
| 16 | 3.00 | 9.39           | 0.39     | 72.9  | 5.634                        | 0.232    | 5.866            | 2,032.9 | 0.527 |
| 17 |      | 11.74          | 0.33     | 81.0  | 7.044                        | 0.200    | 7.244            | 2,258.7 | 0.527 |
| 18 |      | 14.82          | 0.30     | 94.5  | 8.892                        | 0.182    | 9.074            | 2,635.2 | 0.549 |
| 19 |      | 18.90          | 0.24     | 106.6 | 11.340                       | 0.146    | 11.486           | 2,972.6 | 0.550 |
| 20 | 4.00 | 19.06          | 0.25     | 108.4 | 11.436                       | 0.149    | 11.585           | 3,022.8 | 0.557 |
| 21 |      | 10.00          | 0.60     | 95.8  | 6.000                        | 0.362    | 6.362            | 2,671.4 | 0.498 |
| 22 |      | 12.99          | 0.54     | 112.4 | 7.794                        | 0.325    | 8.119            | 3,134.3 | 0.518 |
| 23 |      | 14.21          | 0.51     | 118.6 | 8.530                        | 0.308    | 8.838            | 3,307.2 | 0.524 |
| 24 |      | 16.30          | 0.48     | 129.8 | 9.780                        | 0.288    | 10.068           | 3,619.6 | 0.537 |
| 25 |      | 19.40          | 0.42     | 143.1 | 11.640                       | 0.250    | 11.890           | 3,990.4 | 0.545 |
| 26 |      | 22.39          | 0.36     | 154.0 | 13.434                       | 0.218    | 13.652           | 4,294.4 | 0.547 |
| 27 | 5.00 | 11.92          | 0.89     | 133.7 | 7.152                        | 0.532    | 7.684            | 3,728.3 | 0.506 |
| 28 |      | 14.06          | 0.83     | 149.3 | 8.440                        | 0.499    | 8.939            | 4,163.3 | 0.524 |
| 29 |      | 16.81          | 0.74     | 165.9 | 10.090                       | 0.444    | 10.534           | 4,626.2 | 0.537 |
| 30 |      | 20.60          | 0.61     | 183.8 | 12.360                       | 0.367    | 12.727           | 5,125.4 | 0.541 |
| 31 |      | 23.15          | 0.56     | 197.0 | 13.890                       | 0.334    | 14.224           | 5,493.5 | 0.548 |
| 32 |      | 25.20          | 0.52     | 206.7 | 15.120                       | 0.311    | 15.431           | 5,764.0 | 0.552 |
| 33 | 6.00 | 14.00          | 1.15     | 175.2 | 8.400                        | 0.690    | 9.090            | 4,885.6 | 0.508 |
| 34 |      | 15.98          | 1.11     | 193.9 | 9.588                        | 0.666    | 10.254           | 5,407.0 | 0.530 |
| 35 |      | 16.57          | 1.07     | 197.1 | 9.942                        | 0.642    | 10.582           | 5,496.3 | 0.530 |
| 36 |      | 19.75          | 0.90     | 214.1 | 11.850                       | 0.540    | 12.390           | 5,970.3 | 0.532 |
| 37 |      | 22.06          | 0.82     | 227.7 | 13.236                       | 0.492    | 13.728           | 6,349.6 | 0.538 |
| 38 |      | 22.23          | 0.81     | 228.0 | 13.338                       | 0.486    | 13.824           | 6,357.9 | 0.536 |
| 39 |      | 24.78          | 0.73     | 241.6 | 14.868                       | 0.438    | 15.306           | 6,737.2 | 0.540 |
| 40 | 7.00 | 15.21          | 1.41     | 208.7 | 9.126                        | 0.846    | 9.972            | 5,819.7 | 0.496 |
| 41 |      | 16.73          | 1.36     | 224.1 | 10.038                       | 0.816    | 10.854           | 6,249.2 | 0.510 |
| 42 |      | 19.02          | 1.26     | 244.0 | 11.412                       | 0.756    | 12.168           | 6,804.1 | 0.525 |
| 43 |      | 21.21          | 1.13     | 258.0 | 12.726                       | 0.678    | 13.404           | 7,194.5 | 0.528 |
| 44 |      | 24.05          | 0.99     | 272.1 | 14.430                       | 0.594    | 15.024           | 7,587.7 | 0.526 |
| 45 |      | 25.87          | 0.94     | 286.0 | 15.522                       | 0.564    | 16.086           | 7,975.3 | 0.535 |
| 46 | 8.00 | 15.08          | 1.57     | 218.5 | 9.048                        | 0.942    | 9.990            | 6,093.0 | 0.454 |
| 47 |      | 15.71          | 1.61     | 229.9 | 9.426                        | 0.967    | 10.393           | 6,410.9 | 0.468 |
| 48 |      | 17.54          | 1.64     | 257.0 | 10.524                       | 0.981    | 11.505           | 7,166.6 | 0.497 |
| 49 |      | 18.82          | 1.57     | 269.8 | 11.292                       | 0.943    | 12.235           | 7,523.5 | 0.506 |
| 50 |      | 20.40          | 1.47     | 282.0 | 12.240                       | 0.880    | 13.120           | 7,863.7 | 0.511 |
| 51 |      | 22.47          | 1.34     | 296.5 | 13.482                       | 0.803    | 14.285           | 8,268.1 | 0.515 |
| 52 | 9.0  | 18.47          | 1.79     | 282.6 | 11.082                       | 1.075    | 12.167           | 7,880.5 | 0.473 |
| 53 |      | 19.50          | 1.82     | 300.0 | 11.700                       | 1.089    | 12.789           | 8,365.7 | 0.489 |
| 54 |      | 22.28          | 1.48     | 309.0 | 13.368                       | 0.889    | 14.255           | 8,616.7 | 0.477 |
| 55 |      | 21.19          | 1.72     | 316.5 | 12.714                       | 1.029    | 13.743           | 8,825.8 | 0.498 |
| 56 |      | 21.89          | 1.69     | 324.7 | 13.134                       | 1.015    | 14.149           | 9,054.5 | 0.504 |
| 57 |      | 23.49          | 1.56     | 334.0 | 14.094                       | 0.933    | 15.027           | 9,313.8 | 0.503 |

実験番号 230 全門等高操作時 遊砂形II型 下流河床III型

| 番号 | 門扉開度  | 模 型 (cm l/sec) |          |       | 実 物 (m. m <sup>3</sup> /sec) |          |                      |          | 流量係数  |
|----|-------|----------------|----------|-------|------------------------------|----------|----------------------|----------|-------|
|    |       | 越流水深           | $v^2/2g$ | 流 量   | 越流水深                         | $v^2/2g$ | $H_1 = h_0 + v^2/2g$ | 流 量      |       |
| 1  | 1.00  | 2.61           | 0.04     | 10.6  | 1.566                        | 0.024    | 1.590                | 295.6    | 0.441 |
| 2  |       | 5.19           | 0.05     | 17.3  | 3.114                        | 0.030    | 3.144                | 482.4    | 0.512 |
| 3  |       | 8.18           | 0.04     | 22.4  | 4.908                        | 0.024    | 4.932                | 624.6    | 0.529 |
| 4  |       | 12.53          | 0.04     | 30.0  | 7.518                        | 0.024    | 7.542                | 836.6    | 0.573 |
| 5  |       | 17.13          | 0.03     | 35.7  | 10.278                       | 0.018    | 10.296               | 986.1    | 0.584 |
| 6  |       | 21.72          | 0.02     | 40.5  | 13.032                       | 0.012    | 13.050               | 1,130.2  | 0.589 |
| 7  |       | 25.57          | 0.02     | 44.2  | 15.342                       | 0.012    | 15.354               | 1,231.7  | 0.592 |
| 8  | 2.00  | 10.00          | 0.17     | 50.4  | 6.000                        | 0.101    | 6.101                | 1,405.4  | 0.536 |
| 9  |       | 12.03          | 0.16     | 56.9  | 7.218                        | 0.095    | 7.313                | 1,586.7  | 0.552 |
| 10 |       | 15.03          | 0.14     | 65.1  | 9.018                        | 0.084    | 9.102                | 1,815.4  | 0.566 |
| 11 |       | 18.54          | 0.12     | 73.6  | 11.124                       | 0.072    | 11.196               | 2,052.4  | 0.577 |
| 12 |       | 22.31          | 0.10     | 81.8  | 13.386                       | 0.062    | 13.448               | 2,281.0  | 0.585 |
| 13 |       | 25.65          | 0.09     | 88.2  | 15.350                       | 0.055    | 15.445               | 2,459.5  | 0.589 |
| 14 | 3.00  | 6.86           | 0.27     | 47.9  | 4.116                        | 0.159    | 4.275                | 1,335.7  | 0.405 |
| 15 |       | 8.57           | 0.39     | 67.9  | 5.142                        | 0.231    | 5.373                | 1,893.4  | 0.513 |
| 16 |       | 10.42          | 0.37     | 76.8  | 6.252                        | 0.219    | 6.471                | 2,141.6  | 0.528 |
| 17 |       | 12.53          | 0.32     | 84.5  | 7.518                        | 0.195    | 7.713                | 2,356.3  | 0.532 |
| 18 |       | 14.45          | 0.31     | 93.0  | 8.670                        | 0.184    | 8.854                | 2,593.4  | 0.547 |
| 19 |       | 17.85          | 0.27     | 105.0 | 10.710                       | 0.159    | 10.869               | 2,928.0  | 0.557 |
| 20 |       | 21.59          | 0.23     | 117.2 | 12.954                       | 0.136    | 13.090               | 3,268.2  | 0.567 |
| 21 | 4.00  | 25.96          | 0.20     | 133.1 | 15.576                       | 0.120    | 15.696               | 3,711.6  | 0.588 |
| 22 |       | 12.04          | 0.60     | 110.5 | 7.224                        | 0.358    | 7.582                | 3,081.4  | 0.527 |
| 23 |       | 14.29          | 0.52     | 119.9 | 8.574                        | 0.313    | 8.887                | 3,343.5  | 0.528 |
| 24 |       | 19.08          | 0.42     | 142.0 | 11.448                       | 0.254    | 11.702               | 3,959.8  | 0.545 |
| 25 |       | 21.91          | 0.38     | 154.0 | 13.146                       | 0.228    | 13.374               | 4,294.4  | 0.553 |
| 26 |       | 24.33          | 0.35     | 164.7 | 14.588                       | 0.212    | 14.810               | 4,592.8  | 0.562 |
| 27 |       | 26.00          | 0.37     | 180.9 | 15.600                       | 0.222    | 15.822               | 5,044.5  | 0.597 |
| 28 | 5.00  | 12.66          | 0.82     | 135.5 | 7.596                        | 0.492    | 8.088                | 3,778.5  | 0.500 |
| 29 |       | 13.22          | 0.81     | 139.8 | 7.932                        | 0.486    | 8.418                | 3,898.4  | 0.506 |
| 30 |       | 15.18          | 0.73     | 150.1 | 9.108                        | 0.438    | 9.546                | 4,185.6  | 0.510 |
| 31 |       | 16.93          | 0.65     | 156.4 | 10.158                       | 0.390    | 10.548               | 4,361.3  | 0.506 |
| 32 |       | 18.53          | 0.64     | 169.8 | 11.118                       | 0.384    | 11.502               | 4,735.0  | 0.526 |
| 33 |       | 20.40          | 0.59     | 178.2 | 12.240                       | 0.354    | 12.594               | 4,969.2  | 0.527 |
| 34 |       | 21.75          | 0.56     | 186.0 | 13.050                       | 0.336    | 13.386               | 5,186.7  | 0.534 |
| 35 | 6.00  | 13.11          | 1.13     | 164.1 | 7.866                        | 0.678    | 8.544                | 4,576.0  | 0.496 |
| 36 |       | 14.36          | 1.13     | 177.8 | 8.616                        | 0.678    | 9.294                | 4,958.1  | 0.510 |
| 37 |       | 16.46          | 1.03     | 191.7 | 9.876                        | 0.618    | 10.494               | 5,345.7  | 0.518 |
| 38 |       | 18.34          | 0.94     | 203.9 | 11.004                       | 0.564    | 11.568               | 5,685.9  | 0.525 |
| 39 |       | 20.10          | 0.86     | 213.5 | 12.060                       | 0.516    | 12.576               | 5,953.6  | 0.527 |
| 40 |       | 21.39          | 0.82     | 221.1 | 12.834                       | 0.492    | 13.326               | 6,165.5  | 0.530 |
| 41 |       | 22.73          | 0.79     | 229.9 | 13.638                       | 0.474    | 14.112               | 6,410.9  | 0.535 |
| 42 | 7.00  | 24.10          | 0.74     | 236.9 | 14.460                       | 0.444    | 14.904               | 6,606.1  | 0.537 |
| 43 |       | 15.22          | 1.40     | 208.3 | 9.132                        | 0.840    | 9.972                | 5,808.6  | 0.495 |
| 44 |       | 16.52          | 1.34     | 220.1 | 9.912                        | 0.804    | 10.716               | 6,137.6  | 0.504 |
| 45 |       | 17.52          | 1.29     | 228.3 | 10.512                       | 0.774    | 11.286               | 6,366.3  | 0.510 |
| 46 |       | 19.61          | 1.17     | 242.0 | 11.766                       | 0.702    | 12.468               | 6,748.3  | 0.514 |
| 47 |       | 21.56          | 1.07     | 254.5 | 12.936                       | 0.642    | 13.578               | 7,096.9  | 0.518 |
| 48 |       | 24.67          | 0.94     | 272.5 | 14.802                       | 0.564    | 15.366               | 7,598.8  | 0.521 |
| 49 | 8.00  | 17.73          | 1.56     | 254.0 | 10.640                       | 0.937    | 11.577               | 7,082.9  | 0.485 |
| 50 |       | 19.00          | 1.52     | 267.8 | 11.400                       | 0.911    | 12.311               | 7,467.8  | 0.501 |
| 51 |       | 19.91          | 1.54     | 282.0 | 11.944                       | 0.925    | 12.869               | 7,863.7  | 0.516 |
| 52 |       | 22.42          | 1.38     | 299.5 | 13.425                       | 0.828    | 14.253               | 8,351.7  | 0.521 |
| 53 |       | 17.42          | 1.63     | 255.0 | 10.452                       | 0.979    | 11.431               | 7,110.8  | 0.495 |
| 54 | 9.00  | 15.30          | 2.04     | 252.5 | 9.180                        | 1.224    | 10.404               | 7,041.1  | 0.457 |
| 55 |       | 16.02          | 2.04     | 263.4 | 9.612                        | 1.224    | 10.836               | 7,345.1  | 0.467 |
| 56 |       | 17.14          | 1.98     | 271.6 | 10.284                       | 1.188    | 11.472               | 7,573.7  | 0.468 |
| 57 |       | 17.33          | 2.00     | 278.5 | 10.398                       | 1.200    | 11.598               | 7,766.1  | 0.477 |
| 58 |       | 17.42          | 2.05     | 286.7 | 10.452                       | 1.230    | 11.682               | 7,994.8  | 0.489 |
| 59 |       | 20.02          | 1.93     | 309.1 | 12.012                       | 1.158    | 13.170               | 8,614.4  | 0.497 |
| 60 |       | 21.18          | 1.92     | 324.1 | 12.708                       | 1.152    | 13.860               | 9,037.7  | 0.508 |
| 61 | 10.00 | 23.46          | 1.79     | 335.2 | 14.076                       | 1.074    | 15.150               | 9,347.3  | 0.502 |
| 62 |       | 16.98          | 2.26     | 292.8 | 10.188                       | 1.366    | 11.544               | 8,164.9  | 0.452 |
| 63 |       | 18.35          | 2.23     | 313.7 | 11.010                       | 1.338    | 12.348               | 8,747.7  | 0.469 |
| 64 |       | 21.04          | 2.09     | 346.9 | 12.624                       | 1.254    | 13.878               | 9,673.5  | 0.489 |
| 65 |       | 21.73          | 2.05     | 355.0 | 13.038                       | 1.230    | 14.268               | 9,899.4  | 0.493 |
| 66 |       | 25.30          | 1.74     | 377.5 | 15.180                       | 1.044    | 16.224               | 10,526.8 | 0.492 |

表 - 5

実験番号 270 中 4 門扉操作時 落砂形Ⅱ型 下流河床Ⅲ型

| 番号 | 門扉開度 | 越流水深<br>$h_0$ | 接近流速<br>水頭 $h_a$ | $H_1 = h_0 + h_a$ | 流 量     | ダム下流<br>水深 $H_2$ | $m$   | $m'$  | $H^2/H_1$ | $m'/m$ |
|----|------|---------------|------------------|-------------------|---------|------------------|-------|-------|-----------|--------|
| 1  | 1.00 | 4.776         | 0.005            | 4.781             | 298.6   |                  | 0.514 | 0.514 |           | 1.000  |
|    |      | 4.842         | 0.005            | 4.847             |         | 0.990            | 0.535 | 0.511 | 0.204     | 0.994  |
|    |      | 5.790         | 0.004            | 5.794             |         | 2.358            | 0.555 | 0.467 | 0.407     | 0.841  |
|    |      | 6.930         | 0.003            | 6.933             |         | 3.258            | 0.570 | 0.427 | 0.470     | 0.749  |
|    |      | 7.992         | 0.003            | 7.995             |         | 4.278            | 0.575 | 0.398 | 0.535     | 0.692  |
|    |      | 8.544         | 0.002            | 8.546             |         | 4.912            | 0.580 | 0.385 | 0.575     | 0.664  |
|    |      | 10.476        | 0.002            | 10.478            |         | 6.588            | 0.585 | 0.347 | 0.628     | 0.593  |
|    |      | 11.226        | 0.001            | 11.227            |         | 7.366            | 0.588 | 0.335 | 0.656     | 0.570  |
|    |      | 11.862        | 0.001            | 11.863            |         | 7.800            | 0.590 | 0.326 | 0.658     | 0.553  |
|    |      |               |                  |                   |         |                  |       |       |           |        |
| 2  |      | 12.912        | 0.003            | 12.915            | 562.2   |                  | 0.589 | 0.589 |           | 1.000  |
|    |      | 13.080        | 0.003            | 13.083            |         | 0.024            | 0.590 | 0.585 | 0.002     | 0.992  |
|    |      | 13.098        | 0.003            | 13.101            |         | 0.888            | 0.590 | 0.585 | 0.067     | 0.992  |
|    |      | 13.452        | 0.003            | 13.455            |         | 3.240            | 0.592 | 0.577 | 0.241     | 0.975  |
|    |      | 13.704        | 0.003            | 13.707            |         | 3.252            | 0.593 | 0.572 | 0.240     | 0.965  |
|    |      | 14.070        | 0.002            | 14.072            |         | 3.492            | 0.595 | 0.564 | 0.248     | 0.948  |
|    |      | 15.192        | 0.002            | 15.194            |         | 4.372            | 0.597 | 0.543 | 0.288     | 0.910  |
|    |      |               |                  |                   |         |                  |       |       |           |        |
| 3  | 2.00 | 4.692         | 0.018            | 4.710             | 559.0   |                  | 0.485 | 0.485 |           | 1.000  |
|    |      | 4.776         | 0.018            | 4.794             |         | 1.718            | 0.485 | 0.481 | 0.358     | 0.992  |
|    |      | 5.658         | 0.014            | 5.672             |         | 2.776            | 0.520 | 0.442 | 0.489     | 0.850  |
|    |      | 6.402         | 0.011            | 6.413             |         | 3.518            | 0.540 | 0.415 | 0.549     | 0.769  |
|    |      | 8.460         | 0.007            | 8.467             |         | 5.490            | 0.565 | 0.362 | 0.648     | 0.641  |
|    |      | 10.206        | 0.005            | 10.211            |         | 6.966            | 0.575 | 0.329 | 0.682     | 0.572  |
| 4  |      | 9.558         | 0.015            | 9.573             | 937.6   |                  | 0.570 | 0.570 |           | 1.000  |
|    |      | 9.558         | 0.015            | 9.573             |         | 3.180            | 0.570 | 0.570 | 0.332     | 1.000  |
|    |      | 9.996         | 0.014            | 10.010            |         | 4.290            | 0.575 | 0.555 | 0.429     | 0.965  |
|    |      | 12.660        | 0.009            | 12.669            |         | 5.986            | 0.580 | 0.496 | 0.473     | 0.855  |
|    |      | 14.632        | 0.006            | 14.638            |         | 7.900            | 0.585 | 0.460 | 0.538     | 0.786  |
|    |      |               |                  |                   |         |                  |       |       |           |        |
| 5  | 3.00 | 4.830         | 0.042            | 4.872             | 766.9   |                  | 0.436 | 0.436 |           | 1.000  |
|    |      | 4.830         | 0.042            | 4.872             |         | 2.244            | 0.436 | 0.436 | 0.461     | 1.000  |
|    |      | 5.502         | 0.034            | 5.536             |         | 3.140            | 0.485 | 0.409 | 0.567     | 0.843  |
|    |      | 7.080         | 0.019            | 7.099             |         | 4.704            | 0.530 | 0.361 | 0.663     | 0.681  |
|    |      | 8.160         | 0.018            | 8.178             |         | 5.644            | 0.540 | 0.337 | 0.690     | 0.624  |
|    |      | 9.126         | 0.015            | 9.141             |         | 6.660            | 0.550 | 0.318 | 0.729     | 0.578  |
|    |      | 9.906         | 0.013            | 9.919             |         | 7.344            | 0.555 | 0.306 | 0.740     | 0.551  |
|    |      | 12.000        | 0.009            | 12.009            |         | 9.342            | 0.565 | 0.278 | 0.773     | 0.492  |
|    |      |               |                  |                   |         |                  |       |       |           |        |
|    |      |               |                  |                   |         |                  |       |       |           |        |
| 6  | 3.00 | 7.284         | 0.042            | 7.326             | 1,119.6 |                  | 0.519 | 0.519 |           | 1.000  |
|    |      | 7.284         | 0.042            | 7.326             |         | 1.710            | 0.519 | 0.519 | 0.233     | 1.000  |
|    |      | 7.284         | 0.042            | 7.326             |         | 3.240            | 0.519 | 0.519 | 0.442     | 1.000  |
|    |      | 7.584         | 0.039            | 7.623             |         | 4.046            | 0.535 | 0.509 | 0.531     | 0.951  |
|    |      | 8.670         | 0.031            | 8.701             |         | 5.004            | 0.550 | 0.476 | 0.575     | 0.865  |
|    |      | 10.878        | 0.020            | 10.898            |         | 6.680            | 0.560 | 0.426 | 0.613     | 0.761  |
|    |      | 12.504        | 0.015            | 12.519            |         | 8.260            | 0.565 | 0.397 | 0.660     | 0.703  |
|    |      |               |                  |                   |         |                  |       |       |           |        |
| 7  | 4.00 | 8.250         | 0.071            | 8.321             | 1,613.7 |                  | 0.526 | 0.526 |           | 1.000  |
|    |      | 8.250         | 0.071            | 8.321             |         | 4.496            | 0.526 | 0.526 | 0.540     | 1.000  |
|    |      | 8.736         | 0.064            | 8.800             |         | 5.203            | 0.530 | 0.512 | 0.592     | 0.966  |
|    |      | 9.324         | 0.057            | 9.381             |         | 5.816            | 0.550 | 0.496 | 0.620     | 0.902  |
|    |      | 10.530        | 0.045            | 10.575            |         | 6.744            | 0.558 | 0.467 | 0.638     | 0.837  |
|    |      | 11.904        | 0.035            | 11.939            |         | 7.690            | 0.560 | 0.440 | 0.644     | 0.786  |
|    |      | 13.692        | 0.027            | 13.719            |         | 9.272            | 0.562 | 0.410 | 0.676     | 0.730  |
|    |      | 15.264        | 0.022            | 15.286            |         | 10.710           | 0.565 | 0.388 | 0.701     | 0.687  |
|    |      |               |                  |                   |         |                  |       |       |           |        |
|    |      |               |                  |                   |         |                  |       |       |           |        |
| 8  | 5.00 | 9.732         | 0.093            | 9.825             | 2,194.0 |                  | 0.527 | 0.527 |           | 1.000  |
|    |      | 9.732         | 0.093            | 9.825             |         | 5.370            | 0.527 | 0.527 | 0.547     | 1.000  |
|    |      | 11.082        | 0.072            | 11.154            |         | 7.308            | 0.532 | 0.495 | 0.655     | 0.930  |
|    |      | 12.192        | 0.060            | 12.252            |         | 8.024            | 0.538 | 0.472 | 0.655     | 0.877  |
|    |      | 13.230        | 0.051            | 13.281            |         | 8.912            | 0.543 | 0.453 | 0.671     | 0.834  |
|    |      | 14.598        | 0.042            | 14.640            |         | 9.854            | 0.546 | 0.432 | 0.673     | 0.791  |
|    |      |               |                  |                   |         |                  |       |       |           |        |
|    |      |               |                  |                   |         |                  |       |       |           |        |
| 9  | 6.00 | 9.222         | 0.134            | 9.356             | 2,035.5 |                  | 0.501 | 0.501 |           | 1.000  |
|    |      | 9.222         | 0.134            | 9.356             |         | 4.008            | 0.501 | 0.501 | 0.428     | 1.000  |
|    |      | 9.534         | 0.126            | 9.660             |         | 6.240            | 0.505 | 0.493 | 0.646     | 0.976  |
|    |      | 11.052        | 0.095            | 11.147            |         | 7.618            | 0.520 | 0.459 | 0.683     | 0.883  |
|    |      | 12.018        | 0.082            | 12.100            |         | 8.274            | 0.525 | 0.441 | 0.684     | 0.840  |
|    |      | 13.020        | 0.069            | 13.089            |         | 8.962            | 0.530 | 0.424 | 0.685     | 0.800  |
|    |      | 13.920        | 0.061            | 13.981            |         | 9.656            | 0.535 | 0.410 | 0.691     | 0.766  |
|    |      | 14.862        | 0.053            | 14.915            |         | 10.398           | 0.540 | 0.397 | 0.697     | 0.735  |
|    |      |               |                  |                   |         |                  |       |       |           |        |
|    |      |               |                  |                   |         |                  |       |       |           |        |
| 10 | 7.00 | 9.426         | 0.168            | 9.594             | 2,793.7 |                  | 0.485 | 0.485 |           | 1.000  |
|    |      | 9.426         | 0.168            | 9.594             |         | 5.694            | 0.485 | 0.485 | 0.593     | 1.000  |

|    |      |        |       |        |         |        |       |       |       |       |
|----|------|--------|-------|--------|---------|--------|-------|-------|-------|-------|
| 11 |      | 9.756  | 0.162 | 9.918  | 2,904.6 | 6.546  | 0.490 | 0.477 | 0.660 | 0.973 |
|    |      | 10.182 | 0.150 | 10.332 |         | 7.284  | 0.495 | 0.467 | 0.705 | 0.943 |
|    |      | 12.432 | 0.102 | 12.504 |         | 8.854  | 0.520 | 0.424 | 0.706 | 0.815 |
|    |      | 9.984  | 0.162 | 10.146 |         | 0.070  | 0.490 | 0.490 |       | 1.000 |
|    |      | 10.098 | 0.162 | 10.260 |         | 6.292  | 0.493 | 0.488 | 0.613 | 0.990 |
|    |      | 10.476 | 0.150 | 10.626 |         | 7.374  | 0.500 | 0.479 | 0.666 | 0.958 |
|    |      | 11.262 | 0.126 | 11.388 |         | 8.080  | 0.510 | 0.463 | 0.710 | 0.908 |
|    |      | 13.374 | 0.090 | 13.464 |         | 9.456  | 0.525 | 0.423 | 0.702 | 0.806 |
|    |      | 14.826 | 0.078 | 14.904 |         | 10.440 | 0.530 | 0.405 | 0.700 | 0.764 |
|    |      |        |       |        |         |        |       |       |       |       |
| 12 | 8.00 | 11.832 | 0.204 | 12.036 | 3,686.3 | 8.846  | 0.500 | 0.500 | 0.070 | 1.000 |
|    |      | 12.090 | 0.192 | 12.282 |         | 8.272  | 0.505 | 0.495 | 0.674 | 0.980 |
|    |      | 12.654 | 0.174 | 12.828 |         | 9.052  | 0.510 | 0.484 | 0.706 | 0.949 |
|    |      | 13.848 | 0.150 | 13.998 |         | 10.102 | 0.515 | 0.464 | 0.722 | 0.901 |
| 13 | 9.00 | 10.986 | 0.258 | 11.244 | 3,842.6 | 1.220  | 0.475 | 0.479 | 0.109 | 1.008 |
|    |      | 11.208 | 0.252 | 11.460 |         | 6.418  | 0.475 | 0.475 | 0.560 | 1.000 |
|    |      | 11.406 | 0.240 | 11.646 |         | 7.508  | 0.480 | 0.471 | 0.645 | 0.981 |
|    |      | 11.766 | 0.228 | 11.994 |         | 8.574  | 0.485 | 0.464 | 0.715 | 0.957 |
|    |      | 12.924 | 0.186 | 13.110 |         | 9.534  | 0.500 | 0.444 | 0.727 | 0.888 |
|    |      | 14.982 | 0.144 | 15.126 |         | 10.890 | 0.508 | 0.413 | 0.720 | 0.813 |

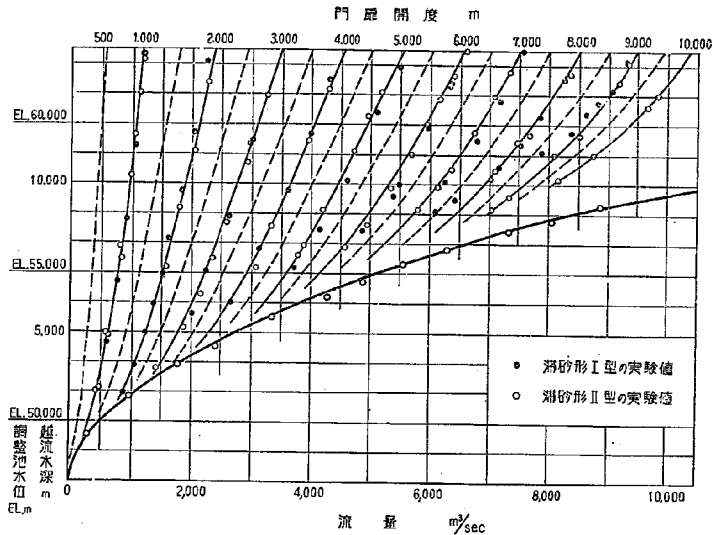


図-11 主余水吐の水位流量曲線

下流水位は、模型で下りうる最低水位として、各開度で種々の流量に対する調整池水位を測定した。図-10 表-3の曲線群は、各開度別の調整池水位と流量の関係をしめす。

次に同図に調整池槽砂形はそのまま、下流河床を、Ⅰ型、Ⅱ型、Ⅲ型と順次低下させた場合の実験結果を記入して見た。これは、同じ流量に対し、下流水位を順次低下させた結果になるが、開度7m位までは、下流水位の低下が調整池水位に影響していないことをしめしている。

調整池槽砂形をⅠ型およびⅡ型にかえた場合について実験した結果は、図-11、表-4にしめす。曲線はⅡ型の実験値をもとにして描いたものであるが、Ⅰ型の場

合の測点も、開度の大きい時にはいくぶん相違しているが、開度の小さい時には、Ⅱ型の場合と殆んど一致している。

すなわち、門扉等高操作の場合は、調整池槽砂形の影響は、開度の大きいとき、または、調整池水位を低下させたとき以外、ほとんど無視できるほど小さいということをしめしている。これを調整池槽砂形原型のとき、図-10と比較して見ると、門扉開度3m以下、越流深8m以上の部分はほとんど一致している。

図-11にしめす門扉操作時の水位-流量曲線のうち、調整池水位の高い場合の流出状態は、開度7m以下の場合下流水位の影響を受けない完全流出と見られ、それ以上の開度の場合と、調整池水位の低い時は、不完全流出

となっていたがいずれの場合でも、水中流出の状態は受けられなかった。

調整池溜砂形原型、Ⅰ型、Ⅱ型の3種の状態に対し、主余水吐門扉全門を1m~9m等高に開放した場合の越流水深と流量係数の関係を以上の実験値から次式を使用し計算すれば、表-3,4に示すとおりである。

$$m = \frac{Q}{aB\sqrt{2gH_1}} \quad (4)$$

$m$  = 流量係数  $Q$  = 流量  $m^3/sec$

$a$  = 門扉開度  $m$   $B$  = 越流巾  $m$

$H_1 = h_0 + v^2/2g$   $h_0$  = 越流水深  $m$

$v^2/2g$  = 接近流速水頭  $m$

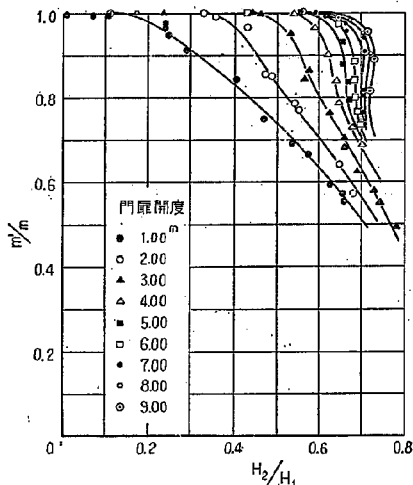


図-12 門扉操作時の  $H_2/H_1$  と  $m'/m$  の関係

完全流出、不完全流出、水中流出等の臨界下流水位と不完全流出時のダム下流水位の影響程度は、門扉開度調整池水位等により相違があり、これらの修正を加える資料として、門扉全開自由越流時と同様に、完全流出時の流量係数を  $m$ 、不完全流出時の流量係数を  $m'$ 、ダム越流頂を基準として接近流速水頭を加えたダム上流水深を  $H_1$ 、ダム下流水深を  $H_2$  とし  $H_2/H_1$  と  $m'/m$  の関係を、図-12、表-5に示す。

### 7. 左岸固定堰、右岸固定堰および起伏堰の水位-流量の関係

左岸固定堰、右岸固定堰、起伏堰等は、主余水吐の門扉を閉じ、かつ3ヶ所を別々に分離して実験した。

実験値を、左岸固定堰、右岸固定堰の場合は、式-(6)を、起伏堰については、式-

(7)を使用して算出した流量係数は、表-6のとおりである。

$$\text{左岸および右岸固定堰} \quad C = \frac{Q}{BH^{3/2}} \quad (6)$$

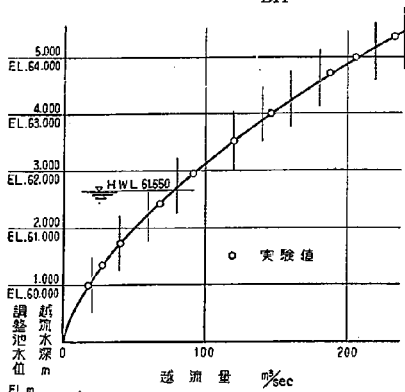


図-13 左岸固定堰の水位流量曲線

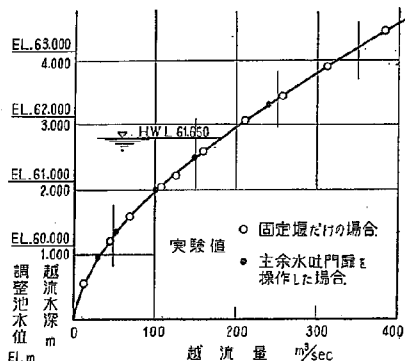


図-14 右岸固定堰の水位流量曲線

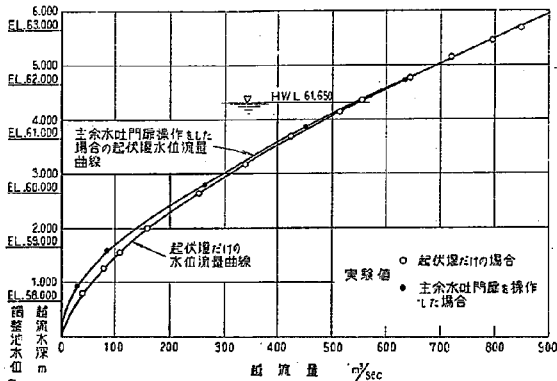


図-15 起伏堰の水位流量曲線

表 - 6

## 右岸固定堰

|                  | 番号 | 越流水深<br>$h_0$ m | 接近流速<br>水頭 $h_a$ m | $H_1 = h_0 + h_a$ | 流 量<br>$m^3/sec$ | 流 量 係 数 |
|------------------|----|-----------------|--------------------|-------------------|------------------|---------|
| 固定堰だけ放流した場合      | 1  | 0.568           | 0                  | 0.5680            | 13.94            | 1.628   |
|                  | 2  | 1.222           | 0.0001             | 1.2221            | 44.90            | 1.662   |
|                  | 3  | 1.600           | 0.0001             | 1.6001            | 69.71            | 1.722   |
|                  | 4  | 2.050           | 0.0002             | 2.0502            | 108.47           | 1.848   |
|                  | 5  | 2.230           | 0.0003             | 2.2303            | 124.93           | 1.876   |
|                  | 6  | 2.602           | 0.0005             | 2.6025            | 158.95           | 1.893   |
|                  | 7  | 3.076           | 0.0008             | 3.0768            | 210.82           | 1.953   |
|                  | 8  | 3.454           | 0.0011             | 3.4551            | 256.00           | 1.993   |
|                  | 9  | 3.910           | 0.0016             | 3.9116            | 313.71           | 2.027   |
|                  | 10 | 4.444           | 0.0017             | 4.4461            | 383.15           | 2.044   |
| 主余水吐門扉も同時に操作した場合 | 1  | 0.982           | 0.0001             | 0.9821            | 30.67            | 1.577   |
|                  | 2  | 1.366           | 0.0001             | 1.3661            | 53.26            | 1.668   |
|                  | 3  | 2.002           | 0.0002             | 2.0022            | 103.18           | 1.821   |
|                  | 4  | 2.500           | 0.0004             | 2.5004            | 146.68           | 1.855   |
|                  | 5  | 3.328           | 0.0010             | 3.3290            | 239.54           | 1.972   |

## 左岸固定堰

|  | 番号 | 越流水深<br>$h_0$ m | 接近流速<br>水頭 $h_a$ m | $H_1 = h_0 + h_a$ | 流 量<br>$m^3/sec$ | 流 量 係 数 |
|--|----|-----------------|--------------------|-------------------|------------------|---------|
|  | 1  | 0.996           | 0                  | 0.9960            | 17.29            | 1.739   |
|  | 2  | 1.366           | 0                  | 1.3660            | 28.44            | 1.781   |
|  | 3  | 1.726           | 0                  | 1.7260            | 40.27            | 1.776   |
|  | 4  | 2.430           | 0.0001             | 2.4301            | 68.32            | 1.804   |
|  | 5  | 2.951           | 0.0001             | 2.9511            | 90.91            | 1.793   |
|  | 6  | 3.525           | 0.0002             | 3.5252            | 119.91           | 1.812   |
|  | 7  | 4.000           | 0.0003             | 4.0003            | 145.84           | 1.823   |
|  | 8  | 4.696           | 0.0004             | 4.6964            | 187.39           | 1.841   |
|  | 9  | 4.978           | 0.0005             | 4.9785            | 205.80           | 1.853   |
|  | 10 | 5.344           | 0.0007             | 5.3447            | 233.12           | 1.887   |

|                  | 番号 | 越流水深<br>$h_0$ m | 接近流速<br>水頭 $h_a$ m | $H_1 = h_0 + h_a$ | 流 量<br>$m^3/sec$ | 流 量 係 数 |
|------------------|----|-----------------|--------------------|-------------------|------------------|---------|
| 起伏堰だけ放流した場合      | 1  | 0.796           | 0                  | 0.7960            | 39.04            | 0.310   |
|                  | 2  | 1.264           | 0                  | 1.2640            | 78.08            | 0.310   |
|                  | 3  | 1.558           | 0                  | 1.5580            | 109.03           | 0.317   |
|                  | 4  | 1.996           | 0.0010             | 1.9970            | 160.62           | 0.321   |
|                  | 5  | 2.614           | 0.0020             | 2.6160            | 251.81           | 0.336   |
|                  | 6  | 3.184           | 0.0030             | 3.1870            | 339.37           | 0.337   |
|                  | 7  | 3.688           | 0.0040             | 3.6920            | 424.98           | 0.338   |
|                  | 8  | 4.144           | 0.0050             | 4.1490            | 515.88           | 0.345   |
|                  | 9  | 4.349           | 0.0060             | 4.3460            | 554.64           | 0.346   |
|                  | 10 | 4.768           | 0.0070             | 4.7750            | 645.55           | 0.349   |
|                  | 11 | 5.128           | 0.0090             | 5.1370            | 722.24           | 0.350   |
|                  | 12 | 5.458           | 0.0100             | 5.4680            | 796.97           | 0.352   |
|                  | 13 | 5.680           | 0.0110             | 5.6910            | 851.07           | 0.354   |
| 主余水吐門扉も同時に操作した場合 | 1  | 0.952           | 0.0001             | 0.9521            | 29.28            | 0.178   |
|                  | 2  | 1.594           | 0.0002             | 1.5942            | 86.45            | 0.243   |
|                  | 3  | 2.800           | 0.0018             | 2.8018            | 264.08           | 0.318   |
|                  | 4  | 3.856           | 0.0043             | 3.8603            | 451.19           | 0.336   |
|                  | 5  | 4.690           | —                  | —                 | 635.51           | —       |

起伏堰

$$m = \frac{Q}{BH_1 \sqrt{2gH_1}} \dots\dots (7)$$

 $C$  または  $m = \text{流量係数}$   $Q = \text{流 量 } m^3/sec$ 
 $B = \text{越流巾 m}$   $H_1 = h_0 + v^2/2g$ 
 $h_0 = \text{越流水深 m}$   $v^2/2g = \text{接近流速水頭 m}$ 

越流水深と流量の関係は、図-13, 14, 15, 表-6 にしめす。

この実験は、主余水吐門扉を閉鎖して行ったのであるが、主余水吐門扉を同時に開放した場合には、右岸固定堰と起伏堰の越流水深と流量の関係が、各々図にしめすように変ると共に、実験の結果によると、調整池水位標の水位と起伏堰および左岸固定堰附近の水位との間に、図-16 にしめすような関係がある。したがって、調整池水位標の読みを、次式によって換算した上で起伏堰およ

表-7

| 番号 | 調整池水位<br>EL m | 右岸固定堰<br>流量 m <sup>3</sup> /sec | 修正水位<br>EL m | 左岸固定堰<br>流量 m <sup>3</sup> /sec | 起伏堰流<br>量 m <sup>3</sup> /sec | 合計流量<br>m <sup>3</sup> /sec |
|----|---------------|---------------------------------|--------------|---------------------------------|-------------------------------|-----------------------------|
| 1  | 57.350        | 0                               | 56.90        | 0                               | 0                             | 0                           |
| 2  | 57.500        | 0                               | 57.03        | 0                               | 0                             | 0                           |
| 3  | 57.820        | 0                               | 57.35        | 0                               | 0                             | 0                           |
| 4  | 58.000        | 0                               | 57.50        | 0                               | 2.0                           | 2.0                         |
| 5  | 58.500        | 0                               | 58.00        | 0                               | 14.0                          | 14.0                        |
| 6  | 58.850        | 0                               | 58.30        | 0                               | 30.0                          | 30.0                        |
| 7  | 59.000        | 2.0                             | 58.45        | 0                               | 40.0                          | 42.0                        |
| 8  | 59.500        | 16.0                            | 58.95        | 0                               | 88.0                          | 104.0                       |
| 9  | 59.600        | 20.0                            | 59.00        | 0                               | 93.0                          | 113.0                       |
| 10 | 60.000        | 41.0                            | 59.40        | 5.0                             | 145.0                         | 186.0                       |
| 11 | 60.500        | 73.0                            | 59.85        | 14.0                            | 214.0                         | 287.0                       |
| 12 | 61.000        | 115.0                           | 60.32        | 27.0                            | 294.0                         | 409.0                       |
| 13 | 61.500        | 165.0                           | 60.80        | 43.0                            | 378.0                         | 543.0                       |
| 14 | 62.000        | 219.0                           | 61.25        | 61.0                            | 467.0                         | 686.0                       |
| 15 | 62.500        | 278.0                           | 61.73        | 82.0                            | 567.0                         | 845.0                       |
| 16 | 63.000        | 344.0                           | 62.20        | 104.0                           | 657.0                         | 1,011.0                     |

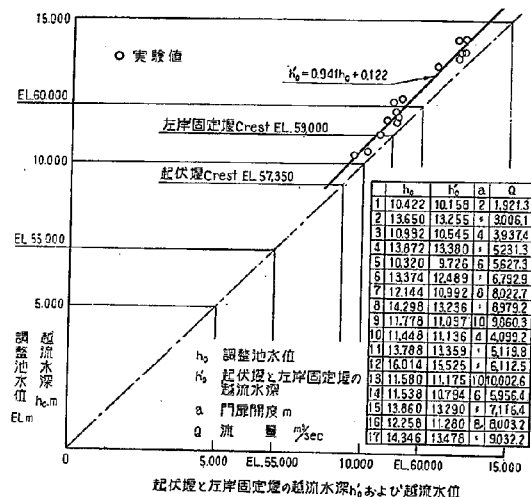


図-16 調整池水位と起伏堰および左岸固定堰の越流水深との関係図

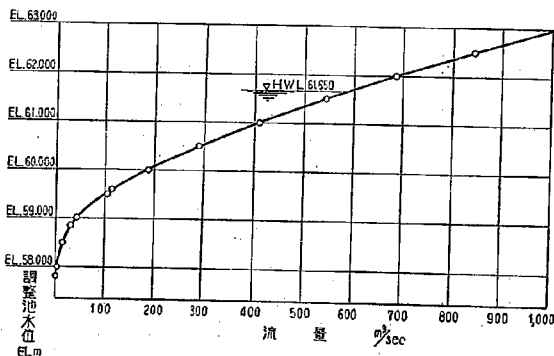


図-17 左岸固定堰、右岸固定堰および起伏堰を合計した水位—流量曲線

び左岸固定堰の流量を求めなければならない。

$$h_0' = 0.941 h_0 + 0.122$$

$h_0'$  = 起伏堰および左岸固定堰附近の水位 EL m

$h_0$  = 調整池水位標の水位 EL m

ただし、右岸固定堰については、調整池水位標の読みをそのまま使用する。

調整池水位  $h_0$  に対する上記の修正を考慮して、3ヶ所の流量を合計した、水位と合成流量の関係を求めれば、図-17、表-7のようになる。

## 8. 結 語

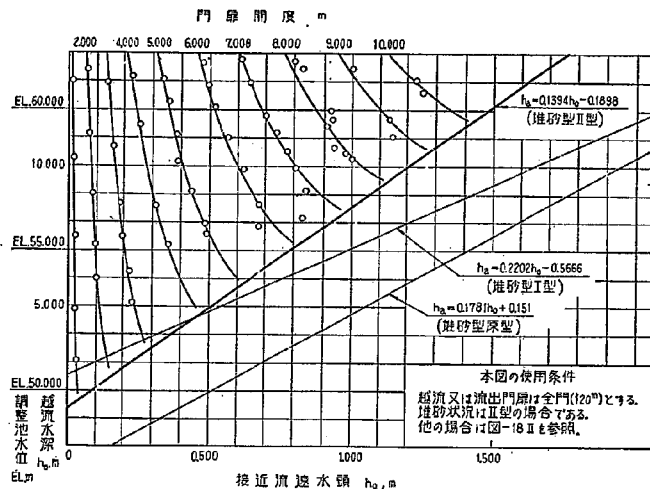
厳密に言えば、門扉1門を開いた場合の流量は、橋脚による端収縮の影響を受けて、全門を開放した場合の1/8にはならない。また2門、3門開いた時、あるいは、全門を不等高に開いた時等、いずれも橋脚による端収縮の影響の相違を免れない。しかし本実験のように、調整池水位ならびにダム下流水位の動揺が大きく、水位測定の精度に限度があり、さらに門扉の開度の精度以上は望みえないこと、また一方、操作規程にあるように、門扉はなるべく等高に開き、隣接門扉との開度差を1m以内にするという条件を考え合わせた場合、橋脚による端収縮の影響が門扉の開き方の相違によって異なるということを実験しても、流量の推定上、大きな差はないものと考えられる。

以上の考え方にしたがって、前掲実験資料により流量を求める順序を一括して述べる。

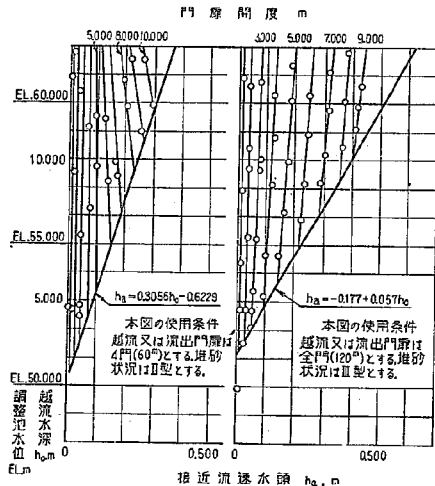
### (1) 主余水吐自由越流時流量を知る

#### 方法

実際には、洪水の終りに、調整池滞砂を掃流させるような特殊な目的で行なわれるほかには起らない操作状態であるが、調整池水位54.000m(ダム越流水深6m)以下で、門扉を全開操作する場合には、調整池滞砂の影響ならびにダム下流水位の影響は少ないものと考えてよいから、図-7の曲線(2)または(4)より、調整池水位標の読み  $h_0$  を使って直ちに流量を求めうる。



図—18 越流水深と接近流速水頭との関係図I



図—18 越流水深と接近流速水頭との関係図II

調整池水位54.000m以上の場合は、水位標水位  $h_0$  を用い、ダム下流水位の影響を受けてない曲線(4)により流量を求め、後にダム下流水位の影響を加味して流量を修正しなければならない。

この修正は、図—9によるものであるが、同図の越流水深  $H_1$  は、接近流速水頭を含むことに注意しなければならない。そこで、使用上の便宜をはかるため、自由越流時の  $h_0$  と接近流速水頭  $h_a$  との関係を、図—18にしめす。この図表を参考にし、調整池水深  $h_0$  の観測値より  $h_a$  をもとめ、 $H_1 = h_0 + h_a$  をもとめるとともに、今後ダム下流水位標をどの候補地点に設置するにせよ、現地観測ダム下

流水位  $H'_2$  は、図—4を使ってダム下流代表水深  $H_2$  に換算しなければならない。次に、 $H_2/H_1$  を算出し、それに対応する  $m'/m$  を図—9からもとめ、その値を、図—7の曲線(4)から得た流量に乘すればよい。さらに、左岸固定堰、右岸固定堰および起伏堰を越流した場合には、図—17からそれらの越流量を求めて主余水吐流量に加えれば、その時の全流量となる。

## (2) 門扉を部分開放した場合の流量を知る方法

上流からの洪水予報による、予備放流その他特別の事態が起きないかぎり、調整池水位を常時満水位57.850mより大きく低下させて、門扉を部分開放することはないので、図—11の曲線群中必要となるのは、主として、EL58.000m附近からEL62.000mまでである。開度の小さいうちは、流量が少なく、ダム下流水位が低いので、下流水位の影響を受けないが、開度が大きく、流量が大となれば、下流水位の影響を受けるものと予想される。

門扉開度の扱い方は、一応全門扉が開いてある場合はその平均開度に等高に開けたものと見なして、図—11から流量をもとめる。また開度が小で一部門扉が閉じている場合には、閉鎖門扉分を按分で差引くか、後述の1門扉当りの流量をもとめて合計する。

### a. 全門扉等高開放時流量を知る方法

調整池水位  $h_0$  を測定し、図—11の曲線群から流量をもとめる。図—18を参考に、 $h_0$  に対する接近流速水頭  $h_a$  をもとめ  $H_1 = h_0 + h_a$  とする。

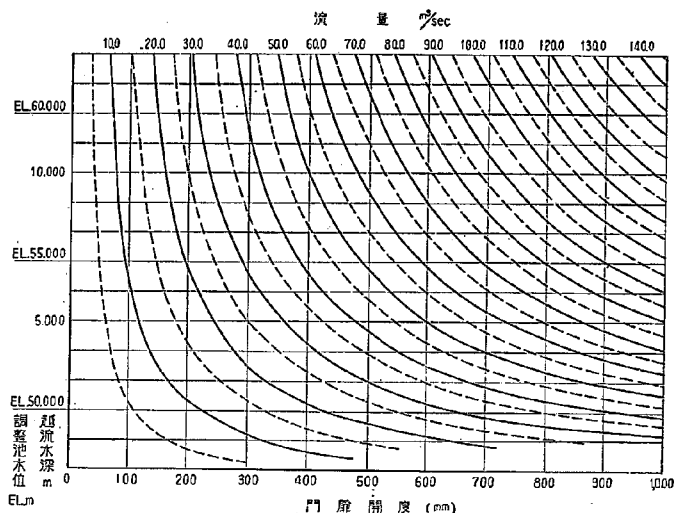
ダム下流水位  $H'_2$  から図—4により、ダム下流水深  $H_2$  を知り、図—12によって  $H_2/H_1$  に対する  $m'/m$  の値をもとめる。下流水位の影響を受けているならば  $m'/m < 1$  の筈である。したがって、図—11よりもとめた流量に、 $m'/m$  の値を乗じ、ダム下流水位の影響を修正する。

以上によって其の流出量を知ることができる。もしこの場合1門扉が閉鎖されている場合はさら7/8を乗ずる。

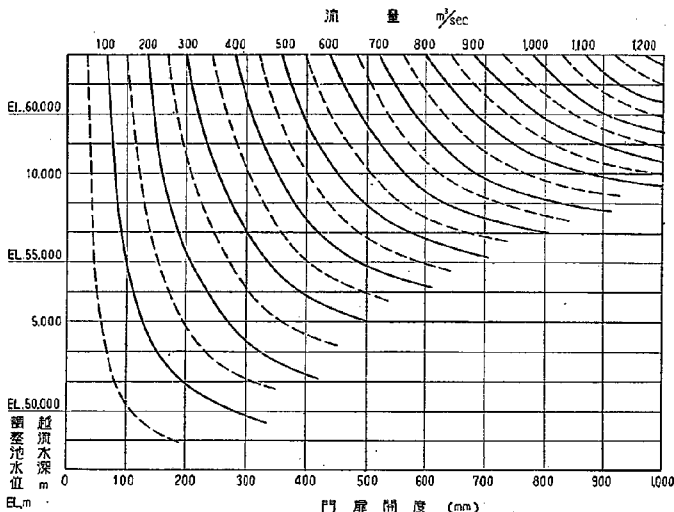
### b. 1門扉当りの流量図表により流量を知る方法

洪水流量を知るのを主な目的とする本実験としては、あまり重要ではないが、小開度の放流量を知るために、図—19に、調整池水位と門扉開度との関係を、1門扉当りの流量を、パラメーターとした図をしめす。

調整池水位を、常時満水位近く保ちながら、1m以下の開度で余水を放流する場合は、ダム下流水位の影響を



図一19 門扉1門当りの門扉開度と水位流量図



図一20 門扉1門当りの門扉開度と水位流量図

受けないと考えられる。したがって、調整池水位  $h_0$  を得たならば、開度 1 m 以下では接近流速水頭は小さく、これを無視できるので、種々の開度に対し流量をもとめることが出来る。2 門扉以上の場合は上述のようにして、各門扉の流量をもとめて合計すればよい。

開度 1 m 以上の、1 門扉当り流量図表は、図一20に示す。この場合流量が 2,000 m³/sec 以上のような場合は、図一18を参考として接近流速水頭を加算して流量を求める。

調整池水位の低い時、あるいは開度の大きいときには

下流水位の影響が予想される。このような場合には、既述の場合と同様に、図一12から  $H_2/H_1$  に対する  $m'/m$  を知り修正する。

以上のように、各実験資料を、洪水の状況に応じ、現地の経験等も織りまぜて適宜使いわけ、洪水予報、流出量推定等をさらに精密に行なわれるように希望する。

最後に、本実験を行うにあたり多大の御協力を戴いた、建設省九州地建策後川工事々務所、日田工事々務所、九州電力株式会社の関係者各位に御礼申し上げます。

# 洪水流出計算機に関する研究(2)

——洪水流出計算機と筑後川の洪水流出解析——

木 村 俊 晃\*

(昭和35年7月)

## 要 旨

この報告は、建設省九州地方建設局から依頼を受けた有明海流入河川調査の昭和34年度成果報告であり、洪水流出計算機の概要と代表係数法および貯留関数法による筑後川の洪水流出解析の結果についてのべたものである。

|                |     |                 |      |
|----------------|-----|-----------------|------|
| 1. まえがき        | (1) | a. 代表係数法        | (7)  |
| 2. 洪水流出計算機     | (1) | b. 連続雨量と欠測値の推算  | (11) |
| (1) 概 要        | (1) | c. 流域平均連続雨量の算定  | (12) |
| (2) 基礎方程式と演算方式 | (1) | d. 代表係数の推定      | (12) |
| (3) 解析計算       | (2) | (4) 流出解析        | (13) |
| (4) 追跡計算       | (3) | a. 概 説          | (13) |
| (5) 構 成        | (4) | b. 夜明上流流域の解析    | (13) |
| (6) 計算所要時間と精度  | (5) | c. 夜明一瀬ノ下間流域の解析 | (16) |
| 3. 筑後川の洪水流出解析  | (6) | d. 解析結果の適用      | (18) |
| (1) 概 要        | (6) | e. 解析結果の考察      | (20) |
| (2) 基礎資料       | (6) | 4. あとがき         | (20) |
| (3) 降雨解析       | (7) | 参考文献            |      |

## 1. ま え が き

有明海地域については、有明海の大規模干拓を骨子とする総合開発計画が進められているが、その沿岸各河川の洪水および水資源の実態を明らかにすることは、計画のための基礎的要件であり、九州地方建設局によって、有明海流入河川調査が実施されている。本調査は、その一環として、有明海に流入する各河川の洪水流出の実態をアナログ・コンピューターによって解析し、総合開発計画における洪水対策を樹立するために、第一的に必要な水文学的基礎資料を整備しようとするものである。

昭和34年度は、昨年度に引続き、洪水流出計算機(解析器)の製作を実施してそれを完成し、その総合調整を行なうとともに、有明海地域内の最大の河川であるところの筑後川について詳細な洪水流出解析を実施し、その流出機構を明らかにするとともに、今後の全地域に対する洪水流出解析について各種の重要な指針をえた。

## 2. 洪水流出計算機

洪水流出計算機については、“洪水流出計算機に関する

研究(1)——流域・河道用洪水流出計算機の基本設計——”(土研報告, 105号)にすでに報告しているので、ここでは、その概要についてのべる。

### (1) 概 要

洪水流出計算機は、貯留関数法<sup>1)</sup>を基礎として、降雨流出の推定計算および河道の洪水追跡計算を自動的に実施する電子管式・低速度型・アナログ計算機であって、与えられた降雨および流量の資料から河川の水文学的定数を解析し、また、それらの定数を設定して、降雨または流入量から流出量を計算し、ハイドログラフとして記録する機能をもっており、流域・河道・貯水池のいずれに対しても適用できる広い応用範囲をもっているだけでなく、汎河川用であって、定数を設定しなおすことにより、わが国のどの河川に対しても適用することが可能である。

今回製作した装置は、追跡計算の場合において、流域または河道の単位区間を4区間まで設定しうるものであり、その外観は写真-1に示すとおりであって、本体・ブラウン管オシロスコープ・ペン書レコーダーおよびペン書レコーダー用増巾器などの各部からなっている。

### (2) 基礎方程式と演算方式

洪水流出計算機において採用している貯留関数法の基

\* 河川部 水文研究係長 建設技官

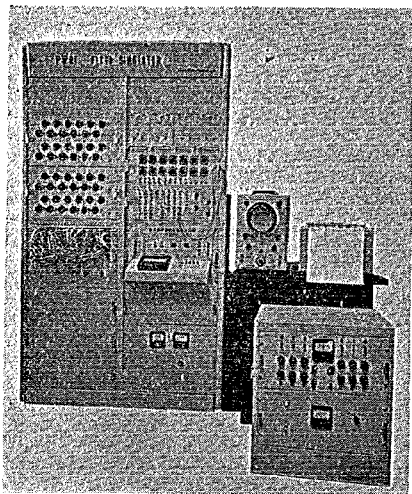


写真-1 洪水流出計算機の外観

左：本体  
右：ブラウン管オシロスコープとペン録レコーダー  
右下：ペン録レコーダー用増市線

陸方程式はつぎのとおりであり、この式は図-1 に示した I, II, III などの区分流域や IV のような河道区間のそれぞれについて成立するものである。

$$\sum_{j=1}^n f_j \cdot I_j - O_i = \varphi(O_i) \frac{dO_i}{dt} \quad (1)$$

$$O_i(t) = O_i(t + T_i) \quad (2)$$

ここに、

$I_j$ ：流入量群(区分流域の雨量および支川流量)

$O$ ：流出量

$f_j$ ：流入係数(流入量のボリュームを調整する係数で、洪水ごとに定数と仮定する)

$\varphi(O_i)$ ：貯留関数(流域または河道の貯留水量と流出量の関係を示す関数)

$T_i$ ：遅滞時間(洪水ごとに一定値と仮定する)

とくに、降雨流出において、流入量として流域平均雨量  $r_{ave}$  を用いる場合には、(1)式はつぎのようになり、流入係数  $f$  は従来の流出率に相当するものを与える。

$$f \cdot A \cdot r_{ave} - O_i = \varphi(O_i) \frac{dO_i}{dt} \quad (3)$$

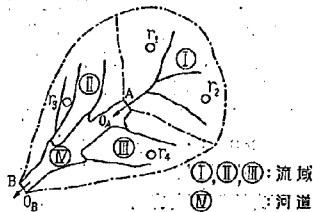


図-1 流域の模式図

これらの基礎方程式を比較的良好な近似で実際の河川に適用するためには、単位区間の広さや長さについて制限が存在するが、これまでの適用結果によると、流域では面積 2,000~3,000 km<sup>2</sup>、河道では約 100 km 程度においても十分な適用性を示しており、わが国において現在実施されている水文観測施設の状況から判断すると、ほとんどの河川に対して適用が可能なのである。

なお、これらの基礎方程式の特徴の主要点は、

- i. 最近における水文学的研究の結果明らかになってきたところのわが国の洪水の非線型性を貯留関数によって簡単な形で導入していること、
- ii. 水量の連続性についてとくに考慮を払ひ、佐藤清一・吉川・著者 [1954]<sup>2)</sup> や著者 [1956]<sup>3)</sup> などの狩野川に関する研究結果を基礎として、流入係数による線型仮定を採用していること

などである。

つぎに、演算方式としては、すでに、京都大学 [1955]<sup>4)</sup> や土木研究所・河川研究室 [1959]<sup>5)</sup> で研究されている洪水用アナログ・コンピューターにおいて採用されている直接相似方式を探らず、電子管式微分解析器の方式を採用した。このことは、すでに示したように、基礎式が比較的簡単であり、かつ、その形式が微分解析器の基本回路とよく一致しているので、経済的にもその採用が容易であったことが重要な要因となっているが、このために、この計算器は取り扱いが非常に容易で、操作に当って特別な電気的知識はほとんど必要がなく、また、十分な汎用性を發揮することができる。

### (3) 解析計算

洪水水文学にあっては、流入量および流出量の実測値から定数を解析することが問題の重要な部分を占め、かつ、困難をともなっているのであるが、従来の洪水計算機では、この点にあまり関心がはられていない。この計算機では、この点にとくに留意し、まず、与えられた流入および流出量を設定して、定数の解析計算を実施できるように構成した。

すなわち、(1)式を変形して積分すると、

$$\int_{t_0}^t \sum_{j=1}^n f_j \cdot I_j - O_i dt = \int \varphi(O_i) dO_i + C \quad (4)$$

C：積分定数

となるから、図-2 の回路によって、任意時間間数発生器で流入ハイドログラフ  $I_j(t)$  および流出ハイドログラフ  $O_i(t)$  を発生し、 $I_j$  にはポテンシオメーターで  $f_j$  を掛け、 $O_i$  は正負変換器で符号を変えて加算積分器の入力側に加えれば、その出力側に貯留関数の  $O_i$  による積分値がえられる。よって、それをブラウン管オシロスコープの Y 軸に加え、一方、 $O_i$  を X 軸に加えて、このリサーチ図形が一価関数となるように、ポテンシオメーターの調整と  $T_i$  の切り換えを行なって、試算的に  $f_j$

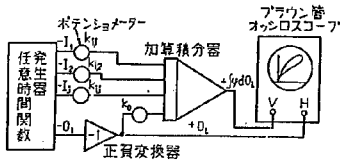


図-2 解析計算のためのブロック線図

および  $T_1$  を決定する。また、一価関数となったときのブラウン管上の図形が貯留関数  $\phi(O_1)$  を与えるから、それを写真または X-Y レコーダーを用いて記録する。

写真-2 は、図-3 に示した筑後川の夜明ダムと瀬ノ下地点との間の河道において、流入量 ( $I_1$ ) として本川の夜明ダム地点の流量、流入量 ( $I_2$ ) として支川宝満川の大板井地点の流量を採用し、昭和32年7月洪水を解析した場合のブラウン管上の貯留関数を示したものであり、 $I_1$  (夜明) のみによる解析では十分ではないが、流入量として  $I_1$  (夜明) および  $I_2$  (大板井) の二つを採用すれば、貯留関数がほとんど一価関数となっているようが見られる。なお、この写真で図形が不連続な縦線で見われているのは、流出量が後述するように階段近似であるためであって、その中点を結んで見ればよいわけである。

#### (4) 追跡計算

各単位区間の多数の洪水についてそれぞれ独立に定数を解析し、それらの結果を総合的に整理検討して各単位

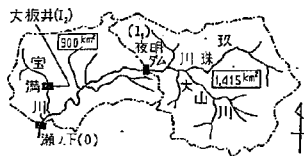


図-3 筑後川流域概要図

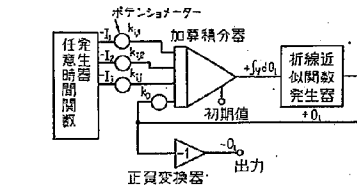


図-4 追跡計算の単位区間のブロック線図

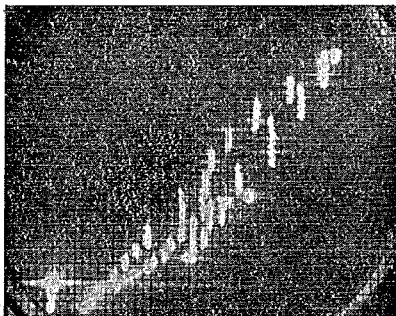
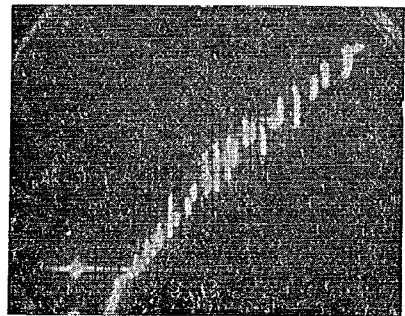
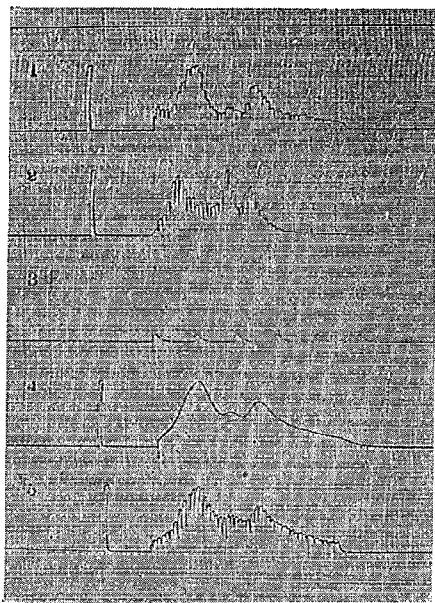
(a)  $I_1$  (夜明ダム) のみの場合(b)  $I_1$  および  $I_2$  (大板井) による場合

写真-2、筑後川・夜明・瀬ノ下間の貯留関数 (昭和32年7月洪水)



1. 夜明(本川)の流量  $I_1$  [実測]
2. 大板井(支川宝満川)の流量  $I_2$  [実測]
3. タイムマーク (1秒)
4. 瀬ノ下の流量  $O$  [計算]
5. 同上 [実測]

写真-3 追跡計算結果のペン書きレコーダーによる記録  
(筑後川・夜明—瀬ノ下・昭和32年7月洪水)

って、推算の精度をみる事ができる。

なお、たとえば、この計算機の4単位区間を用いて、図-1に示した流域を構成してみると、図-5のようになる。

#### (5) 構成

洪水流出計算機はつぎの各部からなりたっている。

##### a. 任意時間関数発生器

流入量  $I_1$  および流出量  $O$  のハイドログラフに相当する電圧の時間変化をつくる装置であって、コンピュータ方式によって、 $51 \times 51$ の階段近似で4コまでの時間関

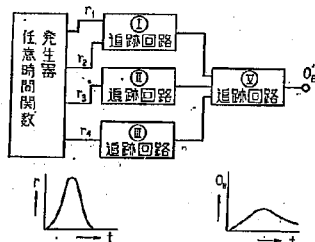


図-5 追跡計算のブロック線図の一例

数を発生することができ、遅滞時間  $T_d$  のために、それぞれ5区間だけハイドログラフを時間軸上で移動することができる。

写真-4はこの装置の設定盤であって、上部の4列が時間軸であり、下部の8列が電源で、左から0~50Vの1V間隔であり、これと上記の時間軸とをコードで接続することによって、各種のハイドログラフがえられる。一番上は指示灯で時間軸の2区間ごとに1コ、中間の4列は接続用の端子である。

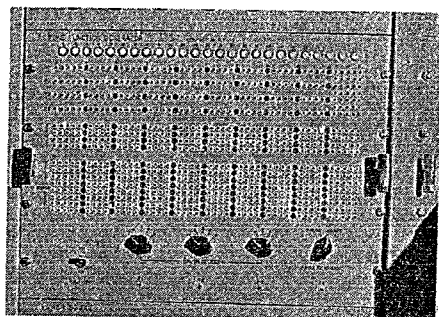


写真-4 任意時間関数発生器

なお、下部にあるつまみのうち、左端は、設定電圧の最大値を50Vと10Vに切り換えるスイッチ、中央の三つは、遅滞時間  $T_d$  の切り換え用スイッチ、右端は解析計算と追跡計算における関数発生のリターンと繰返しえさないとの切り換え用スイッチである。

##### b. 加算積分器 (4台)

入力電圧を加算して積分する装置であって、図-4に示したように、追跡の単位回路に1台ずつ含まれている。

また、解析計算の場合はこの中の1台を利用する。

##### c. 正負変換器 (2台)

電圧の正負を変えるためのものである。

##### d. 加算器 (2台)

正負変換器のうち2台を加算器としたもので、普通には正負変換器として用いる。

これらの線型演算器(加算積分器・正負変換器・加算器)の増市器は写真-1の本体の右上の部分にある。

##### e. 折線近似関数発生器 (4台)

追跡計算の場合に、図-4に示したように、貯留関数の設定に用いるもので、6区間の折線で第1象限の任意関数を近似する。

写真-5はそのパネル面を示したもので、上下2台あり、1区間が2コのダイヤルと1コのスイッチからなっていて、ダイヤルは直線の起点とコウ配に対応し、スイッチはコウ配の正負を定める。この装置では各区間の設定はまったく独立である。

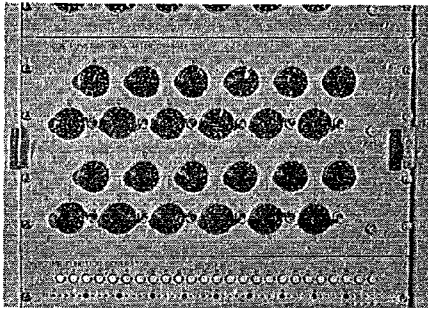


写真-5 折線近似関数発生器

## f. ポテンシヨメーター (14コ)

一定係数を設定するためのもので、このうち10コは流入係数  $f_i$  用であり、4コは電源を内蔵していて、加算積分器の初期値設定用である。

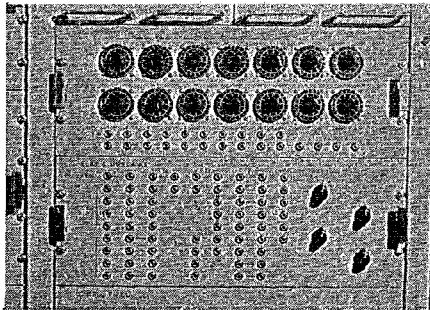


写真-6 ポテンシヨメーター盤(上)とリレーおよびインピーダンス盤(下)

写真-6の上がポテンシヨメーター盤で、 $f_i$ 用の10コは入出力端子、初期値用の4コは出力端子のみを有している。なお、このポテンシヨメーターは10回転で0から1に変化し、1回に100目盛であるから、読取りは1/1,000まで可能である。

## g. リレーおよびインピーダンス盤 (1台)

解析計算の場合の時間関数発生の繰り返しや初期値の設定に必要なリレーと線型演算器の演算インピーダンスを実装するとともに、パネル面には、写真-6のように、任意時間関数発生器・線型演算器・折線近似関数発生器などの入出力端子が集中的に設けられており、ここで回路を組立てることができる。右端の4コのつまみは加算積分器の演算コンデンサーの容量の切り換え用である。

## h. 制御盤 (1台)

電源の投入・切断、各部のゼロ点の調整、計算の開始・停止、計算中の過電圧の指示、ペン・レコーダーの始

動・停止など各種の制御を行なう。写真-7にみられるボルト・メーターにはスイッチの切り換えで各部を呼び出し、50, 5, 0.5, 0.1Vのレンジで測定をすることができる。

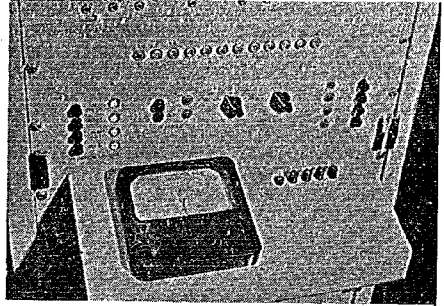


写真-7 制御盤

## i. 電源 (1式)

写真-1の本体の下部にあり、各部に必要な各種類の電圧を安定化して供給する。

## j. 筐体 (1式)

各パネルを収容する。

## k. ブラウン管オシロスコープ (1台)

解析計算の際に、貯留関数の解を表示するためのもので、5°の残光性ブラウン管を使用している。解析の場合の1回の計算所要計算時間は6秒であるから、残光によって、貯留関数の解は十分継続してみることができる。

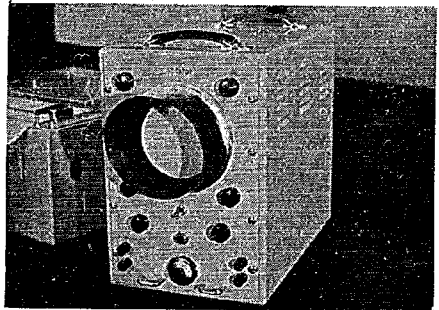


写真-8 ブラウン管オシロスコープ

## l. ペン・レコーダー (1台)

追跡計算の際に、各地点のハイドログラフを記録するためのもので、6チャンネルのものを使用している。

## (6) 計算所要時間と精度

この計算機は低速度型アナログ・コンピューターとしては計算速度は速い方に属し、時間関数の発生時間は5秒である。追跡計算では関数発生の終了後もそれが降雨の場合は計算を継続するから計算時間は一定しないが、解析計算の場合は、5秒間の計算と1秒間の休止を繰り返す。

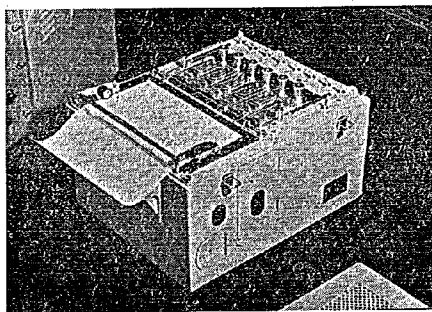


写真-9 ペン・レコーダー

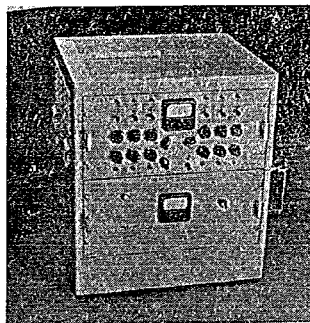


写真-10 ペン・レコーダー用増巾器

返えすから結局1回の計算所要時間は6秒であり、一般に20~30回の繰り返えしで1洪水の解析は終了する。

ポテンシ  
メーター，演  
算コンデンサ  
ー，演算抵抗

などの精度は $\pm 0.5\%$ である。これに対して、時間関数発生器は51区間の近似で最大値に対して2%までしか近似できないが、追跡計算にあつてはこの発生関数は被積分関数であるから、追跡結果の精度は十分1%以下を期待できる。

### 3. 筑後川の洪水流出解析

### (1) 概 要

この調査は、図-6のとおり、有明海沿岸の流域全体を対象とするものであるが、本年度はそのうち最大の流域であるところの筑後川の解析を実施した。

解析に当っては、流域の面積・形状・資料の存否などを考慮して、図のように、この流域を夜明ダム上流の流域(流域面積 1,415 km<sup>2</sup>)と夜明ダムから瀬ノ下流量観測所までの流域(流域面積 900 km<sup>2</sup>)の二つに区分し、これらの二つを解析の対象流域とした。

解析の内容は降雨解析と流出解析に大別される。すなわち、前者は降雨資料を解析して流域平均時間雨量を計算することであり、後者はかくて求めた流域平均時間雨量と流出地点の流量との関係を解析して、各流域の水文学的定数を求めることで、各流路では、前者については代表係数法<sup>6)</sup>、後者については貯留関数法を適用した。

## (2) 基礎資料

a. 解析対象期間

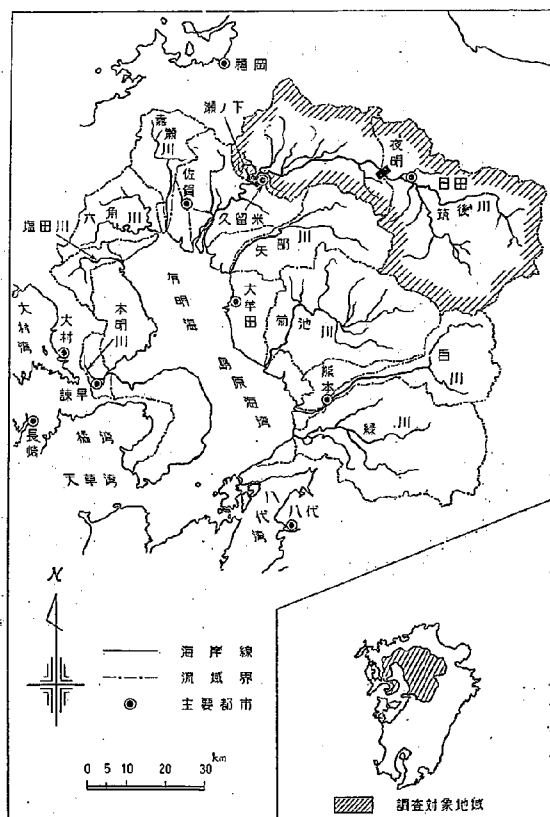


图-6 有明海沿岸流域概要图

筑後川では、昭和28年6月の大洪水以後、水文資料がとくに整備されてきている。よってこの調査における解析対象期間は昭和29年～33年の5年間とした。

#### b. 解析対象雨量観測所

解析対象雨量観測所として、表-1のとおり、34カ所の観測所を選定し、そのうちの自記雨量観測所のなかから、流域平均時間雨量を算定するための代表雨量観測所として、表-2のとおり、夜明上流流域について5カ所、夜明一瀬ノ下間流域について3カ所、瀬ノ下上流流域について5カ所を選定した。

表-1 解析対象雨量観測所一覧表

| No. | 観測所名 | 備 考      | No. | 観測所名 | 備 考      |
|-----|------|----------|-----|------|----------|
| 1   | 貴島   | 時間雨量・川辺  | 18  | 大夜   | 時間雨量・地蔵原 |
| 2   | 小国   |          | 19  | 行    |          |
| 3   | 小国   |          | 20  | 小国   |          |
| 4   | 小国   |          | 21  | 小国   |          |
| 5   | 小国   |          | 22  | 小国   |          |
| 6   | 小国   |          | 23  | 小国   |          |
| 7   | 小国   |          | 24  | 小国   |          |
| 8   | 小国   |          | 25  | 小国   |          |
| 9   | 小国   |          | 26  | 小国   |          |
| 10  | 小国   |          | 27  | 小国   |          |
| 11  | 小国   | 時間雨量・地蔵原 | 28  | 小国   | 時間雨量・地蔵原 |
| 12  | 小国   |          | 29  | 小国   |          |
| 13  | 小国   |          | 30  | 小国   |          |
| 14  | 小国   |          | 31  | 小国   |          |
| 15  | 小国   |          | 32  | 小国   |          |
| 16  | 小国   |          | 33  | 小国   |          |
| 17  | 小国   |          | 34  | 小国   |          |

表-2 代表観測所一覧表

| 夜明上流流域 |      | 夜明一瀬ノ下間流域 |      | 瀬ノ下上流流域 |      |
|--------|------|-----------|------|---------|------|
| No.    | 観測所名 | No.       | 観測所名 | No.     | 観測所名 |
| 3      | 小国   | 23        | 角枝   | 8       | 川辺   |
| 8      | 川辺   | 28        | 久留米  | 11      | 地蔵原  |
| 11     | 地蔵原  | 34        | 原田   | 16      | 日田   |
| 13     | 森    |           |      | 23      | 角枝   |
| 16     | 日田   |           |      | 34      | 原田   |

なお、これらの配置状況は図-7のとおりである。

#### c. 解析対象流量観測所

解析対象流量観測所としては、夜明ダムおよび瀬ノ下流量観測所の2地点を選定した。



図-7 筑後川流域雨量観測所配置図

これらの地点の毎時流量の値は毎時水位を水位・流量曲線によって換算したもので、とくに夜明については放流量に使用水量を加算した。

#### d. 解析対象洪水

解析対象洪水としては、表-3のとおり、約35洪水のなかから、降雨解析の対象として29洪水、夜明上流流域の流出解析の対象として11洪水、夜明一瀬ノ下間の流域の流出解析の対象として4洪水を選定した。

これらの解析対象洪水は、必要な降雨および流量資料があり、かつ、なるべく大きい洪水を選定したものである。

#### e. 調査項目と資料

解析のために必要な調査項目はつぎのとおりである。

- 日雨量 解析対象洪水時、解析対象雨量観測所について
- 時間雨量 解析対象洪水時、代表雨量観測所について
- 時間水位・流量 解析対象洪水時、解析対象流量観測所について
- 流量観測値 解析対象期間中、解析対象流量観測所について

よって、九州地方建設局はつぎの資料を作製した。

- 筑後川水系日雨量表 (昭. 29. ~33., 解析対象洪水時、解析対象雨量観測所)
- 筑後川水系時間雨量表 (昭. 29. ~33., 解析対象洪水時、代表雨量観測所)
- 筑後川水系毎時水位・流量表 (昭. 29. ~33., 解析対象洪水時、解析対象流量観測所)
- 筑後川水系流量観測表 (昭. 29. ~33., 解析対象流量観測所)

以下に報告する解析はこれらの資料にもとずくものである。

#### (3) 降雨解析

解析対象洪水の流域平均時間雨量を算定するために、代表係数法による解析を実施し、夜明上流・瀬ノ下上流および夜明一瀬ノ下間流域のそれぞれについて、すでに

表-2に示した代表観測所に対する代表係数を推定した。

##### a. 代表係数法

代表係数法は統計的方法によって代表観測所の代表面積を定めようとするもので、その概要はつぎのとおりである。

##### (a) 代表係数

代表係数法では、流域平均雨量  $R_{ave}$  と数カ所の代表観測所の雨量  $R_i$  との間に雨量を測定する期間、すなわち、時間・日・連続・月・年などにかかわらず、つぎの関係があるものと仮定する。すなわ

表-3 解析対象洪水一覧表

| No. | 期 間          | 雨 量 |   |    |    |    |    |    |    | 流 量            |                  | 解析対象洪水 |               |         |
|-----|--------------|-----|---|----|----|----|----|----|----|----------------|------------------|--------|---------------|---------|
|     |              | 3   | 8 | 11 | 13 | 16 | 23 | 28 | 31 | 夜 明            | 瀬ノ下              | 降雨     | 夜 明           | 夜明一瀬ノ下  |
| 1   | S.29.5.17~27 | ○   | ○ | ○  |    | ○  |    | □  | □  | 1,115          | ○ 1,015          | ●      |               |         |
| 2   | 6.25~7.7     | ○   | □ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 1,962<br>2,652 | ○ 1,900<br>2,910 | ●      | ● (2-1,2-2)   | ● (2-2) |
| 2'  | 7.8~13       | ○   |   | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 1,782          | □                |        |               |         |
| 3   | 7.16~22      | ○   | □ | ○  | □  | ○  | ○  | □  | □  | 1,636          | ○ 2,580          | ●      |               |         |
| 4   | 7.25~8.2     | ○   | □ | ○  | □  | ○  | ○  | □  | □  | 507            | ○ 754            | ●      |               |         |
| 5   | 8.16~20      | ○   | □ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 1,045          | ○ 856            | ●      |               |         |
| 6   | 9.12~16      | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 1,625          | ○ 1,615          | ●      | ●             |         |
| 7   | 9.24~28      | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | □  | 1,606          | □ 2,575          | ●      | ●             |         |
| 8   | S.30.4.14~18 | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 1,519          | ○ 2,050          | ●      | ●             | ●       |
| 9   | 6.17~20      | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 2,003          | ○ 2,030          | ●      | ●             | ●       |
| 10  | 7.5~11       | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 1,635          | ○ 2,000          | ●      | ●             | ●       |
| 11  | 7.22~26      | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 1,839          | ○ 1,615          | ●      | ●             |         |
| 11' | 9.28~10.3    | ○   | □ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | □  | 1,524          | □ —              |        |               |         |
| 12  | S.31.5.29~31 | ○   |   | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 255            | ○ 421            | ●      |               |         |
| 13  | 6.5~10       | ○   |   | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 641            | ○ 1,140          | ●      |               |         |
| 13' | 6.15~20      | ○   |   | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 344            | □ 606            |        |               |         |
| 14  | 6.23~27      | ○   |   | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 1,006          | ○ 872            | ●      |               |         |
| 15  | 6.28~7.10    | ○   |   | ○  | □  | ○  | ○  | ○  | ○  | 993            | ○ 1,275          | ●      |               |         |
| 16  | 7.15~18      | ○   |   | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 394            | ○ 505            | ●      |               |         |
| 17  | 7.20~23      | ○   |   | ○  | ○  | □  | ○  | ○  | ○  | 100            | ○ 571            | ●      |               |         |
| 18  | 8.15~20      | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 1,125          | ○ 1,365          | ●      |               |         |
| 19  | 8.26~9.1     | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  | □  | ○  | ○  | 627            | ○ 1,900          | ●      |               |         |
| 20  | 9.12~24      | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 810            | ○ 1,210          | ●      |               |         |
| 21  | 9.25~29      | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 603            | ○ 60             | ●      |               |         |
| 22  | S.32.4.18~25 | ○   |   | ○  | □  | ○  | ○  | ○  | ○  | 964            | ○ 1,035          | ●      |               |         |
| 23  | 5.10~13      | ○   | □ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | 442            | ○ 554            | ●      |               |         |
| 24  | 6.4~7        | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  | □  | ○  | □  | 1,521          | ○ 1,110          | ●      | ●             |         |
| 25  | 7.1~8        | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  | ○  | ○  | □  | 2,002<br>1,366 | ○ 3,010<br>2,110 | ●      | ● (25-1,25-2) |         |
| 26  | 7.23~8.1     | ○   | □ | ○  | ○  | ○  | □  | ○  | ○  | 787            | ○ 1,600          | ●      |               |         |
| 27  | S.33.4.20~25 | ○   |   | ○  | ○  | □  |    | □  |    | 1,129          | ○ 1,275          | ●      |               |         |
| 28  | 6.27~7.1     | ○   | □ | ○  | ○  | ○  |    | ○  | ○  | 215            | ○ 379            | ●      |               |         |
| 29  | 8.12~16      | ○   | ○ | ○  | ○  | ○  |    | ○  | ○  | 2,112          | ○ 2,170          | ●      |               |         |
| 29' | 8.27~30      |     | ○ |    |    | ○  | □  |    | ○  |                |                  |        |               |         |

【注】 ○: 資料あり, □: 1 部欠, 流盛の数字: 頂点流量 (m<sup>3</sup>/sec), ●: 解析対象洪水

表-4 筑後川解析対象雨量観測所の連続雨量一覧表

解析対象雨量観測所番号: →

| 洪水番号<br>f | 期 間        | 日数 | 1       | 2       | 3     | 4       | 5       | 6       | 7     | 8     | 9       | 10      | 11    | 12      | 13    | 14      | 15      |
|-----------|------------|----|---------|---------|-------|---------|---------|---------|-------|-------|---------|---------|-------|---------|-------|---------|---------|
| 1         | 29.5.18~24 | 7  | (256.8) | 248.0   | 250.0 | 254.0   | (214.6) | 233.0   | 312.0 | 223.0 | 210.0   | 126.0   | 223.0 | 138.0   | 191.0 | 83.0    | 188.0   |
| 2         | 6.25~7.7   | 13 | (563.5) | 760.0   | 609.0 | 659.9   | (579.9) | 577.0   | 662.0 | 582.0 | 568.0   | 504.0   | 544.0 | 424.0   | 434.0 | 466.0   | 467.0   |
| 3         | 7.16~21    | 6  | (99.3)  | (127.6) | 122.0 | 83.7    | (125.2) | 160.0   | 113.0 | 155.0 | 169.0   | 205.0   | 131.0 | 113.0   | 156.0 | (132.4) | 213.0   |
| 4         | 7.25~8.1   | 8  | (264.4) | 160.0   | 231.0 | 163.9   | (177.7) | 224.0   | 330.0 | 259.0 | 247.0   | 100.0   | 103.0 | 155.0   | 113.0 | (161.1) | 131.0   |
| 5         | 8.16~18    | 3  | (70.0)  | 212.0   | 80.5  | 176.0   | (169.8) | 82.0    | 83.0  | 84.0  | 36.0    | 100.0   | 348.0 | 250.0   | 158.0 | 209.0   | 48.0    |
| 6         | 9.12~14    | 3  | (174.1) | 286.0   | 197.0 | (308.3) | (271.0) | 169.0   | 203.0 | 196.0 | 124.0   | 193.0   | 509.0 | 398.0   | 245.0 | 275.0   | 113.0   |
| 7         | 9.24~28    | 5  | (154.6) | 142.0   | 169.0 | (138.3) | (150.1) | 178.0   | 182.0 | 183.0 | 201.0   | (165.5) | 155.0 | 129.0   | 168.0 | 136.0   | 179.0   |
| 8         | 30.4.14~17 | 4  | (241.1) | 216.0   | 229.0 | 203.8   | (225.6) | 279.0   | 295.0 | 294.0 | (275.6) | (241.2) | 171.0 | (175.1) | 176.0 | 204.0   | (309.2) |
| 9         | 6.18~19    | 2  | (155.4) | 176.5   | 159.0 | 172.1   | (195.9) | 238.7   | 187.0 | 261.0 | (253.6) | (198.7) | 180.0 | 143.2   | 174.0 | (155.2) | (180.5) |
| 10        | 7.6~10     | 5  | (232.3) | 242.2   | 212.0 | 185.5   | (183.0) | (228.4) | 287.6 | 246.0 | 264.1   | 208.6   | 255.0 | 137.0   | 140.0 | 114.3   | (149.8) |
| 11        | 7.22~24    | 3  | (140.3) | 143.9   | 146.0 | 226.0   | (203.6) | (138.7) | 168.0 | 138.0 | 111.3   | 152.4   | 203.0 | 194.6   | 149.0 | 188.1   | (127.2) |
| 12        | 31.5.29~31 | 3  | 86.8    | 71.3    | 75.3  | (53.6)  | 66.0    | 76.9    | 104.3 | 68.0  | 70.3    | (56.2)  | 63.0  | 39.3    | 36.0  | 49.5    | 53.3    |
| 13        | 6.6~8      | 3  | 69.2    | 49.0    | 68.6  | (59.5)  | 86.7    | 74.1    | 118.6 | 96.0  | 79.3    | 96.2    | 124.0 | 82.5    | 74.0  | 80.6    | 103.2   |
| 14        | 6.26~27    | 2  | 132.4   | 117.2   | 90.2  | (90.6)  | 84.9    | 102.2   | 123.0 | 117.0 | 54.1    | 62.0    | 86.0  | 76.9    | 53.2  | 68.4    | 68.9    |
| 15        | 6.28~7.10  | 13 | 356.6   | 350.6   | 311.8 | (301.7) | 256.2   | 282.5   | 459.4 | 355.0 | 268.8   | 269.8   | 345.0 | 217.5   | 203.0 | 215.7   | 235.3   |
| 16        | 7.16~17    | 2  | 89.3    | 45.7    | 36.0  | 40.1    | 48.5    | 35.3    | 104.2 | 56.0  | 64.1    | 75.0    | 35.0  | 44.2    | 55.0  | 70.5    | 79.7    |
| 17        | 7.20~21    | 2  | 0.2     | 57.0    | 15.1  | 2.1     | 0       | 0.5     | 0.1   | 2.0   | 0       | 0       | 0     | 17.3    | 3.0   | 4.2     | 24.3    |
| 18        | 8.16~18    | 3  | 99.3    | 184.4   | 167.9 | 109.8   | 155.5   | 162.3   | 198.3 | 198.0 | 178.0   | (145.7) | 147.0 | 78.2    | 89.5  | 124.3   | 139.0   |
| 19        | 8.27~31    | 5  | 195.0   | 305.8   | 310.0 | 265.7   | 242.1   | 326.9   | 322.6 | 321.6 | 358.7   | (219.7) | 213.0 | 165.8   | 156.0 | 201.7   | 171.5   |
| 20        | 9.12~22    | 11 | 363.4   | 335.1   | 379.4 | 336.3   | 313.8   | 308.0   | 451.3 | 336.0 | 364.4   | 284.0   | 280.0 | 314.1   | 275.1 | 334.4   | 244.3   |
| 21        | 9.25~26    | 2  | 118.9   | 106.5   | 117.8 | 116.7   | 134.1   | 122.8   | 135.9 | 133.0 | 105.2   | 80.0    | 119.0 | 125.0   | 105.0 | 119.6   | 99.5    |
| 22        | 32.4.19~23 | 5  | 314.5   | 248.0   | 229.3 | 274.5   | 287.2   | 264.8   | 392.0 | 393.0 | (350.8) | 255.3   | 231.0 | 204.2   | 145.0 | (174.5) | 167.1   |
| 23        | 5.10~12    | 3  | 110.6   | 91.8    | 104.2 | 107.1   | 110.0   | 103.3   | 131.0 | 122.1 | (96.9)  | 67.8    | 90.3  | 95.1    | 82.5  | (87.7)  | 65.5    |
| 24        | 6.5~7      | 3  | 212.8   | 138.7   | 151.9 | 134.4   | 175.6   | 189.5   | 189.6 | 256.9 | 113.7   | 185.8   | 66.0  | 102.4   | 108.4 | 129.0   | 136.1   |
| 25        | 7.1~7      | 7  | 447.5   | 384.9   | 458.6 | 387.4   | (386.4) | 465.8   | 486.8 | 569.2 | 489.5   | 396.7   | 367.0 | 354.0   | 299.3 | 365.4   | 415.3   |
| 26        | 7.24~29    | 6  | 366.0   | 316.0   | 345.2 | 317.3   | 286.0   | 369.1   | 472.2 | 448.2 | (397.5) | 274.0   | 297.0 | 259.7   | 303.0 | 255.9   | 225.1   |
| 27        | 33.4.20~23 | 4  | 301.1   | 257.7   | 233.8 | 158.0   | 193.1   | 202.7   | 267.2 | 322.1 | 266.5   | 186.3   | 164.0 | 147.3   | 91.9  | 139.1   | 131.9   |
| 28        | 6.29~30    | 2  | 10.8    | 8.4     | 28.7  | 21.5    | 31.3    | (40.8)  | 74.9  | 54.0  | 73.7    | 36.4    | 20.0  | 14.3    | 13.3  | 26.5    | 16.9    |
| 29        | 8.13~15    | 3  | 346.2   | 468.7   | 353.5 | 324.5   | 292.7   | (351.2) | 396.3 | 386.0 | 399.6   | 270.0   | 262.0 | 151.1   | 165.1 | 161.7   | 148.5   |

〔注〕 ( ) は欠測の推算値

表-4 のつづき

| 16    | 17      | 18      | 19      | 20      | 21      | 22      | 23    | 24    | 25      | 26      | 27      | 28      | 29    | 30    | 31    | 32    | 33      | 34    |
|-------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|-------|-------|---------|---------|---------|---------|-------|-------|-------|-------|---------|-------|
| 180.2 | 188.0   | 197.0   | (187.2) | (189.1) | (199.0) | 183.1   | 224.7 | 197.0 | (192.4) | 178.0   | (183.1) | 165.0   | 172.0 | 170.0 | 166.0 | 203.0 | (186.4) | 180.0 |
| 368.9 | 356.0   | (391.1) | (381.8) | (353.4) | (461.8) | 389.0   | 280.0 | 264.0 | (259.1) | 258.0   | (299.4) | (312.2) | 340.0 | 286.0 | 315.0 | 218.0 | (203.0) | 177.0 |
| 312.0 | 211.0   | 303.0   | (244.9) | (301.5) | (346.9) | 226.0   | 282.0 | 238.0 | 237.0   | 220.0   | (231.0) | (312.9) | 253.0 | 264.0 | 260.0 | 306.0 | (260.6) | 297.0 |
| 96.0  | 105.0   | 125.0   | (122.8) | (118.1) | (107.1) | (101.1) | 222.0 | 208.0 | 344.0   | 259.0   | (286.9) | (219.1) | 210.0 | 316.0 | 308.0 | 468.0 | (410.4) | 437.0 |
| 50.0  | 65.0    | 56.0    | (49.4)  | (70.4)  | (48.7)  | 42.0    | 62.0  | 51.0  | 96.0    | 50.0    | (25.3)  | 43.0    | 106.0 | 76.0  | 114.0 | 109.0 | (109.2) | 79.0  |
| 67.0  | 34.7    | (46.0)  | (59.9)  | 73.0    | (86.0)  | 51.0    | 40.0  | 36.0  | (15.9)  | 27.0    | (32.6)  | 39.0    | 34.0  | 18.0  | 32.0  | 18.0  | (27.9)  | 10.0  |
| 175.0 | 151.0   | 347.0   | (236.9) | 228.0   | (231.4) | 229.0   | 252.0 | 216.0 | (226.9) | 210.0   | (230.0) | 261.0   | 245.0 | 261.0 | 259.0 | 227.0 | 222.0   | 261.0 |
| 288.0 | (260.7) | 433.0   | (393.1) | 345.0   | 346.0   | 402.0   | 283.0 | 321.0 | 324.0   | 304.0   | 338.0   | 394.0   | 441.0 | 382.0 | 438.0 | 363.0 | 353.0   | 407.0 |
| 172.0 | (155.3) | 186.0   | (183.2) | 184.0   | 171.8   | 179.0   | 105.0 | 92.0  | 81.5    | 76.0    | 148.5   | 110.0   | 96.0  | 71.0  | 72.0  | 56.0  | (56.8)  | 61.0  |
| 132.0 | 152.4   | 137.0   | (133.0) | 137.0   | 156.8   | 127.0   | 279.3 | 218.0 | (263.4) | 221.0   | (201.2) | 230.0   | 273.0 | 336.0 | 335.0 | 313.0 | (260.8) | 368.5 |
| 98.0  | 120.5   | 104.0   | (102.2) | 114.0   | 40.0    | 94.0    | 70.0  | 65.0  | (91.0)  | 95.0    | 54.4    | 102.0   | 94.0  | 76.0  | 79.0  | 107.0 | (104.5) | 90.0  |
| 44.0  | 43.5    | 69.0    | 44.6    | 61.0    | 64.6    | 60.0    | 58.8  | 50.0  | 63.0    | 63.0    | 67.5    | 75.0    | 92.0  | 112.0 | 106.0 | 63.0  | 61.2    | 78.0  |
| 127.0 | 134.2   | 156.0   | 167.4   | 155.0   | 108.4   | 148.0   | 94.5  | 90.0  | (89.9)  | (91.1)  | 118.4   | 108.0   | 101.0 | 94.0  | 97.0  | 78.0  | 61.9    | 80.0  |
| 47.0  | (68.2)  | 67.0    | 80.9    | 96.0    | 74.8    | 52.0    | 66.0  | 39.0  | (70.9)  | 78.0    | 50.8    | 37.0    | 44.0  | 54.0  | 56.0  | 60.0  | 76.0    | 58.0  |
| 194.0 | 248.5   | 283.0   | (248.0) | 236.0   | 223.3   | 246.0   | 381.0 | 256.0 | (250.0) | (202.6) | 192.7   | 237.0   | 368.0 | 252.0 | 324.0 | 188.0 | (158.0) | 234.5 |
| 72.0  | 37.6    | 16.0    | 44.7    | 97.0    | 84.1    | 35.0    | 108.0 | 77.0  | (64.5)  | 70.0    | 44.2    | 25.0    | 44.0  | 40.0  | 23.0  | 49.0  | (49.6)  | 60.0  |
| 25.0  | 48.6    | 45.0    | 127.2   | 52.0    | 16.6    | 138.0   | 81.0  | 88.0  | (54.9)  | 75.0    | 12.8    | 28.0    | 138.0 | 62.0  | 78.0  | 14.0  | 15.0    | 41.5  |
| 124.0 | 91.0    | (150.5) | 106.3   | 156.0   | 177.9   | 104.0   | 77.5  | 71.0  | (68.5)  | 74.0    | 124.9   | 101.0   | 103.0 | 116.0 | 104.0 | 108.0 | 72.8    | 92.0  |
| 168.0 | 186.6   | (278.6) | (194.1) | 233.0   | 248.6   | 181.0   | 222.5 | 145.0 | (197.8) | (153.4) | 180.7   | 186.0   | 161.0 | 169.0 | 209.0 | 240.0 | 257.3   | 212.0 |
| 193.8 | 176.6   | (245.2) | 217.6   | 222.0   | 315.0   | 199.0   | 340.1 | 283.0 | (288.6) | 253.5   | 236.0   | 244.0   | 271.0 | 291.0 | 337.0 | 288.0 | (247.9) | 308.0 |
| 85.0  | 96.4    | (132.0) | 147.0   | 121.0   | 111.6   | 121.0   | 109.5 | 116.0 | (86.9)  | (89.3)  | 96.8    | 97.0    | 64.0  | 29.0  | 51.0  | 51.0  | 51.1    | 48.0  |
| 161.9 | 194.6   | 218.0   | 184.4   | 177.0   | 233.9   | 191.0   | 230.5 | 203.0 | 128.3   | 209.5   | 205.1   | 213.7   | 232.0 | 228.3 | 252.0 | 164.0 | 168.9   | 177.0 |
| 63.1  | 96.6    | 46.0    | 46.0    | 53.0    | 77.8    | 53.0    | 50.5  | 56.0  | 34.0    | 25.0    | 63.6    | 51.5    | 70.0  | 47.0  | 55.0  | 47.0  | 46.0    | 44.0  |
| 148.7 | 101.2   | 119.9   | 137.6   | 115.7   | 116.7   | 146.1   | 122.2 | 135.5 | 64.5    | 100.0   | 154.8   | 157.6   | 167.0 | 131.2 | 166.0 | 176.0 | (174.2) | 107.0 |
| 503.1 | 326.5   | 416.0   | 465.3   | 462.0   | (561.4) | 479.2   | 417.3 | 403.0 | 407.5   | 338.0   | 430.8   | 360.8   | 420.0 | 418.6 | 464.0 | 381.0 | 265.0   | 442.0 |
| 243.3 | 229.7   | 267.0   | 259.5   | 267.0   | 387.5   | 255.0   | 331.6 | 271.0 | 203.4   | 175.0   | 152.4   | 277.0   | 325.0 | 302.0 | 299.0 | 300.0 | 221.4   | 290.0 |
| 126.9 | 129.0   | 127.0   | (150.9) | 138.0   | 198.7   | 151.0   | 92.5  | 155.0 | 95.3    | 92.3    | 101.0   | 115.0   | 156.0 | 146.0 | 162.0 | 203.0 | (192.9) | 151.2 |
| 27.5  | 22.5    | 76.0    | (75.2)  | 50.0    | 40.6    | 75.0    | 103.0 | 131.0 | 106.0   | 88.0    | 89.5    | 131.0   | 152.0 | 121.0 | 118.0 | 63.0  | (60.9)  | 76.0  |
| 171.1 | 169.7   | 170.0   | (216.2) | (179.1) | 162.0   | 224.0   | 193.5 | 143.0 | (151.8) | 189.0   | 202.8   | 188.0   | 173.0 | 195.0 | 180.0 | 143.0 | (128.8) | 152.3 |

ち、

$$R_{ave} = \sum_i \alpha_i \cdot R_i \dots \dots \dots (5)$$

ここに、 $\alpha_i$  は代表観測所ごとに一定の定数で、これを代表係数と称している。代表観測所の代表面積  $A_i$ 、全流域面積  $A$  とすると、つぎの関係がある。

$$\alpha_i = A_i/A \dots \dots \dots (6)$$

#### (b) 代表観測所の選定

代表観測所は、目的に応じて、それぞれつぎのように選定する。

i) 流域平均時間雨量の算定の場合は自記雨量観測所

ii) 既往降雨の流域平均値を算定する場合はその当時に存在し現在も存在する雨量観測所

iii) 洪水予知の場合は通報雨量観測所

なお、調査計画において、自記雨量観測所や通報雨量観測所とすべき観測所を現在ある観測所の中から選定したり、多数の雨量観測所の一部を残して他を整理することとを検討したりする場合には、(5)式の左辺の実測値と代表係数による右辺の推算値との相関がもっともよくなるように代表観測所を選定する。

#### (c) 代表係数の推定

数年間程度の解析対象期間中の30コ程度の降雨について、各雨量観測所の連続雨量を求め、また、流域平均連続雨量  $R_{ave}$  を計算し、これを(5)式の  $R_{ave}$  および  $R_i$  として与えると、多数の一次方程式がえられるから、それを最小自乗法で解いて代表係数を推定する。

#### (d) 流域平均連続雨量の算定

流域平均連続雨量  $R_{ave}$  は、流域内のすべての雨量観測所の日雨量を用いて、ティーセン法・等雨量線法・支配図法などの方法で計算する。この際に用いる観測所の中には、代表観測所も含まれており、その数は一般に代表観測所の数よりはるかに多い。

なお、欠測値は、従来の方法では無視する場合が多かったが、この方法では、各雨量観測所の連続雨量の単相関や重相関を解析した結果によって推定する。

#### (e) 流域平均雨量の推算

代表係数が定まれば、(5)式によって、代表観測所の雨量(時間・日・連続・月・年)から、流域平均雨量を推算する。とくに、代表係数の解析の対象とした降雨の流域平均時間雨量を推算する場合には、その流域平均連続雨量は既知であるから、代表係数による流域平均時間雨量の推算の後に、連続

雨量が既知の値に一致するように、時間雨量を比例的に修正するのが適当である。

#### b. 連続雨量と欠測値の推算

筑後川について29コの一連降雨を選定し、すでにのべた34カ所の解析対象雨量観測所について、連続雨量を計算した結果は表-4のとおりである。

表-4には相当数の欠測値がみられる。ここでは、これを推算するために、周囲の数カ所の観測所との間の重相関関係を表-4の資料を基礎として解析した。この場合に適用した回帰式はつぎのとおりである。

$$R = \sum_i k_i \cdot R_i + R_0 \dots \dots \dots (7)$$

$R$  : 推定すべき観測所の連続雨量

表-5 重相関を解析した観測所一覧表

| Rの観測所番号 | R <sub>i</sub> の観測所番号 |     |     |     |     |
|---------|-----------------------|-----|-----|-----|-----|
|         | s=1                   | s=2 | s=3 | s=4 | s=5 |
| 1       | 2                     | 3   | 7   |     |     |
| 2       | 3                     | 11  |     |     |     |
| 3       | 2                     | 3   | 11  | 14  |     |
| 4       | 5                     | 3   | 6   | 14  |     |
| 5       | 3                     | 8   | 10  | 14  |     |
| 6       | 3                     | 8   | 10  | 14  |     |
| 7       | 2                     | 3   | 11  | 14  |     |
| 8       | 3                     | 11  | 13  | 14  |     |
| 9       | 3                     | 11  | 13  | 14  |     |
| 10      | 3                     | 11  | 13  | 14  |     |
| 11      | 3                     | 11  | 13  | 14  |     |
| 12      | 3                     | 11  | 13  | 14  |     |
| 13      | 3                     | 11  | 13  | 14  |     |
| 14      | 3                     | 11  | 13  | 14  |     |
| 15      | 10                    | 14  | 16  | 17  |     |
| 16      | 15                    | 16  | 18  |     |     |
| 17      | 15                    | 16  | 18  |     |     |
| 18      | 16                    | 17  | 20  | 23  |     |
| 19      | 18                    | 20  | 22  |     |     |
| 20      | 16                    | 18  | 21  | 22  |     |
| 21      | 10                    | 16  | 20  |     |     |
| 22      | 18                    | 20  | 23  | 27  |     |
| 23      | 25                    | 23  | 26  | 33  |     |
| 24      | 26                    | 24  | 27  | 34  |     |
| 25      | 22                    | 24  | 26  | 29  | 30  |
| 26      | 27                    | 29  |     |     |     |
| 27      | 32                    | 34  |     |     |     |
| 28      |                       |     |     |     |     |
| 29      |                       |     |     |     |     |
| 30      |                       |     |     |     |     |
| 31      |                       |     |     |     |     |
| 32      |                       |     |     |     |     |
| 33      |                       |     |     |     |     |
| 34      |                       |     |     |     |     |
| 35      |                       |     |     |     |     |
| 36      |                       |     |     |     |     |
| 37      |                       |     |     |     |     |
| 38      |                       |     |     |     |     |
| 39      |                       |     |     |     |     |
| 40      |                       |     |     |     |     |
| 41      |                       |     |     |     |     |
| 42      |                       |     |     |     |     |
| 43      |                       |     |     |     |     |
| 44      |                       |     |     |     |     |
| 45      |                       |     |     |     |     |
| 46      |                       |     |     |     |     |
| 47      |                       |     |     |     |     |
| 48      |                       |     |     |     |     |
| 49      |                       |     |     |     |     |
| 50      |                       |     |     |     |     |
| 51      |                       |     |     |     |     |
| 52      |                       |     |     |     |     |
| 53      |                       |     |     |     |     |
| 54      |                       |     |     |     |     |
| 55      |                       |     |     |     |     |
| 56      |                       |     |     |     |     |
| 57      |                       |     |     |     |     |
| 58      |                       |     |     |     |     |
| 59      |                       |     |     |     |     |
| 60      |                       |     |     |     |     |
| 61      |                       |     |     |     |     |
| 62      |                       |     |     |     |     |
| 63      |                       |     |     |     |     |
| 64      |                       |     |     |     |     |
| 65      |                       |     |     |     |     |
| 66      |                       |     |     |     |     |
| 67      |                       |     |     |     |     |
| 68      |                       |     |     |     |     |
| 69      |                       |     |     |     |     |
| 70      |                       |     |     |     |     |
| 71      |                       |     |     |     |     |
| 72      |                       |     |     |     |     |
| 73      |                       |     |     |     |     |
| 74      |                       |     |     |     |     |
| 75      |                       |     |     |     |     |
| 76      |                       |     |     |     |     |
| 77      |                       |     |     |     |     |
| 78      |                       |     |     |     |     |
| 79      |                       |     |     |     |     |
| 80      |                       |     |     |     |     |
| 81      |                       |     |     |     |     |
| 82      |                       |     |     |     |     |
| 83      |                       |     |     |     |     |
| 84      |                       |     |     |     |     |
| 85      |                       |     |     |     |     |
| 86      |                       |     |     |     |     |
| 87      |                       |     |     |     |     |
| 88      |                       |     |     |     |     |
| 89      |                       |     |     |     |     |
| 90      |                       |     |     |     |     |
| 91      |                       |     |     |     |     |
| 92      |                       |     |     |     |     |
| 93      |                       |     |     |     |     |
| 94      |                       |     |     |     |     |
| 95      |                       |     |     |     |     |
| 96      |                       |     |     |     |     |
| 97      |                       |     |     |     |     |
| 98      |                       |     |     |     |     |
| 99      |                       |     |     |     |     |
| 100     |                       |     |     |     |     |

表-6 重相関の推定結果一覧表

| Rの観測所番号 | $k_i$   |         |         |         |        | $R_0(\text{mm})$ | $\gamma$ | $n$ |
|---------|---------|---------|---------|---------|--------|------------------|----------|-----|
|         | s=1     | s=2     | s=3     | s=4     | s=5    |                  |          |     |
| 1       | -0.0040 | 0.2299  | 0.6462  |         |        | -1.3             | 0.961    | 18  |
| 2       | 0.8008  | 0.3483  |         |         |        | -15.7            | 0.953    | 28  |
| 3       | 0.5912  | -0.0633 | 0.0394  | 0.5227  |        | -12.1            | 0.974    | 23  |
| 4       | -0.1179 | 0.5930  | 0.2783  | 0.1859  |        | 13.2             | 0.985    | 17  |
| 5       | 0.5239  | 0.2543  | 0.3163  | -0.1339 |        | 4.1              | 0.990    | 25  |
| 6       | 0.7604  | 0.2555  |         |         |        | -13.3            | 0.960    | 24  |
| 7       | 0.1531  | 0.2936  | 0.5433  | -0.0728 |        | 5.1              | 0.919    | 23  |
| 8       | -0.1265 | 0.4181  | 0.3664  | 0.2958  |        | 5.2              | 0.973    | 28  |
| 9       | -0.0340 | 0.1796  | 0.7490  | -0.1153 | 0.2036 | -3.3             | 0.978    | 24  |
| 10      | 0.1602  | 0.1488  | 0.0157  | 0.3264  |        | -5.3             | 0.977    | 25  |
| 11      | 0.4799  | 0.0529  | 0.2710  |         |        | -14.5            | 0.926    | 26  |
| 12      | -0.7758 | 0.3320  | 1.5250  | 0.0903  |        | -28.4            | 0.966    | 23  |
| 13      | 0.0499  | 0.1754  | 0.7595  |         |        | -5.7             | 0.994    | 13  |
| 14      | 0.5170  | 0.2731  | 0.1339  | 0.0134  |        | 19.5             | 0.987    | 23  |
| 15      | 0.1771  | 0.4189  | 0.6595  |         |        | -24.5            | 0.926    | 21  |
| 16      | 0.3969  | 0.6864  | -0.0126 | -0.0881 |        | -1.7             | 0.956    | 28  |
| 17      | 0.1185  | 0.7330  | 0.2547  |         |        | -13.4            | 0.954    | 13  |
| 18      | 0.3764  | 0.2380  | 0.2029  |         |        | 12.9             | 0.968    | 25  |
| 19      | 0.5781  | 0.1002  | 0.3846  | -0.6415 | 0.5821 | 0.5              | 0.965    | 21  |
| 20      | 0.4819  | 0.4789  |         |         |        | -1.2             | 0.973    | 26  |
| 21      | 1.0652  | -0.2269 |         |         |        | 11.0             | 0.960    | 13  |

[注]  $\gamma$ : 相関係数,  $n$ : 資料数

$R_s$ : 上記観測所の周囲の観測所の連続雨量

$k_s$ : 定数係数

$R_0$ : 定数

なお、欠測のある観測所と推算に使用した観測所は表-5のとおりであり、 $k_s$ および $R_0$ の推定結果は表-6のとおりである。表-6には実例値と推算値の相関係数 $r$ を示してあるが、最低が0.919でよい推算精度であることがわかる。

また、この重相関関係による欠測の推算結果はすでに表-4に記載してある。

#### c. 流域平均連続雨量の算定

表-4に示した解析対象雨量観測所の連続雨量を用いて、ティーセン法で流域平均連続雨量を計算した。この場合のティーセン区分面積は表-7のとおりであり、流域平均連続雨量の計算結果は表-8のとおりである。

表-7 ティーセン区分面積一覧表

| 観測所番号 | ティーセン区分面積 (km <sup>2</sup> ) |           |         |
|-------|------------------------------|-----------|---------|
|       | 夜明上流域                        | 夜明一瀬ノ下間流域 | 瀬ノ下上流域  |
| 1     | 81.3                         | —         | 81.3    |
| 2     | 72.1                         | —         | 72.1    |
| 3     | 61.3                         | —         | 61.3    |
| 4     | 69.0                         | —         | 69.0    |
| 5     | 45.0                         | —         | 45.0    |
| 6     | 51.8                         | —         | 51.8    |
| 7     | 80.4                         | —         | 80.4    |
| 8     | 50.6                         | —         | 50.6    |
| 9     | 43.4                         | —         | 43.4    |
| 10    | 82.4                         | —         | 82.4    |
| 11    | 105.3                        | —         | 105.3   |
| 12    | 121.0                        | —         | 121.0   |
| 13    | 115.0                        | —         | 115.0   |
| 14    | 91.3                         | —         | 91.3    |
| 15    | 95.0                         | —         | 95.0    |
| 16    | 55.3                         | —         | 55.3    |
| 17    | 81.0                         | —         | 81.0    |
| 18    | 81.8                         | 26.8      | 108.6   |
| 19    | 10.0                         | 35.6      | 45.6    |
| 20    | 9.6                          | 25.3      | 34.9    |
| 21    | 12.4                         | 52.3      | 64.7    |
| 22    | —                            | 92.0      | 92.0    |
| 23    | —                            | 77.2      | 77.2    |
| 24    | —                            | 40.3      | 40.3    |
| 25    | —                            | 54.8      | 54.8    |
| 26    | —                            | 61.3      | 61.3    |
| 27    | —                            | 107.4     | 107.4   |
| 28    | —                            | 41.0      | 41.0    |
| 29    | —                            | 75.7      | 75.7    |
| 30    | —                            | 49.8      | 49.8    |
| 31    | —                            | 53.8      | 53.8    |
| 32    | —                            | 20.0      | 20.0    |
| 33    | —                            | 45.9      | 45.9    |
| 34    | —                            | 40.8      | 40.8    |
| 計     | 1,415.0                      | 900.0     | 2,315.0 |

#### d. 代表係数の推定

表-8の流域平均連続雨量を(5)式の $R_{ave}$ とし、表-4の各代表観測所の連続雨量を $R_i$ として、最小自乗法によって、代表係数を推定すると表-9のとおりであり、代表係数による流域平均連続雨量の推算結果は表-10のとおりである。また、これらの推算値と表-8の値との

表-8 流域平均連続雨量一覧表 (単位: mm)

| 洪水番号 | 夜明上流域 | 夜明一瀬ノ下間流域 | 瀬ノ下上流域 |
|------|-------|-----------|--------|
| 1    | 200.9 | 186.2     | 195.2  |
| 2    | 514.4 | 308.9     | 434.5  |
| 3    | 164.3 | 262.0     | 202.3  |
| 4    | 165.5 | 244.2     | 196.1  |
| 5    | 136.9 | 66.2      | 109.4  |
| 6    | 222.6 | 37.7      | 150.7  |
| 7    | 172.0 | 240.4     | 198.6  |
| 8    | 247.4 | 365.7     | 293.4  |
| 9    | 179.8 | 115.5     | 154.8  |
| 10   | 188.0 | 233.5     | 205.7  |
| 11   | 154.2 | 83.0      | 126.5  |
| 12   | 60.4  | 70.7      | 64.4   |
| 13   | 95.3  | 107.9     | 100.2  |
| 14   | 82.6  | 60.2      | 73.9   |
| 15   | 281.8 | 258.7     | 272.8  |
| 16   | 56.4  | 54.9      | 55.8   |
| 17   | 15.2  | 67.7      | 35.6   |
| 18   | 135.3 | 104.2     | 123.2  |
| 19   | 232.2 | 197.0     | 218.5  |
| 20   | 303.3 | 268.8     | 289.9  |
| 21   | 114.0 | 89.8      | 104.6  |
| 22   | 238.3 | 204.9     | 225.3  |
| 23   | 90.6  | 52.3      | 75.7   |
| 24   | 140.5 | 135.9     | 138.7  |
| 25   | 406.7 | 423.2     | 413.1  |
| 26   | 306.9 | 262.9     | 289.8  |
| 27   | 181.1 | 136.9     | 163.9  |
| 28   | 31.0  | 95.0      | 55.9   |
| 29   | 252.3 | 181.6     | 224.8  |

表-9 代表係数の推定結果

(a) 夜明上流域 (相関係数  $r=0.997$ )

| 代表観測所の番号      | 3      | 8      | 11     | 13     | 16     |
|---------------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 代表係数 $\alpha$ | 0.2600 | 0.1654 | 0.1424 | 0.2640 | 0.1572 |

(b) 夜明一瀬ノ下間流域 (相関係数  $r=0.987$ )

| 代表観測所の番号      | 23     | 28     | 34     |
|---------------|--------|--------|--------|
| 代表係数 $\alpha$ | 0.2628 | 0.5969 | 0.1236 |

(c) 瀬ノ下上流域 (相関係数  $r=0.990$ )

| 代表観測所の番号      | 8      | 11     | 16     | 23     | 34     |
|---------------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 代表係数 $\alpha$ | 0.2431 | 0.1820 | 0.2437 | 0.1530 | 0.1162 |

表-10 代表係数による流域平均連続雨量の推算結果

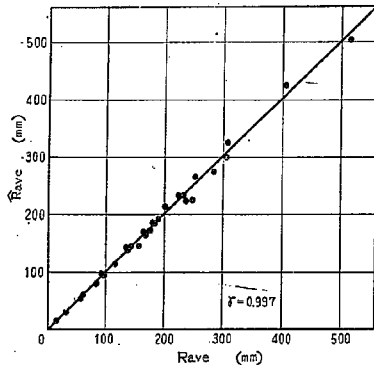
(単位: mm)

| 洪水番号 | 夜明上流域 | 夜明一瀬ノ下間流域 | 瀬ノ下上流域 |
|------|-------|-----------|--------|
| 1    | 212.4 | 179.8     | 194.0  |
| 2    | 504.6 | 281.8     | 393.8  |
| 3    | 166.2 | 297.6     | 215.2  |
| 4    | 162.5 | 243.2     | 189.9  |
| 5    | 133.9 | 51.7      | 114.6  |
| 6    | 231.3 | 35.0      | 163.9  |
| 7    | 168.1 | 254.3     | 184.2  |
| 8    | 224.2 | 359.9     | 263.4  |
| 9    | 183.1 | 100.8     | 161.3  |
| 10   | 189.8 | 256.3     | 223.9  |
| 11   | 144.4 | 90.4      | 115.6  |
| 12   | 56.2  | 69.9      | 56.8   |
| 13   | 90.9  | 99.2      | 100.6  |
| 14   | 76.5  | 46.6      | 72.4   |
| 15   | 273.0 | 270.6     | 281.9  |

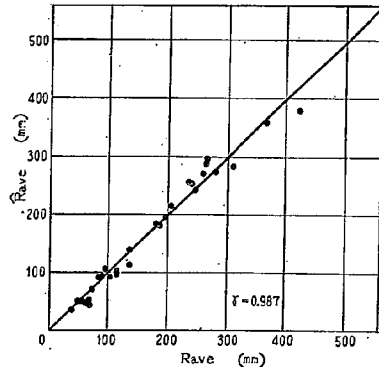
(改頁へつづく)

|    |       |       |       |
|----|-------|-------|-------|
| 16 | 49.4  | 50.7  | 61.0  |
| 17 | 9.0   | 43.1  | 23.8  |
| 18 | 140.5 | 92.0  | 127.7 |
| 19 | 231.7 | 195.7 | 216.6 |
| 20 | 298.0 | 273.1 | 268.9 |
| 21 | 110.6 | 92.6  | 97.0  |
| 22 | 221.2 | 213.0 | 232.9 |
| 23 | 91.8  | 49.5  | 74.3  |
| 24 | 143.4 | 139.4 | 141.8 |
| 25 | 423.7 | 379.7 | 443.0 |
| 26 | 324.4 | 288.3 | 306.8 |
| 27 | 181.6 | 111.7 | 170.8 |
| 28 | 27.1  | 114.7 | 48.1  |
| 29 | 263.5 | 181.9 | 230.5 |

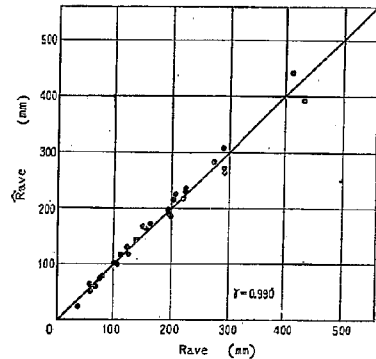
相関関係を図で示せば図-8のとおりであって、非常によい相関を示している。



(a) 夜明上流流域



(b) 夜明一瀬ノ下間流域



(c) 瀬ノ下上流流域

図-8 解析対象雨量観測所による流域平均連続雨量 ( $R_{ave}$ ) と代表観測所によるもの ( $\hat{R}_{ave}$ ) との相関図  
(4) 流出解析

#### a. 概説

夜明上流流域 (1,415km<sup>2</sup>) および夜明一瀬ノ下間流域 (900km<sup>2</sup>) について、すでに推定した代表係数を用いて算定した流域平均時間雨量と流出量との関係を、洪水流出計算機を用いて、貯留関数法で解析し、これら2流域の流入係数・貯留関数・遅滞時間などを明らかにした。

#### b. 夜明上流流域の解析

この場合は単純な降雨流出であるから、基礎式は (3) および (2) 式であり、与えられた流域平均雨量  $r_{ave}$  および流出量  $O$  によって、これらの式中の流入係数  $f$ 、貯留関数  $\varphi$  および遅滞時間  $T_t$  を解析した。

ただし、流出量  $O$  については、研究の結果、初期流量  $O_i$  を降雨に無関係な基底流出として差し引いておくのが適当であることが明らかになっているので、降雨による正味の流出量としては  $(O - O_i)$  を取り扱った。

すでにのべた11回の解析対象洪水の解析結果を総括すれば、表-11のとおりであり、各洪水ごとの貯留関数の解析結果を図示すれば、それぞれ図-9のとおりである。

表-11 筑後川夜明上流流域解析結果一覧表

| No. | 洪水番号 | 期 間                  | $O_i$<br>m <sup>3</sup> /sec | $T_t$<br>(hr) | $fA$<br>(km <sup>2</sup> ) | $f$   |
|-----|------|----------------------|------------------------------|---------------|----------------------------|-------|
| 1   | 2-1  | S. 29. 6. 26. ~ 28.  | 119                          | 2             | 731                        | 0.517 |
| 2   | 2-2  | S. 29. 6. 29. ~ 7.1. | 119                          | 2             | 833                        | 0.589 |
| 3   | 6    | S. 29. 9. 13. ~ 15.  | 89                           | 2             | 772                        | 0.546 |
| 4   | 7    | S. 29. 9. 25. ~ 27.  | 90                           | 2             | 785                        | 0.555 |
| 5   | 8    | S. 30. 4. 15. ~ 18.  | 27                           | 2             | 664                        | 0.469 |
| 6   | 9    | S. 30. 6. 18. ~ 20.  | 73                           | 0             | 937                        | 0.662 |
| 7   | 10   | S. 30. 7. 6. ~ 10.   | 80                           | 2             | 707                        | 0.500 |
| 8   | 11   | S. 30. 7. 23. ~ 25.  | 68                           | 1             | 1,069                      | 0.755 |
| 9   | 24   | S. 32. 6. 5. ~ 7.    | 27                           | 1             | 1,029                      | 0.727 |
| 10  | 25-1 | S. 32. 7. 2. ~ 4.    | 64                           | 0             | 965                        | 0.682 |
| 11  | 25-2 | S. 32. 7. 4. ~ 8.    | 64                           | 2             | 845                        | 0.597 |
| 平均  |      |                      | 75.0                         | 1.5           | 849                        | 0.600 |

図-9において、 $\int \varphi dO_i$  の値はすなわち貯留量であるが、その絶対値は洪水ごとに相当変動している。しかしその  $O_i$  による微分値すなわち貯留関数  $\varphi$  の値は洪水ごとにほぼ一致していることがうかがわれる。 $\int \varphi dO_i$  の変動には初期損失なども関係するから、 $\int \varphi dO_i$  の絶対値は無視し、 $\varphi$  すなわち流出量  $(O - O_i)$  が増加しはじめてか、

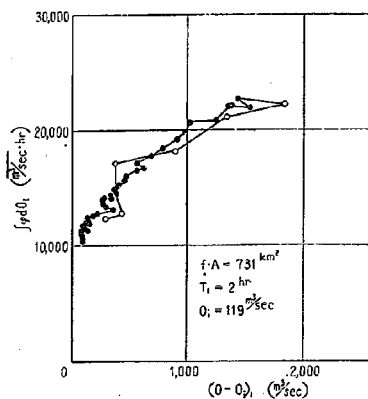
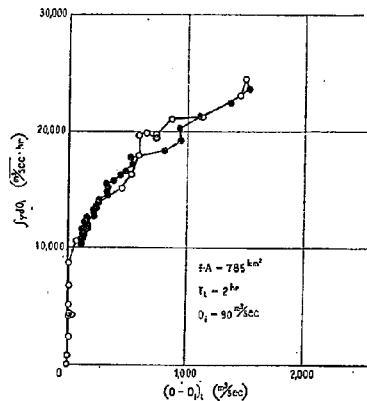
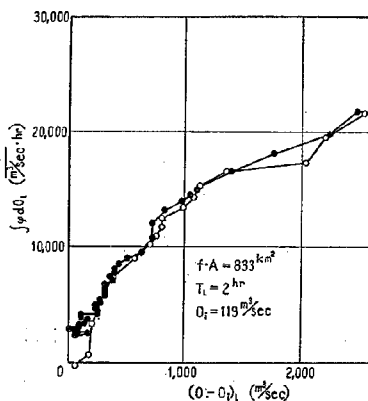


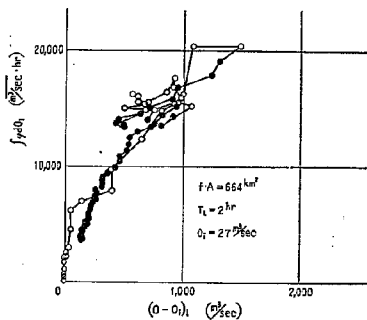
図-9 筑後川夜明上流流域の貯留関数(洪水ごと)  
(a) 昭.29.6.26.~28. (洪水番号2-1)



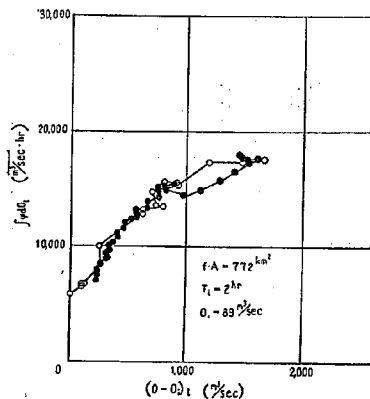
(d) 昭.29.9.25.~27. (洪水番号7)



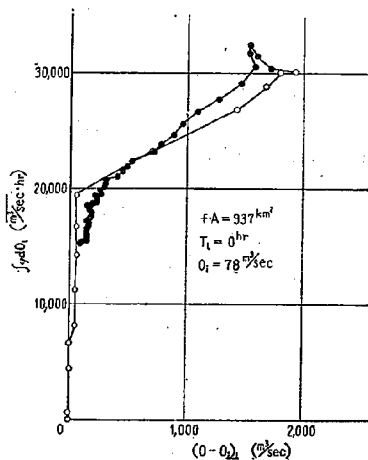
(b) 昭.29.6.29.~7.1. (洪水番号2-2)



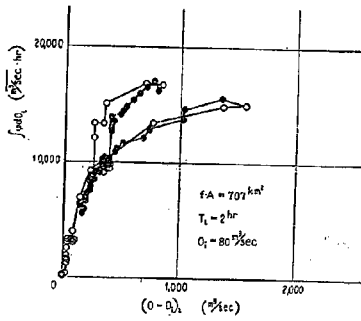
(e) 昭.30.4.15~17. (洪水番号8)



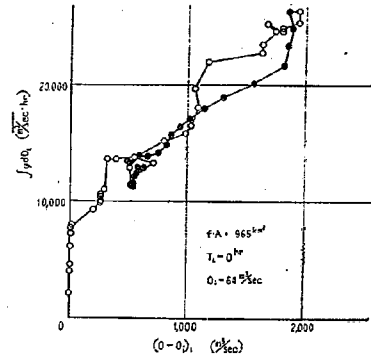
(c) 昭.29.9.13~15. (洪水番号6)



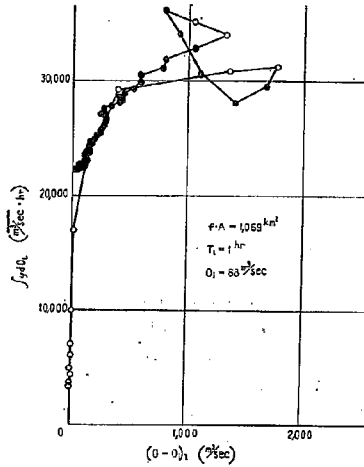
(f) 昭.30.6.18.~20. (洪水番号9)



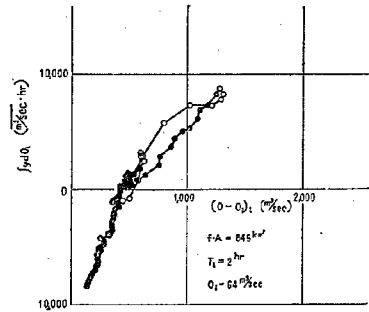
(g) 昭.30.7.6.~10. (洪水番号 10)



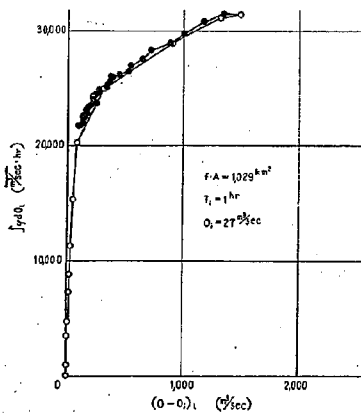
(j) 昭.32.7.2.~4. (洪水番号 25-1)



(h) 昭.30.7.23~25. (洪水番号 11)



(k) 昭.32.7.4.~8. (洪水番号 25-2)



(i) 昭.32.6.5~7. (洪水番号 24)

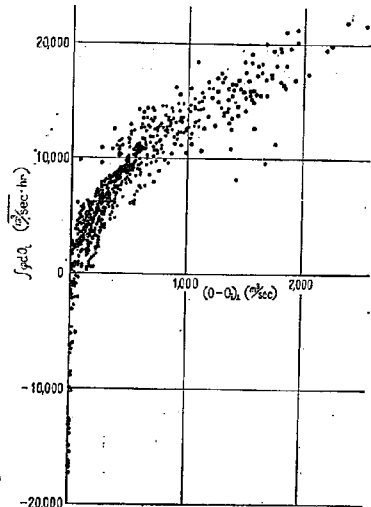


図-10 筑後川夜明上流域の貯留関数 (総合)

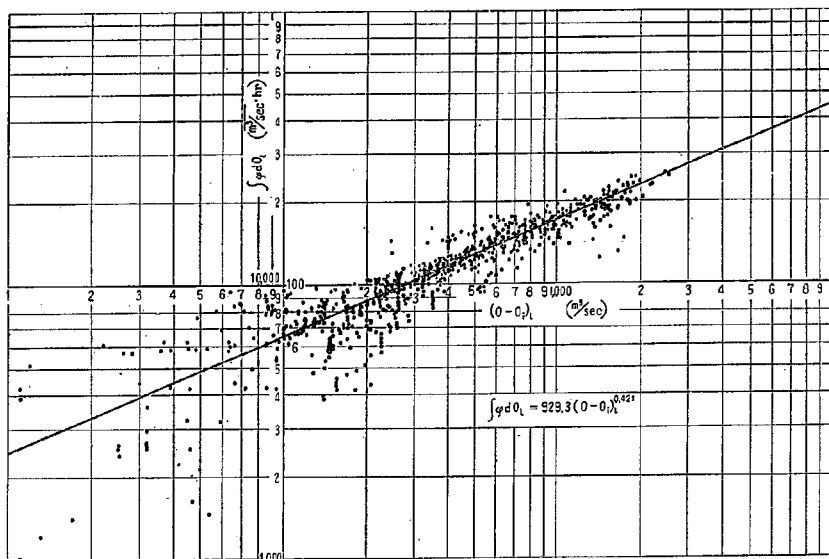


図-11 筑後川夜明上流流域の貯留関数（総合）

らの $\int \varphi dO_i$ の変化に着目することとして、各洪水の貯留関数の図形がなるべく一致するように重ねてみると、図-10がえられる。また、これが両対数方眼紙上で直線関係となるように、縦軸を調整してプロットすると、図-11のとおりであり、これによって、筑後川夜明上流流域の平均的な貯留関数としてつぎの式がえられた。

$$S_i = 929(O - O_i)^{0.421} \dots \dots \dots (8)$$

$$S_i \equiv \int \varphi dO_i : (\text{m}^3/\text{sec}) \cdot \text{hr}$$

$$O, O_i : \text{m}^3/\text{sec}$$

### c. 夜明一瀬ノ下間流域の解析

#### (a) 一般的考察

この場合は、いわゆる残流域をともなう河道であるから、解析はやや複雑である。ここでは、この流域の洪水流出の機構を図-12のように考えて処理した。すなわち、夜明の流量 $I_1$ はただちに河道に入るが、残流域の降雨は流域の流出機構を経て流入量 $I_2$ となり、それが $I_1$

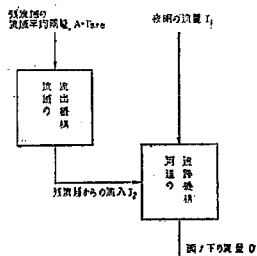


図-12 残流域のある河道の洪水流出機構

とともに河道に流入して、瀬ノ下の流量 $O$ となると考える。そして、流域の流出機構を表わす基礎式としては、(3)および(2)式が成立し、同様に、河道の流出機構を表わす基礎式としては、(1)および(2)式が成立するものとする。このように考えた場合の洪水流出計算機の回路は図-13のようである。

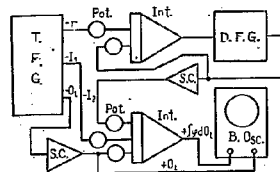


図-13 残流域のある河道の解析のためのブロック線図

ところで、この場合には、未知の水文定数は、

i) 流域の流出機構について、 $f_b, \varphi_b, T_{1,b}$

ii) 河道の流出機構について、 $f_r, f_2, \varphi_r, T_{1,r}$

の7コであるが、このうち、 $f_1$ および $f_2$ は明らかに1であり、また、 $I_2$ の遅滞時間としては $(T_{1,b} + T_{1,r})$ を考慮すればよいから、結局、未知定数は $f_b, \varphi_b, \varphi_r, T_{1,r}$ 、 $(T_{1,b} + T_{1,r})$ の5コとなる。

計算機を利用しているから、試算を行なうことは容易ではあるが、このように未知数が多くては解析が困難なので、二つの貯留関数 $\varphi_b$ および $\varphi_r$ のうち、二次的な重みであるところの残流域の貯留関数 $\varphi_r$ としては、その近似値として、総合貯留関数を適用することとした。これによって、未知数は1コ減少して4コとなり、解析が

可能となった。

なお、残流域については、初期流入量  $I_i$  および初期流出量  $O_i$  の差 ( $O_i - I_i$ ) が残流域からの流入の基底流量であると考えたが、河道については、基底流量は考慮しなかった。

### (b) 総合貯留関数

総合貯留関数は日本の山地河川流域の貯留関数を総合的に整理したもので、ここで概要を説明する。

(3) 式の両辺を一定値  $f \cdot A$  で除すれば、

$$r_{acc} - O_i / f \cdot A = \varphi(O_i) \cdot \frac{d}{dt} (O_i / f \cdot A) \quad (9)$$

ここで、

$$O_i / f \cdot A = q \quad (10)$$

とし、また、貯留関数  $\varphi(O_i)$  を  $q$  の関数に改め、

$$\varphi(O_i) = \varphi_0(q) \quad (11)$$

さらに、

$$\varphi_0(q) dq = d\{s_0(q)\} \quad (12)$$

とすれば、(9)式はつぎのようになる。

$$r_{acc} - q = \varphi_0(q) \cdot \frac{dq}{dt} \quad (13)$$

または、

$$r_{acc} - q = \frac{d}{dt} \{s_0(q)\} \quad (14)$$

著者は、日本各地の10数河川(流域面積100~2,000 km<sup>2</sup>)の大洪水について、(14)式の形で整理した場合の関数  $s_0(q)$  について研究した結果、近似的に、この関数はいずれの河川流域についても一定の関数とみなしうることを明らかにした。これが総合貯留関数であり、つぎの式で与えられる。

$$s_0 = 40.3q^{0.600} \quad (15)$$

$s_0$  : mm

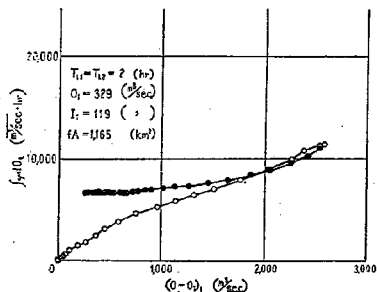
$q$  : mm/hr

このような総合貯留関数を適用すれば、貯留関数法において解析すべき未知数は減少して、流入係数  $f$  および遅滞時間  $T_1$  の二つとなる。

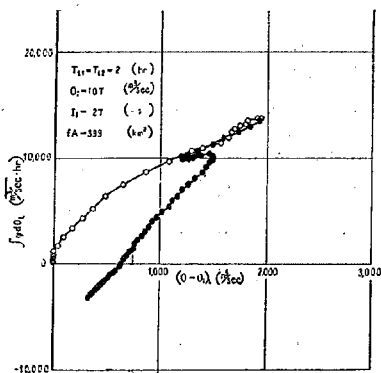
### (c) 解析結果

すでにのべた4コの解析対象洪水の解析結果を総括すれば、表-12のとおりであり、各洪水ごとの貯留関数の解析結果を図示すれば、それぞれ図-14のとおりである。

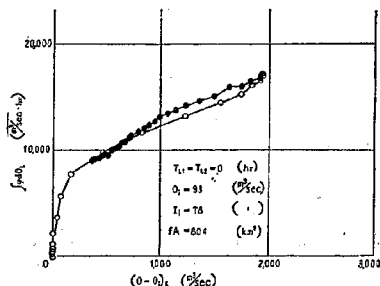
ところで、この場合には、貯留量  $\int \varphi dO_i$  の絶対値はとくに意味がないから、図-14の縦軸を調整して、なるべく各洪水の貯留関数が一致するように重ねてみると、図



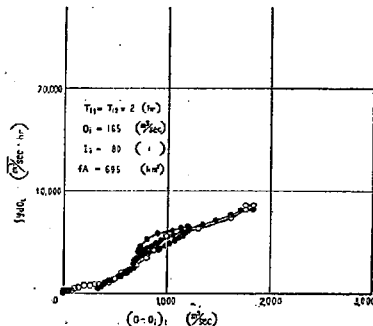
(a) 昭29.6.29.~7.1. (洪水番号2-2)



(b) 昭30.4.15.~17. (洪水番号8)



(c) 昭30.6.18.~20. (洪水番号9)



(d) 昭30.7.6.~10. (洪水番号10)

図-14 筑後川夜明一瀬ノ下間河道の貯留関数(洪水ごと)

\* この場合は流量の上昇側に注目した。

表-12 筑後川夜明一瀬ノ下間流域解析結果一覧表

| No. | 洪水番号 | 期 間           | $I_t$<br>( $m^3/sec$ ) | $O_t$<br>( $m^3/sec$ ) | $T_{11}$<br>(hr) | $T_{12}$<br>(hr) | $fA$<br>( $hm^2$ ) | $f$   |
|-----|------|---------------|------------------------|------------------------|------------------|------------------|--------------------|-------|
| 1   | 2-2  | S.29.6.29~7.1 | 119                    | 329                    | 2                | 2                | 1,165              | 1.293 |
| 2   | 8    | S.30.4.15~18  | 27                     | 107                    | 2                | 2                | 399                | 0.443 |
| 3   | 9    | S.30.6.18~20  | 78                     | 93                     | 0                | 0                | 804                | 0.893 |
| 4   | 10   | S.30.7.6~10   | 80                     | 165                    | 2                | 2                | 695                | 0.772 |
| 平均  |      |               | 76.0                   | 173.5                  | 1.5              | 1.5              | 765.8              | 0.852 |

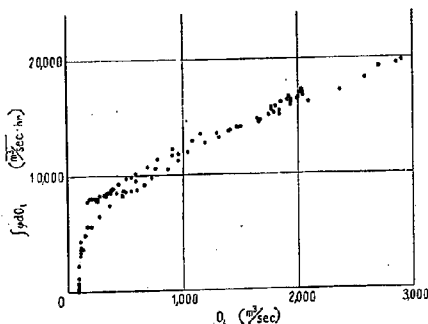
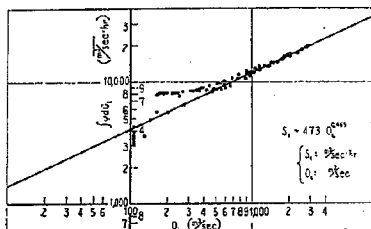


図-15 筑後川夜明一瀬ノ下間河道の貯留関数 (総合)

図-16 筑後川夜明一瀬ノ下間河道の貯留関数 (総合)  
—15がえられる。また、両対数紙上で直線関係となるように、縦軸を調整してプロットすると、図-16がえら

れ、これによって、筑後川夜明一瀬ノ下間の河道の平均的な貯留関数としてつぎの式がえられた。

$$S_t = 473 O_t^{0.468} \dots\dots\dots (6)$$

$$S_t = \int \rho dO_t : (m^3/sec) \cdot hr$$

$$O_t : m^3/sec$$

#### d. 解析結果の適用

##### (a) 概説

夜明上流流域および夜明一瀬ノ下間流域について洪水流出解析を行ない、それぞれの水文定数を明らかにしたが、その適合度をみるために、解析した定数を適用して、降雨から流出量を推算した結果についてのべる。

推算は夜明上流流域および夜明一瀬ノ下間流域の両者の流域平均時間雨量がそろっている4洪水(洪水番号2-2, 8, 9, 10)について実施した。また、貯留関数は流域について平均したものを4洪水を通じて使用したが、流入係数・遅滞時間・初期流量については、洪水ごとの解析結果または実測の与えられた値をそのまま使用した場合と流域ごとに各洪水を平均した値を4洪水を通じて使用した場合との二つについて実施した。

##### (b) 夜明上流流域

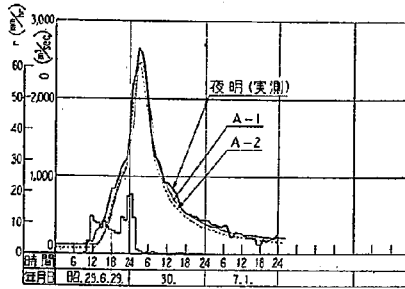
夜明上流流域の推算条件は表-13のとおりであり、4洪水について、それぞれ洪水ごとと平均の2種類、結局全部で8種類である。

なお、この場合には、すでに総合貯留関数について

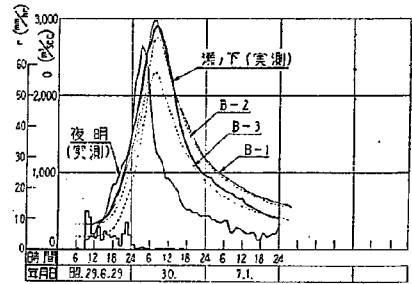
表-13 夜明上流流域推算条件一覧表

| 洪水番号 | 洪水年月日          | $I$        | $O$ | $T_{11}$<br>(hr) | $f \cdot A$<br>( $km^2$ ) | $O_t$<br>( $m^3/sec$ ) | Case<br>番号 |
|------|----------------|------------|-----|------------------|---------------------------|------------------------|------------|
| 2-2  | 昭.29.6.29.~7.1 | 流域平均雨量(実測) | 夜明  | 2                | 833                       | 119                    | A-1        |
|      |                | "          | "   | 1.5              | 849                       | 75                     | A-2        |
| 8    | 昭.30.4.15.~17. | "          | "   | 2                | 664                       | 27                     | A-1        |
|      |                | "          | "   | 1.5              | 849                       | 75                     | A-2        |
| 9    | 昭.30.6.18.~20. | "          | "   | 0                | 937                       | 78                     | A-1        |
|      |                | "          | "   | 1.5              | 849                       | 75                     | A-2        |
| 10   | 昭.30.7.6.~10.  | "          | "   | 2                | 707                       | 80                     | A-1        |
|      |                | "          | "   | 1.5              | 849                       | 75                     | A-2        |

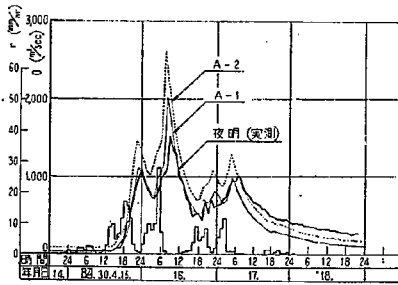
(注1) Case 番号:  
A (夜明上流流域)  
1 (洪水ごとの定数を適用) 2 (流域ごとに平均した定数を適用)  
(注2) 本表の平均値は11洪水の平均である。



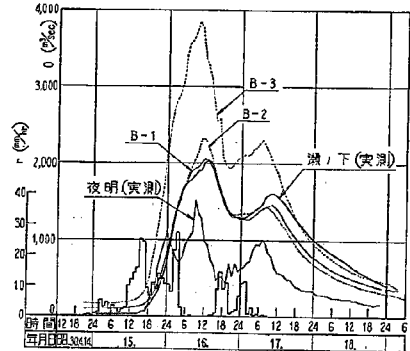
(a) 昭.29.6.29~7.1 (洪水番号 2-2)



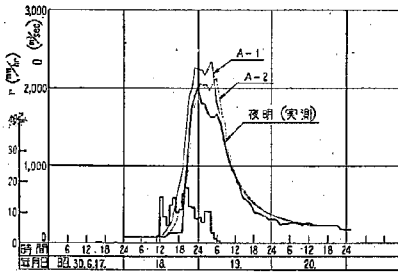
(a) 昭.29.6.29~7.1.(洪水番号2-2)



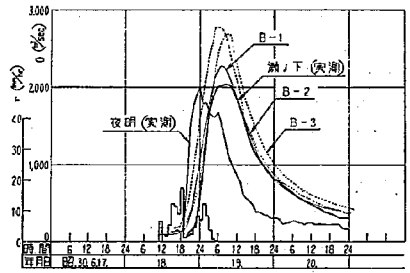
(b) 昭.30.4.15.~17. (洪水番号 8)



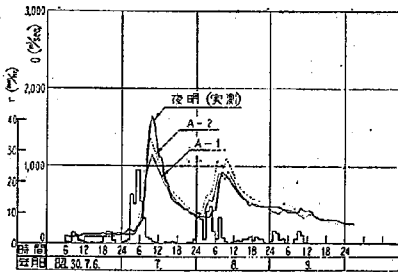
(b) 昭.30.4.15.~17. (洪水番号 8)



(c) 昭.30.6.18.~20. (洪水番号 9)

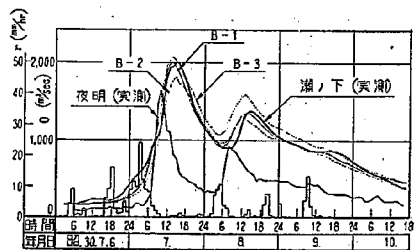


(c) 昭.30.6.18.~20. (洪水番号 9)



(d) 昭.30.7.6.~10. (洪水番号10)

図-17 夜明上流域の推算ハイドログラフ



(d) 昭.30.7.6.~10. (洪水番号10)

図-18 夜明潮/下間流域の推算ハイドログラフ

表-14 夜明一瀬ノ下間流域推算条件一覧表

| 洪水<br>番号 | 洪水年月日           | $I_1$        | $I_2$                | $O$ | $T_{11}$<br>(hr) | $T_{12}$<br>(hr) | $f_1$ | $(f \cdot A)_2$<br>(km <sup>2</sup> ) | $(I_1)_t$<br>(m <sup>3</sup> /sec) | $O_t$<br>(m <sup>3</sup> /sec) | Case<br>番号 |
|----------|-----------------|--------------|----------------------|-----|------------------|------------------|-------|---------------------------------------|------------------------------------|--------------------------------|------------|
| 2-2      | 昭.29.6.29.~7.1. | 夜明流量<br>(実測) | 夜明一瀬ノ下流域<br>平均雨量(実測) | 瀬ノ下 | 2                | 2                | 1.00  | 1,165                                 | 119                                | 329                            | B-1        |
|          |                 | 夜明流量<br>(推算) | "                    | "   | "                | "                | "     | "                                     | "                                  | "                              | B-2        |
|          |                 | "            | "                    | "   | 1.5              | 1.5              | "     | 766                                   | 76                                 | 173                            | B-3        |
| 8        | 昭.30.4.15.~17.  | 夜明流量<br>(実測) | "                    | "   | 2                | 2                | "     | 399                                   | 27                                 | 107                            | B-1        |
|          |                 | 夜明流量<br>(推算) | "                    | "   | "                | "                | "     | "                                     | "                                  | "                              | B-2        |
|          |                 | "            | "                    | "   | 1.5              | 1.5              | "     | 766                                   | 76                                 | 173                            | B-3        |
| 9        | 昭.30.6.18.~20.  | 夜明流量<br>(実測) | "                    | "   | 0                | 0                | "     | 804                                   | 78                                 | 93                             | B-1        |
|          |                 | 夜明流量<br>(推算) | "                    | "   | "                | "                | "     | "                                     | "                                  | "                              | B-2        |
|          |                 | "            | "                    | "   | 1.5              | 1.5              | "     | 766                                   | 76                                 | 173                            | B-3        |
| 10       | 昭.30.7.6.~10.   | 夜明流量<br>(実測) | "                    | "   | 2                | 2                | "     | 695                                   | 80                                 | 165                            | B-1        |
|          |                 | 夜明流量<br>(推算) | "                    | "   | "                | "                | "     | "                                     | "                                  | "                              | B-2        |
|          |                 | "            | "                    | "   | 1.5              | 1.5              | "     | 766                                   | 76                                 | 173                            | B-3        |

(注) Case 番号: B (夜明一瀬ノ下間流域)  
 1 (夜明流量は実測値を適用し, 洪水ごとの定数を適用)  
 2 (夜明流量は推算値を適用し, 洪水ごとの定数を適用)  
 3 (夜明流量は推算値を適用し, 流域ごとに平均した定数を適用)

べた基礎式の変換にならって, 貯留関数(8)式をつぎの  
 ように整理しなおし, 降雨  $r_{avg}$  から(4)式と同じ形の式に  
 よって  $q_*$  を求めた後, (9)式によって  $(O-O_i)$  を計算  
 する方法をとった。

$$s_{0*} = 39.3 q_*^{0.421} \dots \dots \dots (47)$$

ここに,

$$s_{0*} = S_1 / f \cdot A \text{ (mm)} \dots \dots \dots (48)$$

$$q_* = (O - O_i) / f \cdot A \text{ (mm/hr)} \dots \dots \dots (49)$$

ただし,

$$f = 0.600, A = 1,415 \text{ (km}^2\text{)}$$

推算結果は図-17のとおりである。

#### (c) 夜明一瀬ノ下間流域

夜明一瀬ノ下間流域の推算条件は表-14のとおりであ  
 り, 4洪水について, それぞれ洪水ごと(夜明流量:  
 実測値および推算値)と平均(夜明流量:推算値)の3  
 種類, 結局全部で12種類である。

なお, この追跡計算は, 解析計算のまったく逆を行な  
 ったわけであり, 河道の流出機構は図-12を適用した。  
 推算結果は図-18のとおりである。

#### e. 解析結果の考察

解析した定数を適用した推算結果によって明らかなよ  
 うに, 各洪水ごとに解析された定数をそのまま適用した  
 場合には, 対象流域の面積が900および1,415 km<sup>2</sup>でやや  
 大きすぎるにもかかわらず, 推算の精度は十分であり,  
 瀬ノ下地点の流量を降雨のみから推算する場合にもよい

精度を期待することができる。

しかし, 流域ごとに平均した定数を適用した場合に  
 は, 推算結果に相当の誤差をともなう場合がある。この  
 ことは, 洪水ごとに定数が変動することに原因があるわ  
 けであり, 流入係数・遅滞時間・貯留関数の3定数のう  
 ち, 流入係数の変動がもっとも影響が大きいことが認め  
 られる。

このような流入係数の変動は, 洪水ごとの流域の保水  
 状態の相違に原因しているものと考えられ, したがっ  
 て, 流入係数の値を精密に推定するためには, 流入係数  
 と流域の保水状態との関係を解析することが必要なよう  
 である。ただし, 洪水予報のように, 各種の規模の洪水  
 の推算が問題となる場合と異なり, 本調査のように, 計  
 画に採るべき大洪水を想定することが必要な場合にあっ  
 ては, 中小洪水における流入係数の推定はあまり問題で  
 はなく, 大洪水時に流入係数がどのような値となるかと  
 いうことがとくに問題であり, この点については, 来年  
 度の課題とする予定である。

なお, 他の2定数, すなわち, 遅滞時間および貯留関  
 数については, 洪水ごとの変動は比較的小なく, 計画の  
 大洪水の推定にあたっては, 本調査の結果による流域ご  
 との平均値を適用すれば十分であると判断される。

#### 4. あとがき

本年度は,

##### 1. 洪水流出計算機の製作

## h. 筑後川の洪水流出解析

の2項目について調査を実施し、洪水流出計算機を完成し、筑後川については、その夜明ダム上流流域および夜明一瀬ノ下間流域の2流域に対して、流域平均雨量を計算する場合の代表観測所の代表係数を推定するとともに、貯留関数法の定数を解析し、貯留関数および遅滞時間については、両流域に対する平均値を決定した。ただ、流入係数については、洪水ごとの変動が認められるので、大洪水時におけるこの値を決定することが今後の課題として残された。

したがって、来年度は、大洪水時において流入係数がどのような値となるかを明らかにするとともに、調査対象流域を有明海地域の全体に拡大し、地域内各流域の代表係数および貯留関数法の各定数を決定して、有明海地域の全地域的観点からみて計画の対象とするべき大洪水の流入ハイドログラフを確定する予定である。

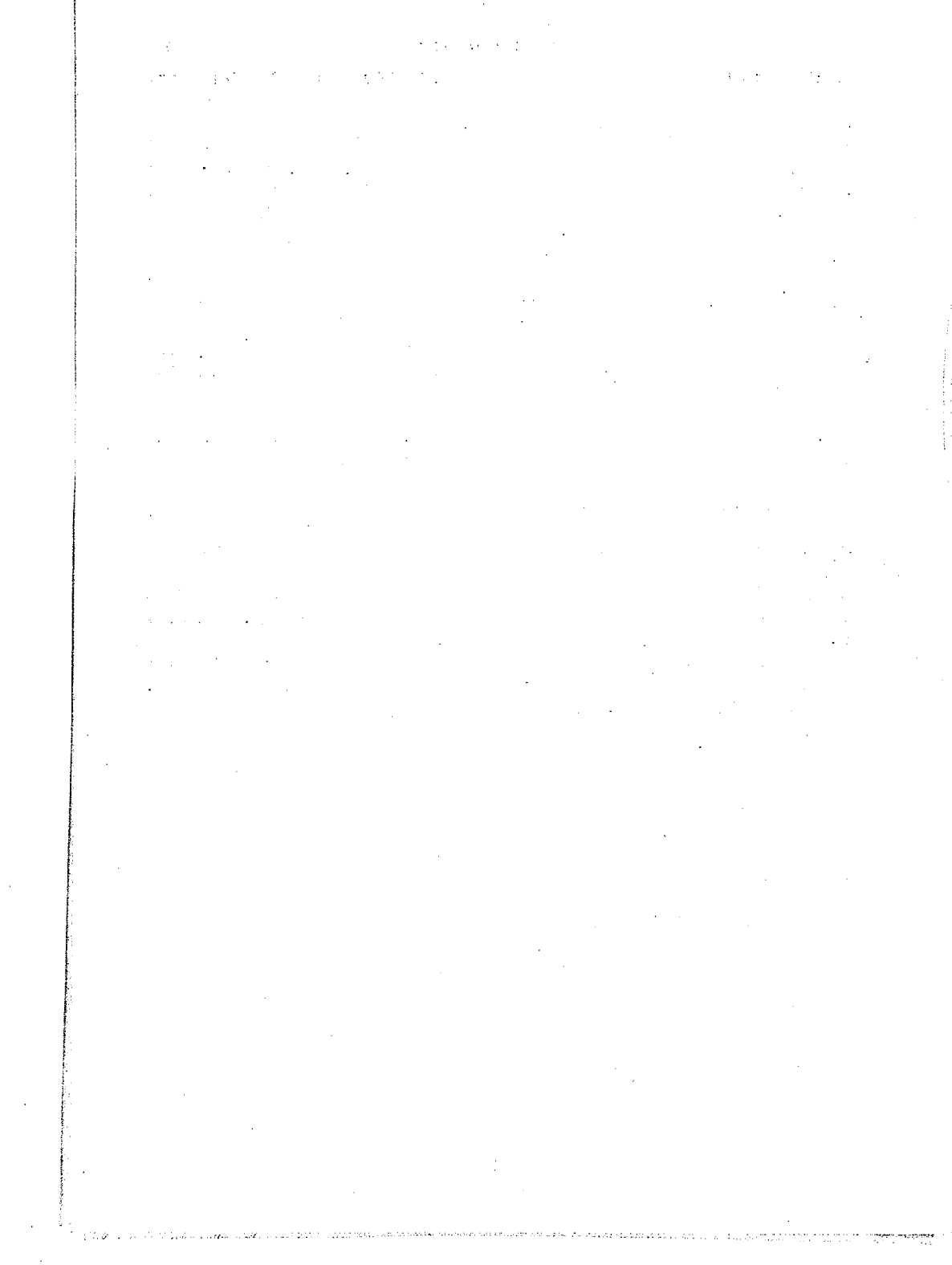
なお、本調査において採用した代表係数法および貯留関数法は、一つの新しい洪水流出解析法を提供するものであり、とくに、夜明一瀬ノ下間流域の解析に適用した方法は、一般的に、残流域をともなう河道の解析法として有効な方法であると考えられる。また、従来、流出解析において問題となっていた降雨の初期損失および流出成分の分離については、前者はまったく考慮せず、後者は初期流量を一定に差し引くという簡明な方法をとっているにもかかわらず、十分な推算の精度を得ていることは、洪水流出解析法に一つの重要な示唆を与えるものとして注目すべきである。

終りに、経済企画庁、建設省河川局、同九州地方建設局などの本調査の関係者各位、ならびに、御指導をいた

だいた元河川部長佐藤清一博士、河川部長竹内俊雄技官および洪水流出計算機の製作に当たった日立製作所、代表係数法のデジタル・コンピューターによる計算を実施した日本建設コンサルタント株式会社の関係者各位に深甚の謝意を表するとともに、調査の担当は、九州地方建設局・企画室（基礎資料の収集）および土木研究所・水文研究室（解析）が当たったことを附記する。

## 参考文献

- 1) 木村俊晃[1959]“洪水流出の推定法に関する研究(1)——貯留関数に関する一考察——”，土木研究所報告102号，pp.9～16。  
建設省・土木研究所・水文研究室[1959]“貯留関数法の理論とその計算法”，建設省直轄技術研究会資料，非公刊。
- 2) 佐藤清一・吉川・木村[1954]“降雨から流出を推定する方法”，土木研究所報告，87号，pp.27～42。
- 3) 木村俊晃[1956]“洪水時における流域の貯留量と流出量の関係およびその流出推定への応用について”，土木工学，5巻，2・3・5号。
- 4) 石原藤次郎・石原安雄[1955]“洪水追跡用アナログ・コンピューターについて”，土木学会論文集，24号，pp.44～57。
- 5) 伊藤剛・佐藤・吉川・芦田・鈴木・土屋[1959]“洪水流に関する研究”，土木研究所報告，100号，pp.145～160。
- 6) 木村俊晃[1960]“相関関係の解析を基礎とした流域平均雨量の計算法”，土木技術資料，2巻，5号，pp.1～7。



# 土 壤 コ ロ イ ド に 関 す る 研 究 (第4報)

## 地すべり地帯の粘土鉱物の検索

(昭和35年10月)

有 泉 昌\*  
牧 隆 正\*\*

### 目 次

|             |      |
|-------------|------|
| まえがき        | (1)  |
| [1] 試料と実験方法 | (1)  |
| [2] 実験結果    | (3)  |
| [3] 実験結果の検討 | (3)  |
| [4] 考 察     | (37) |
| [5] 結 言     | (42) |

まえがき：我国各地地中に粘土中の粘土鉱物について。

前報で第三紀層に見られる代表的地中にである長野県茶臼山地に地帯における地中に粘土中の粘土鉱物を検索した結果を述べた。ここでは我国各地方に見られる地帯について同様な調査研究を実施した結果について述べる。

#### [1] 試料と実験方法

地中に粘土の試料の多くは県砂防課より送付されたものであり、一部は当研究所砂防研究室に保管されたものを含んでいる。

粘土は1 $\mu$ 以下の粒子をCa粘土として分離し、試料の化学分析、X線分析、DTA等は既報の方法に準じたのでここでは省略する。X線分析の場合 Time Constant を4秒、Multiplier 1 としたが、Scale Factor はL.M.R. 試料を8とした外はいずれも16とした。エチレンジアリン処理の場合はA-1, B-1, E-1, E-2, F-1, F-2 については32, D-5, D-6 については16としたほかはいずれも8とした。DTAの場合の試料の量はA試料については0.55g 前後、その他の試料については0.40g 前後である。ピペリジン処理試料についてはB-1で0.16g, JおよびG-1で0.22g, そのほかは0.35gを標準とし、 $\alpha$  アルミナでうすめる。

赤外線スペクトルはパーキンエルマー社の分光器を用い、KBr錠剤法(0.20%)によった。また電子顕微鏡写真は主として日本電子光学研究所製のものによる。

##### (i) 秋田県小又川地帯に(A-1~A-16)

この地帯に地帯は秋田県北秋田郡前田村根森田にあ

る。秋田県に見られる他の地帯に地帯と同様に地質的には第三紀の谷地層に属し、硬質頁岩を主体としこの上部に角礫質凝灰岩および砂質頁岩層を有する。これらの地帯中には安山岩、熔岩床、集塊岩をふくむ。<sup>1)</sup>

小又川地帯に地帯では第三紀層は森吉火山の作用を顕著にうけ、著しく複雑化し乱れている。地帯に地帯は主に粘土質、砂質の頁岩層でこの中に風化凝灰岩層が介在し、これらの風化物が頁岩層上を滑動している。

A-1 試料は地帯に地帯北部のG沼よりの排水水路に沿って約50mの下流部で、水路の底部に見られる青色風化角礫凝灰岩層である。この層の上部が水が湧出する。この層が地帯に面と考えられている。

A-2 試料は地帯に地帯西北部H沼より下流約50mで、水路の壁面に露出する暗赤色頁岩で、この上部は軟質粘土となっている。この下方にはキレットのある赤色安山岩がある。地帯に粘土を盛りやすい。

A-3 試料は地帯に地帯中央部でG沼より南方約400mの水路の壁面をなす角礫まじりの粘土である。角礫凝灰岩の風化物と見られ、年間約20m滑動し湿地帯である。

A-4~A-16 試料は地帯に地帯内の各地点より採取した地帯に粘土または、容易に地帯に粘土化する風化した岩石類である。

##### (ii) 埼玉県尾坂地帯に(B-1, B-2)

尾坂地帯に地帯は埼玉県秩父郡神村尾坂地帯にある。この地帯は秩父盆地東北隅で長瀬系よりなる宝登山の南縁尖端部にあり、長瀬系と秩父盆地第三系の境界線にあたる。地帯に地の主体部を構成する岩石は絹雲母片岩であり、これに滑石片岩、石墨片岩の薄層またはレンズを多

\*地質化学部長 \*\*化学研究室主任研究員

く夾在させている。地じり地帯上部より不動地帯にかけて緑泥片岩が主となり、これに滑石片岩または絹雲母片岩の薄層が互層をなして随伴している。<sup>2)</sup>

B-1 試料は地じり地域の上層で見られるじり面であり、下方の不動部をなす緑泥片岩の風化したものである。

B-2 試料は地じり地域中央部の滑石採取箇所で見られるじり面であり、滑石絹雲母片岩の風化したものである。

#### (iii) 埼玉県門平地じり (C-1, C-2)

秋秋郡日野沢村門平地は南北600m、東西300mの矩形状をなし、上部は緩勾配であり、下半部は日野沢川に向い急傾斜をなす。基盤は秋秋古生層であるがこの上に輝緑凝灰岩、黒色粘板岩が乗り、著るしく粘土化が進んでいる。<sup>3)</sup>

C-1 は地じり地域西部の河岸に見られるじりの境界をなす部分であり、粘板岩と泥岩の互層で風化している。

C-2 は地じり地域東部の河岸に見られるじりの境界をなす部分であり、頁岩の風化したものである。C-1, 2 は共に地じり地域の上層である。

#### (iv) 福島県沼平地じり (D-1~D-6)

福島県麻耶郡山都町の沼平地のすべりは阿賀川支流一の井川に沿い、その面積は約42町歩である。正確な地質調査の結果は報告されていないが、砂岩および凝灰岩よりなる第三紀層であり、この地区に見られる地すべり地域とその地質は大体同じである。<sup>4)</sup>

D-1 は狸小屋地点での崩壊土であり、灰白色をした表層土の下部の土である。D-2 は D-1 の上部の表層である。

D-3 は用水路地点の崩壊土であり、在来の地盤面上に崩壊したことが確認されている。

D-4 は同様に用水路地点の崩壊土であり、しかもその表層部で、灰白色で植物の根を含くみ所々にスレート片が見られる。

D-5 は公会堂下方地点での崩壊土で灰白色粘土であり、D-6 も同地点の灰白色粘土で頁岩の細片と黒色化した植物根をふくむ。

#### (v) 山形県水沢地じり (E-1, E-2)

水沢地じりは西村山郡西山村水沢部落西方600mにある。この地域を構成する地質は第三紀の砂岩、頁岩、凝灰岩および洪積期砂礫層である。頁岩は地じり地帯周辺の殆んど全域に分布し、時に砂岩の薄層をはさま基盤をなしている。この頁岩は新鮮な場合は黒灰色を示すが、地表では灰白色を示し、キレツに富み分解して粘土化しやすい。地じりはこの頁岩層に起こっている。地じり地区は二つの地質構造線で境された中央部であり、隣接地区と連絡を断ちきられて運動している。<sup>5)</sup>

E-1 は地じり地域中央部の F-3 と F-4 点間の標高 265

m 地点でのボーリング試料であり、深さ12mのもの。青灰色の頁岩である。E-2 は同じボーリング試料で深さ19mのもの。

#### (vi) 山形県大網地じり (F-1, F-2)

大網地じりは東田川郡朝日村大網地区にあり、この地域の地質は新第三紀層よりなる。この層は下部は安山岩で上部は主として頁岩よりなる水成岩に分けられる。この第三紀層に石英粗面岩が侵入する。地じり地帯は大体第三紀層の断層層により、多くの地域に分割されている。<sup>5)</sup>

F-1 は地じり地域南西端部、C線上標高265m付近の崩壊地でのボーリング試料で、深さ8mのもの。F-2 は深度25mのもので粘土質であり、著るしく乱だされている。

#### (vii) 石川県葦之助地じり (G-1, G-2, G-3)

葦之助谷は手取川左支牛首川右支柳谷上流で、標高1,500~2,100mの間にある。この流域の基盤は主として手取層郡中の桑島層で、砂岩と頁岩の互層であり、この上に白山火山の熔岩が乗っている。桑島層中では頁岩が特に著るしい破砕をうけ、この破砕帯が温泉変質等により粘土化している。葦之助谷地じりはこの桑島層中の粘土層の上部に乗る桑島層および安山岩熔岩ならびに桑島層の岩層が移動していることにより説明される。<sup>6)</sup>

G-1 は葦之助第4号砂防ダム右岸基部で河床より約10m上方の粘土層。G-2 は飯場付近の粘土で黒色がかかったもの。

G-3 は固定点 No. 2 より万才谷の方向へ約20mの所に存在する青色をおびた粘土層。

#### (viii) 富山県芦峯寺地じり (H)

富山県中新川郡立山村芦峯寺地域では、片麻岩上に手取層が、さらにその上に第三系が乗っている。第三系の順序は甚だ複雑であり、最上層は更新統の礫層とこれにはさまれた黄色シルト質凝灰岩および安山岩質集塊泥流よりなる。地じりは更新統の礫層、凝灰岩およびそれによ来する粘土層に關係がある。<sup>7)</sup>

試料は常願寺川左岸基礎一帯の粘土であり、緩傾斜で部落方面に連なり、地じりと密接な關係あるものと考えられている。

#### (ix) 佐賀県人形山地じり (I-1, I-2, I-3, I-4)

佐賀県伊万里市山代町人形山地じりは、佐賀県および長崎県北部に見られる地じりの代表的なものである。第三紀層上部に玄武岩が乗り、両者の境界部は玄武岩を通しての滲透水のため排水層をなし、両者は風化が著るしい。この地じりでは上部の玄武岩が滑動する。<sup>8)</sup>

I-1 は第三紀頁岩の粘土化したものでじり面をなす、I-2 は I-1 よりやや粒度が粗い。

I-3 は玄武岩が風化したもので粘土化しており、じり

面上に一部残留している。I-4は玄武岩が著しく風化しており、質褐色多孔質化し指頭で容易にくだくことができる。地より土中に存在し地より粘土を造りやすい。

(x) 石川県地より (J)

石川県の地よりで第三紀層に見られる地より面と確認された粘土。正確な採取地が明らかな見本試料。

(xi) 新潟県地より (K)

新潟県第三紀層に見られる代表的地より地において、地より面粘土と確認された粘土。正確な採取地が明らかな見本試料。

(xii) 富山県稲穂寺地より (L-1, L-2)

富山県中新川郡上市町湊田に見られる地より地すべり地は第三紀凝灰岩が火山噴出物により被覆された状態になっており、地すべりは凝灰岩の表面に存在する白色粘土に起っていると考えられている。火山噴出物も旧地すべり堆積物とされる。L-1 試料は腰涼田地区のウエル工事現場に見られる地下約10mの粘土であり、L-2 試料は地すべり面粘土とされる凝灰岩をおおう白色粘土であり、田藤附近で採取したものである。

(xiii) 新潟県猿供養寺地より (M-1, M-2, M-3)

猿供養寺地よりは新潟県中頸城郡新井市郊外地区にある、土木研究所新潟地すべり試験場はこの地区内にある。地質は第三紀層であることは確実であるが、その詳細を知る資料がない。M-1~3 試料は何れもこの試験場内に見られる地より面粘土である。

(xiv) 群馬県小林山地より (R)

小林山地よりは群馬県高崎市高崎町地区に見られ、地質は第三紀層とされる。地下約30mに地より面を持つとされる。試料は重炭酸採掘坑道内で明瞭に見られる地より面粘土である。

[2] 実験結果

粘土の化学分析結果を表-1に示す。

X線回折図を図-1、これより算出した網面間隙を表-2に示す。エチレンジアミン処理試料についてのX線回折図を図-2に、加熱または塩酸処理試料等についてのX線回折図を図-3に示す。

DTA曲線は図-4に、またベリリデン処理試料については図-5に、電子顕微鏡観察を写真-1に、赤外線吸収スペクトルを図-6に示す。

表-1 化学分析結果

| 試料名 | H <sub>2</sub> O <sup>-</sup> | H <sub>2</sub> O <sup>+</sup> | SiO <sub>2</sub> | Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub> | Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> | CaO  | MgO   | Na <sub>2</sub> O | K <sub>2</sub> O | MnO  | SiO <sub>2</sub> /<br>Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> | SiO <sub>2</sub> /<br>R <sub>2</sub> O <sub>3</sub> |
|-----|-------------------------------|-------------------------------|------------------|--------------------------------|--------------------------------|------|-------|-------------------|------------------|------|------------------------------------------------------|-----------------------------------------------------|
| A-1 | 9.57                          | 5.91                          | 50.80            | 6.06                           | 19.47                          | 2.78 | 4.25  | —                 | —                | —    | 4.45                                                 | 3.73                                                |
| A-2 | 9.34                          | 7.90                          | 44.05            | 6.93                           | 22.71                          | 3.95 | 1.91  | 0.92              | 0.88             | —    | 3.30                                                 | 2.78                                                |
| A-3 | 4.47                          | 10.91                         | 40.94            | 8.97                           | 28.41                          | 1.70 | 2.18  | 0.22              | 0.35             | —    | 2.44                                                 | 2.04                                                |
| B-1 | 4.10                          | 9.83                          | 30.07            | 19.81                          | 17.55                          | 3.41 | 12.75 | 0.39              | 0.27             | 0.61 | 2.91                                                 | 1.72                                                |
| B-2 | 1.82                          | 6.13                          | 44.72            | 5.08                           | 10.43                          | 3.18 | 26.71 | 0.22              | 0.18             | 0.26 | 7.30                                                 | 5.55                                                |
| C-1 | 1.62                          | 6.14                          | 44.94            | 10.67                          | 21.33                          | 0.96 | 4.28  | 0.61              | 8.07             | 0.45 | 3.60                                                 | 2.72                                                |
| C-2 | 1.10                          | 7.47                          | 43.99            | 11.24                          | 26.39                          | 2.49 | 2.19  | 0.54              | 7.83             | —    | 2.82                                                 | 2.22                                                |
| D-1 | 3.43                          | 7.67                          | 57.95            | 4.26                           | 20.01                          | 1.68 | 1.47  | 0.34              | 3.77             | —    | 4.92                                                 | 4.35                                                |
| D-2 | 3.97                          | 9.36                          | 58.04            | 3.10                           | 19.04                          | 3.82 | 1.03  | —                 | —                | —    | 5.22                                                 | 4.74                                                |
| D-3 | 6.27                          | 3.38                          | 66.97            | 4.69                           | 11.41                          | 1.65 | 2.72  | —                 | —                | —    | 10.00                                                | 7.95                                                |
| D-4 | 6.53                          | 4.00                          | 62.72            | 5.24                           | 13.88                          | 1.81 | 2.14  | —                 | —                | —    | 7.65                                                 | 6.20                                                |
| D-5 | 9.03                          | 8.00                          | 53.97            | 2.89                           | 15.58                          | 8.70 | 1.03  | 0.27              | 1.00             | —    | 5.86                                                 | 5.25                                                |
| D-6 | 10.20                         | 7.47                          | 56.73            | 3.25                           | 16.09                          | 5.43 | 1.35  | 0.24              | 1.13             | —    | 6.00                                                 | 5.34                                                |
| E-2 | 7.41                          | 10.97                         | 57.58            | 1.40                           | 9.91                           | 6.27 | 4.36  | —                 | —                | —    | 9.90                                                 | 9.05                                                |
| F-2 | 19.63                         | 7.32                          | 47.55            | 2.54                           | 17.66                          | 2.47 | 3.69  | —                 | —                | —    | 4.60                                                 | 4.18                                                |
| G-2 | 2.07                          | 6.69                          | 49.87            | 4.19                           | 24.49                          | 2.30 | 2.47  | 0.34              | 6.93             | —    | 3.46                                                 | 3.12                                                |
| H   | 3.75                          | 7.35                          | 51.03            | 7.05                           | 28.25                          | 1.73 | 1.43  | —                 | —                | —    | 3.06                                                 | 2.64                                                |
| I-1 | 6.94                          | 8.12                          | 46.17            | 5.88                           | 24.37                          | 1.40 | 2.60  | 0.35              | 5.27             | —    | 3.20                                                 | 2.78                                                |
| I-3 | 11.19                         | 10.31                         | 37.75            | 9.35                           | 27.21                          | 0.88 | 1.36  | 0.28              | 0.76             | —    | 2.37                                                 | 1.94                                                |
| J   | 8.07                          | 10.42                         | 46.27            | 6.91                           | 19.02                          | 3.85 | 2.49  | —                 | —                | —    | 4.14                                                 | 3.34                                                |
| K   | 5.25                          | 11.12                         | 47.75            | 7.21                           | 21.70                          | 3.35 | 2.28  | —                 | —                | —    | 3.74                                                 | 3.08                                                |

[3] 実験結果の検討

上記の実験結果より供試試料について考察し、粘土鉱物を検索した結果をのべる。

(i) A 試料

A-1, A-2 試料のX線回折実験によれば、モンモリロナイトを主成分として結晶度の良好でないハロイサイトを副成分とすることが示される。エチレンジアミン処理を行ったものは何れも17.4Åを与える。A-1にはこ

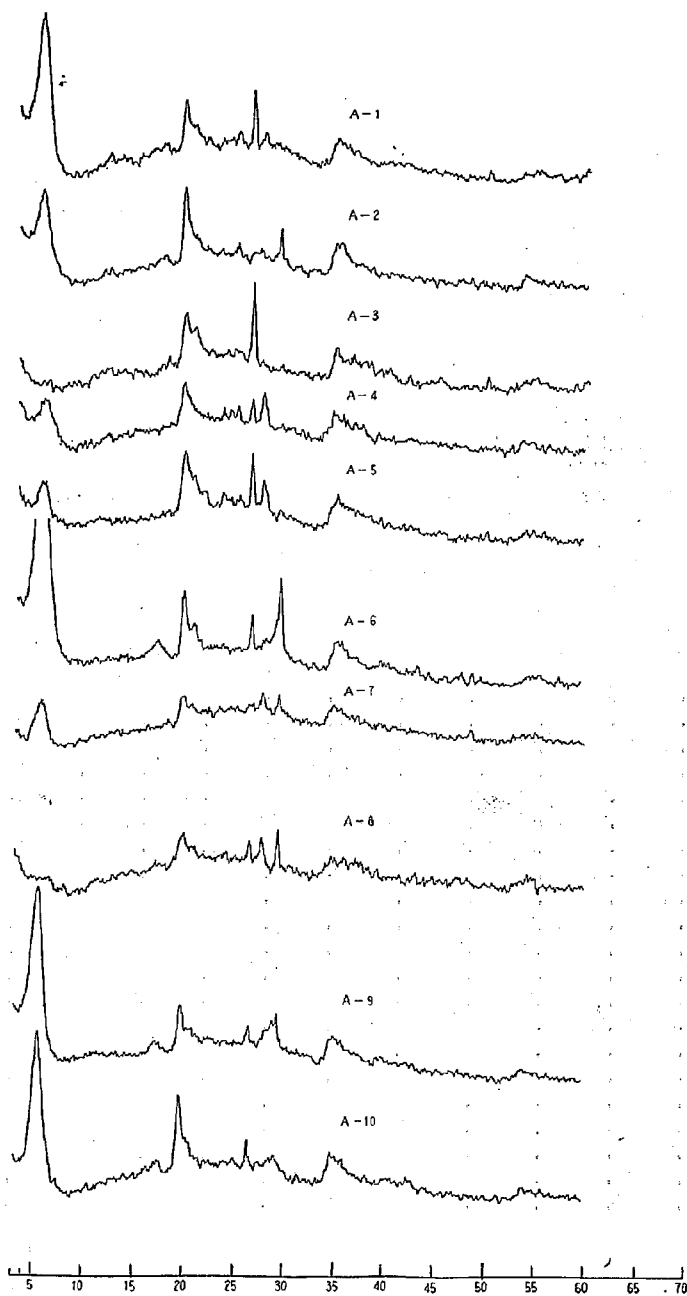


図-1 (a) 粘土試料のX線回折図

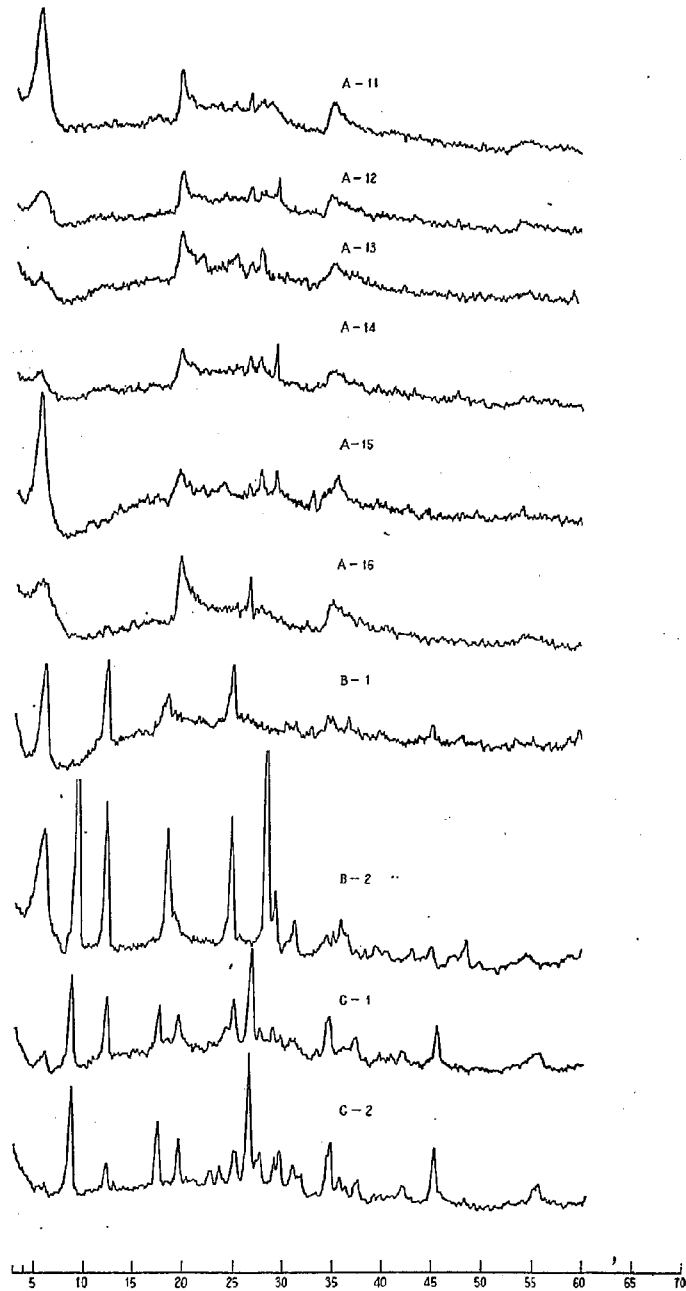
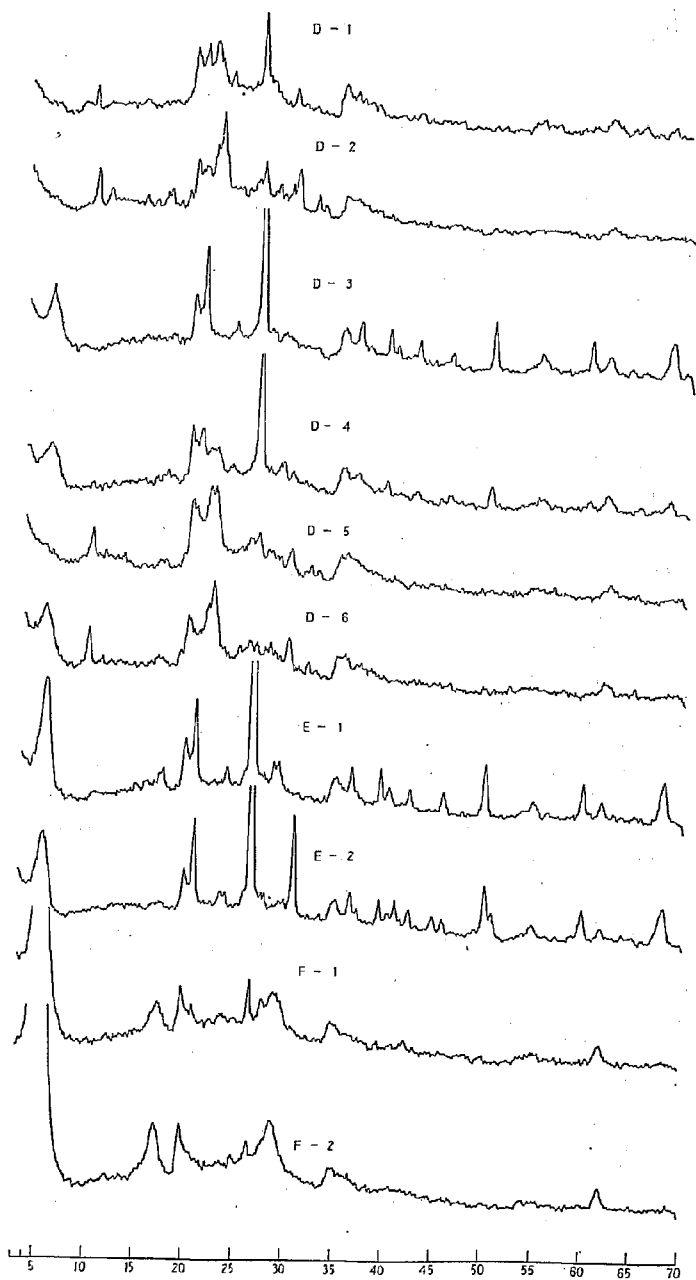


図-1 . (b)



圖—1 (c)

( 6 )

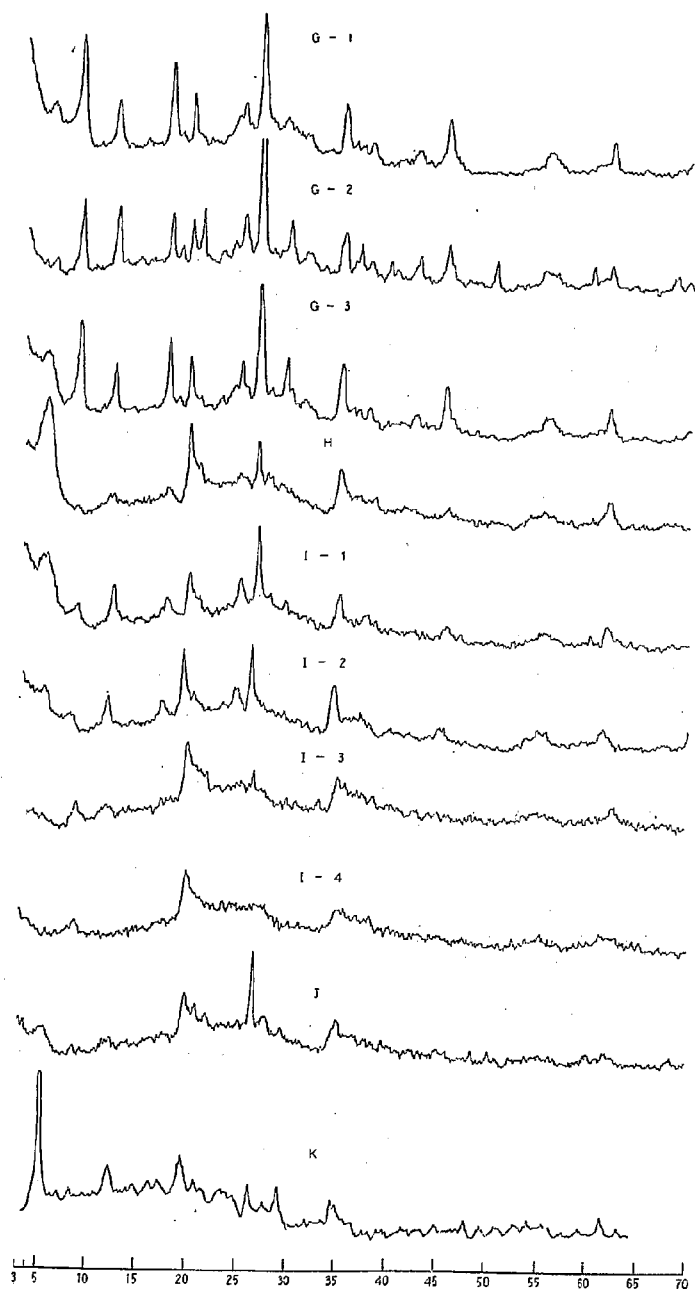
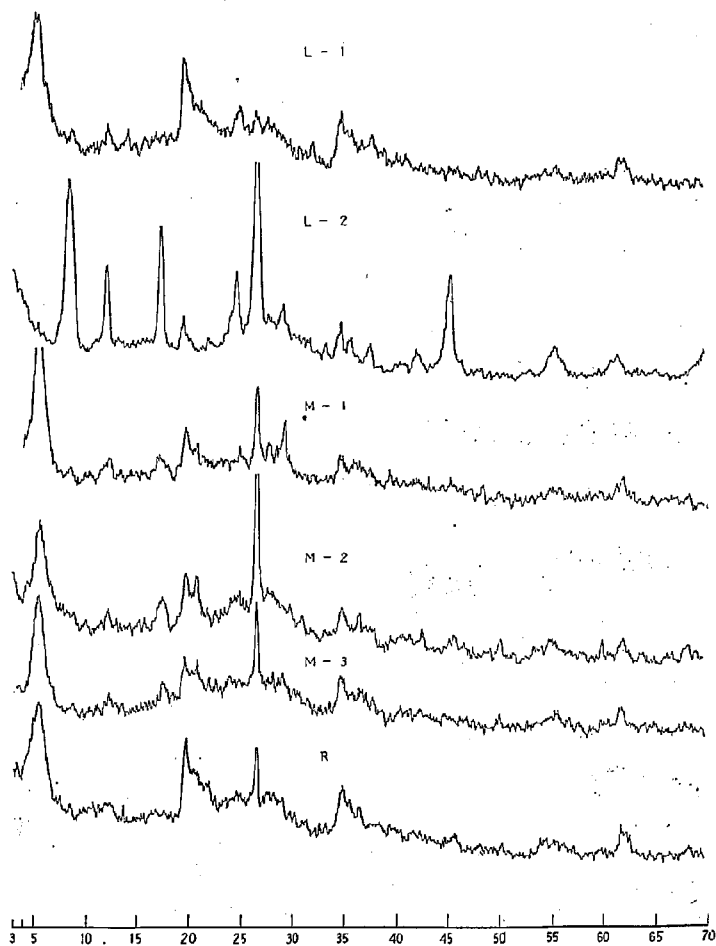


図-1 (d)



圖—1 (e)

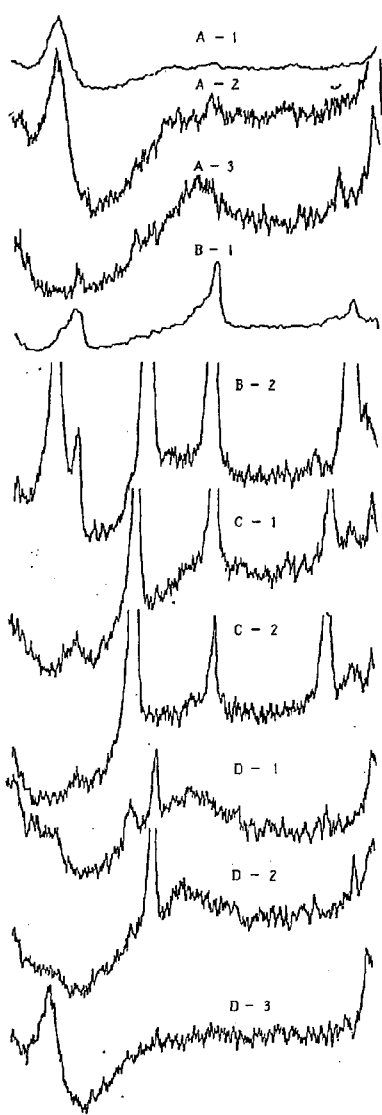


図-2 (a) エチレンジアミン処理試料のX線回折図

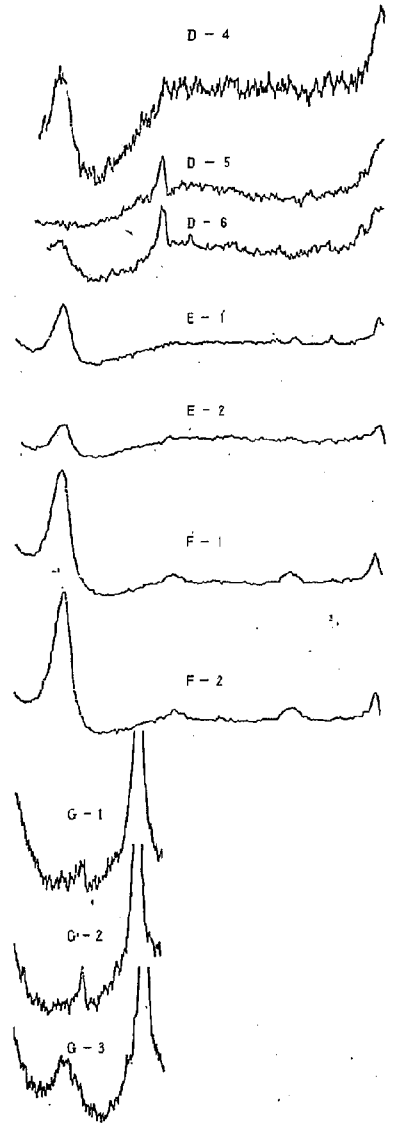


図-2 (b)

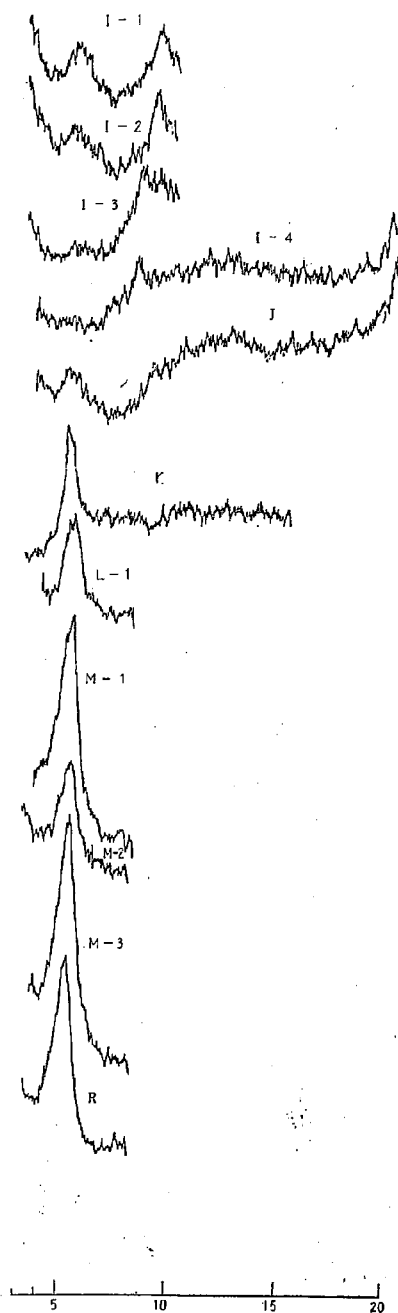


図-2 (c)

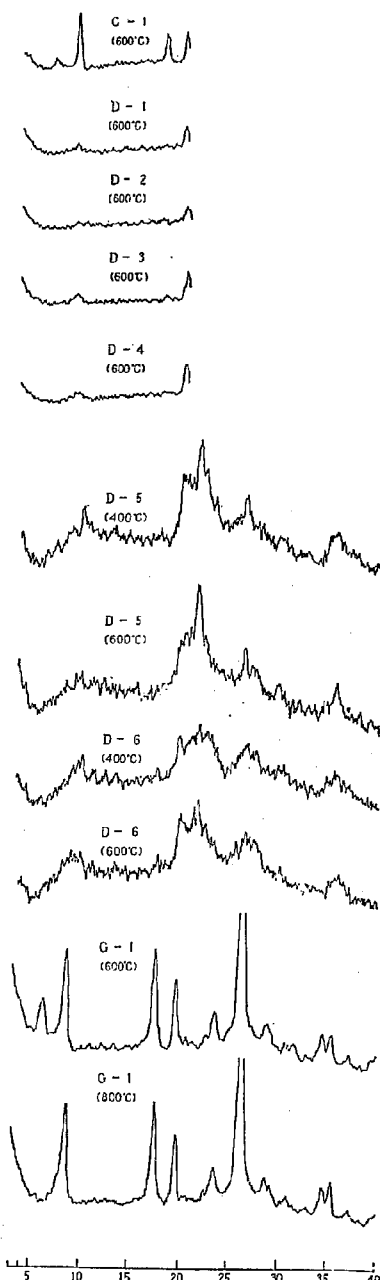


図-3 (a) 加熱または塩酸処理試料等のX線回折図

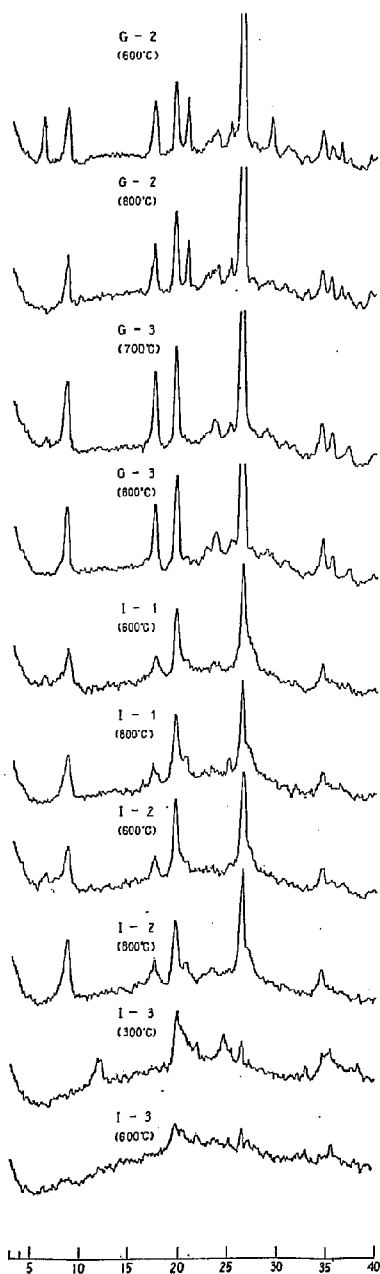


図-3 (b)

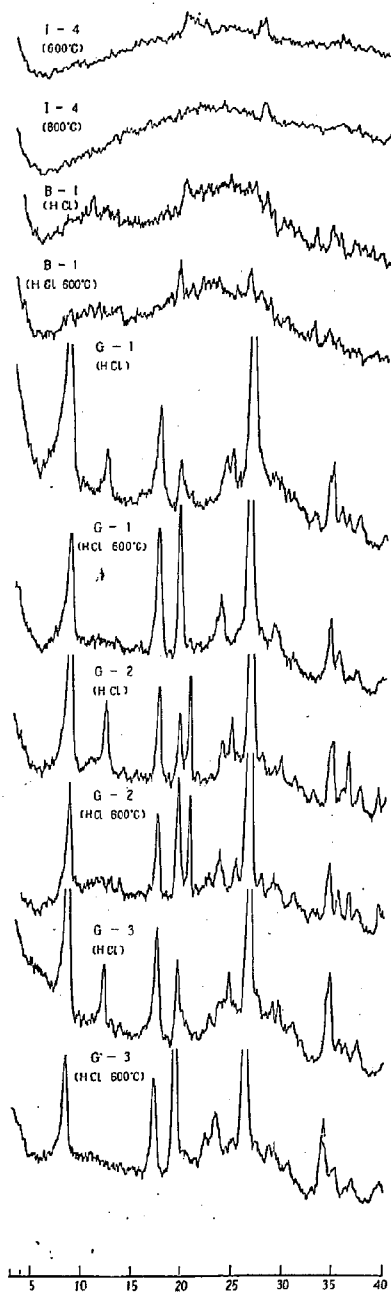


図-3 (c)

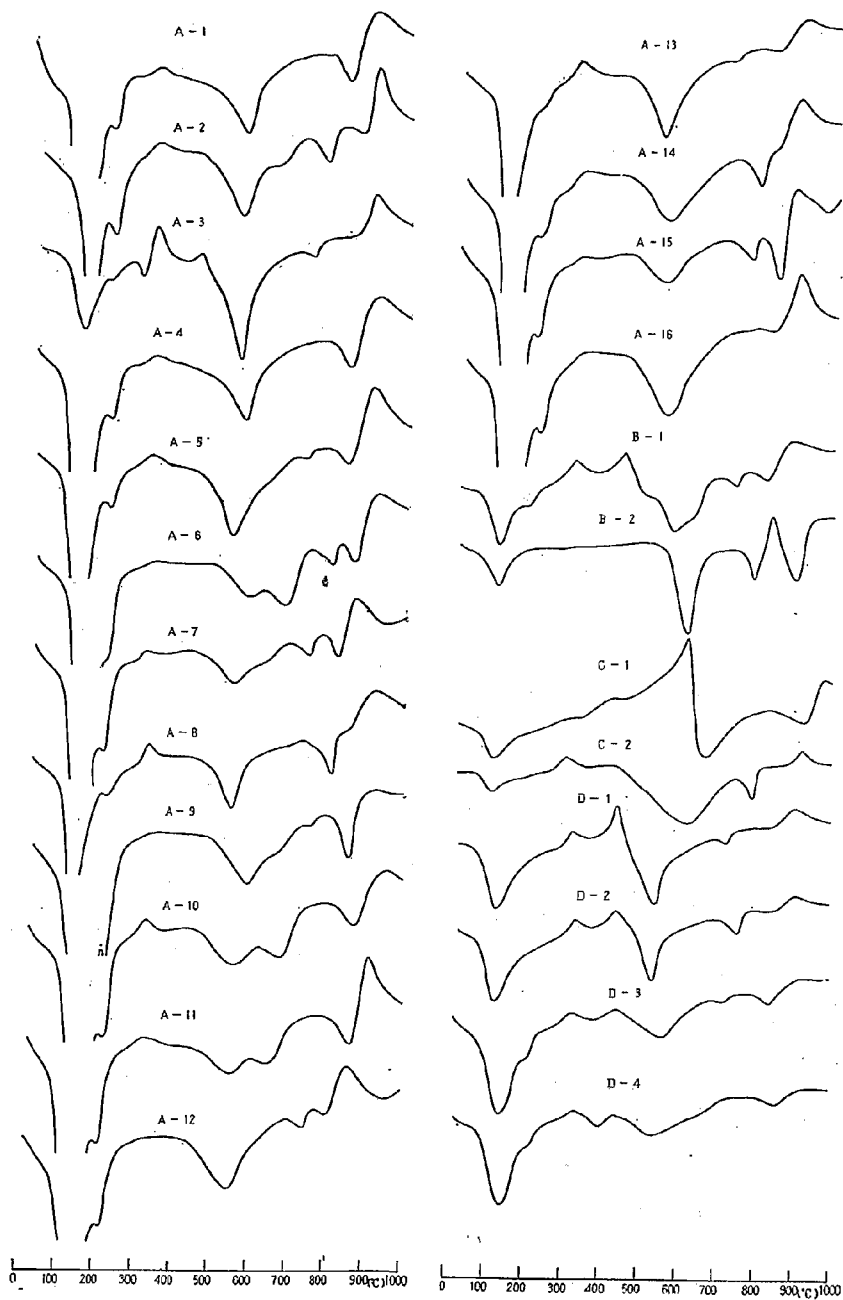


圖-4 (a) DTA曲線

圖-4 (b)

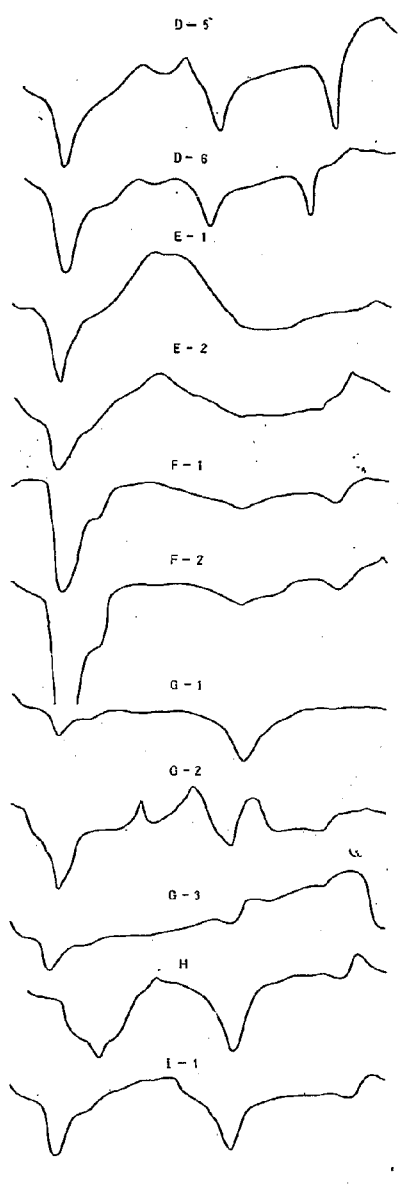


図-4 (c)

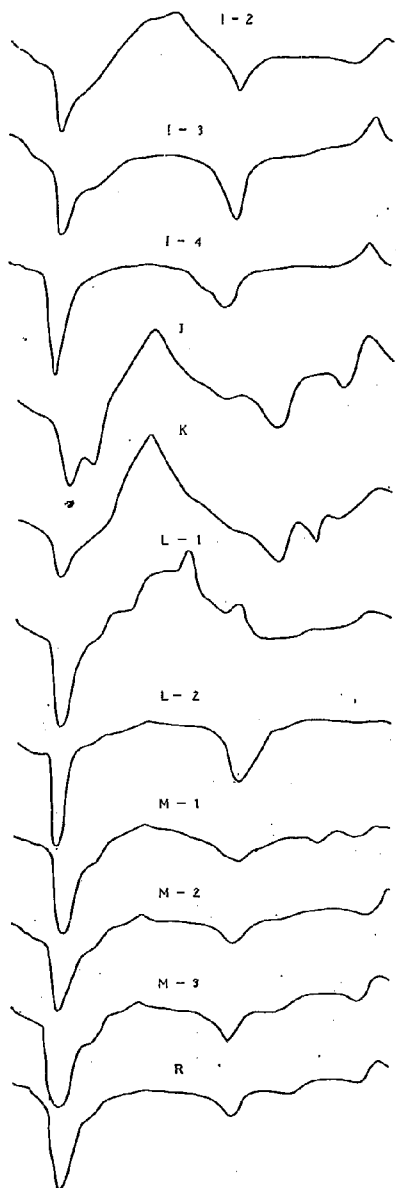


図-4 (d)

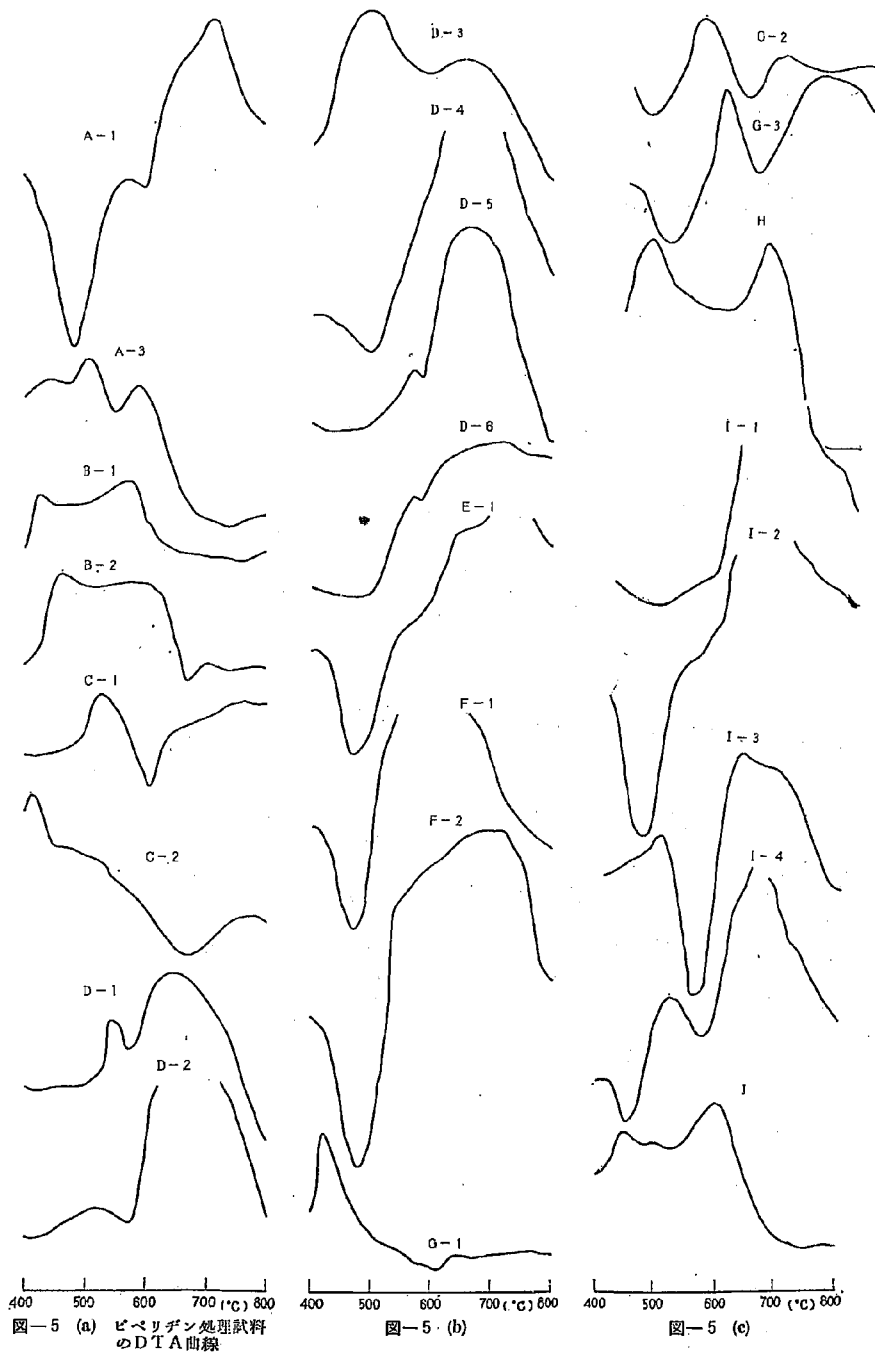


図-5 (a) ビベリザン処理試料のDTA曲線

図-5 (b)

図-5 (c)

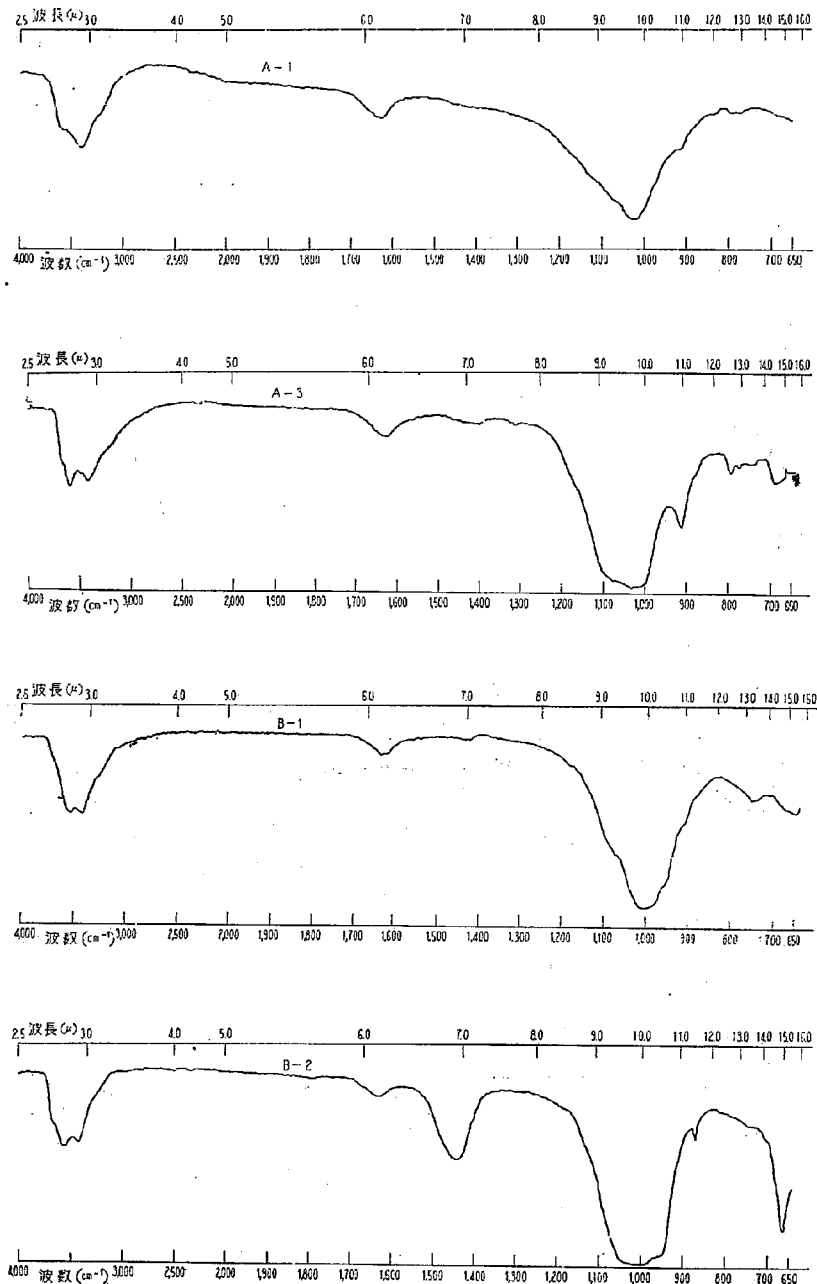


図-6 (a) 赤外線吸収スペクトル

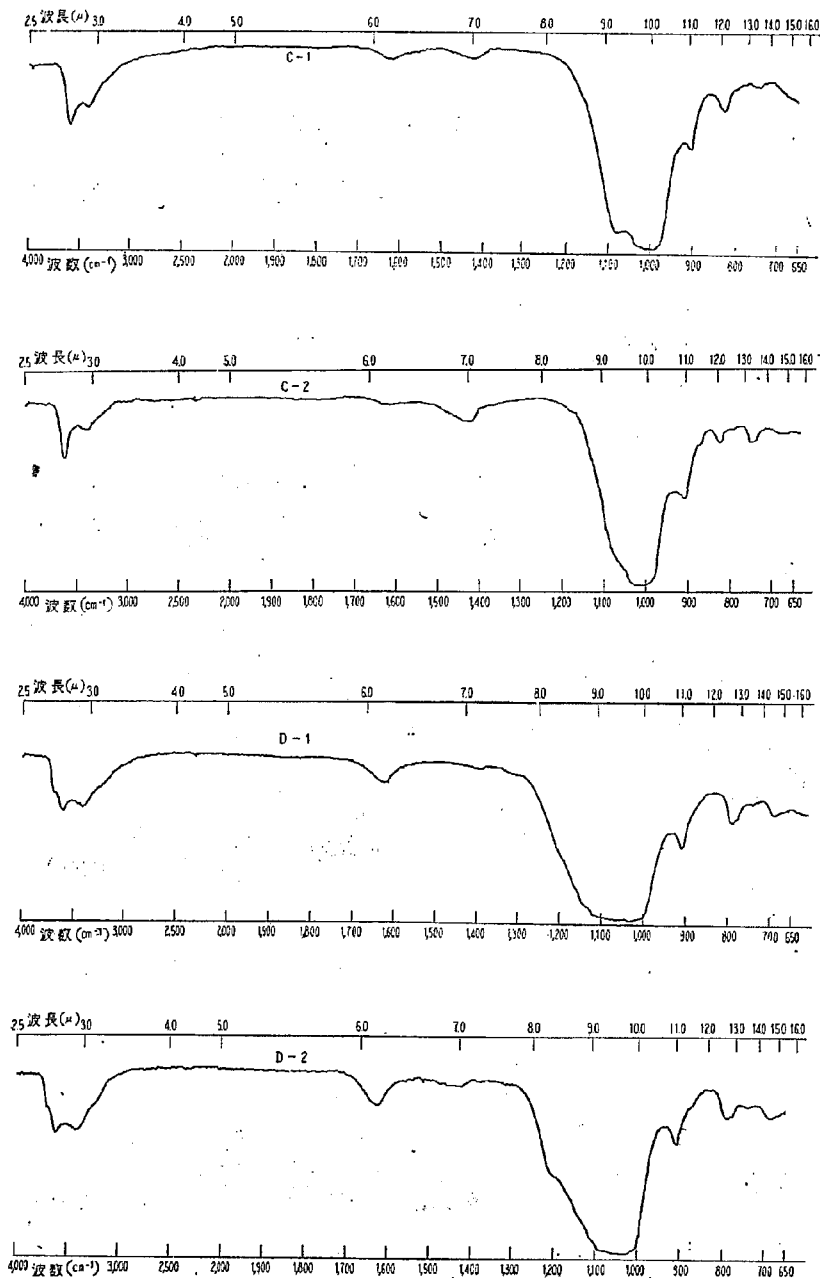


圖-6 (b)

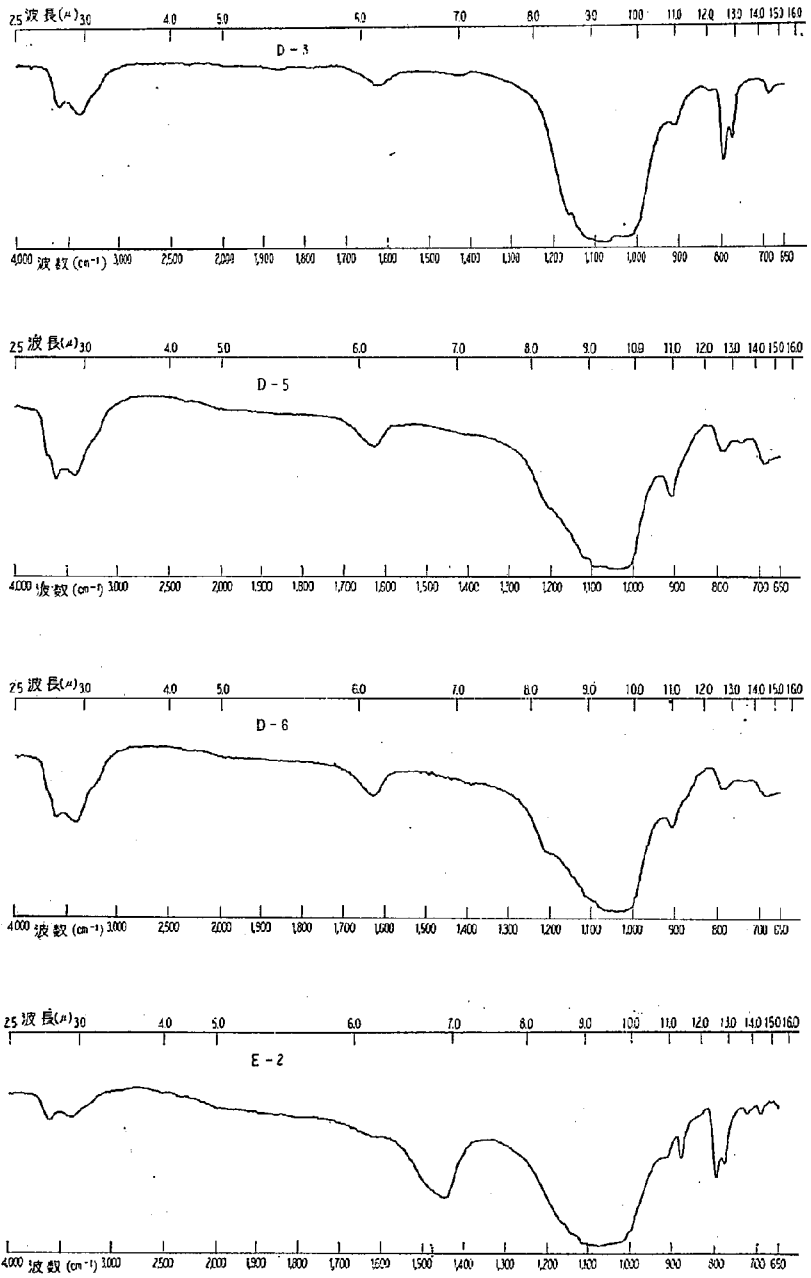


図-6 (c)

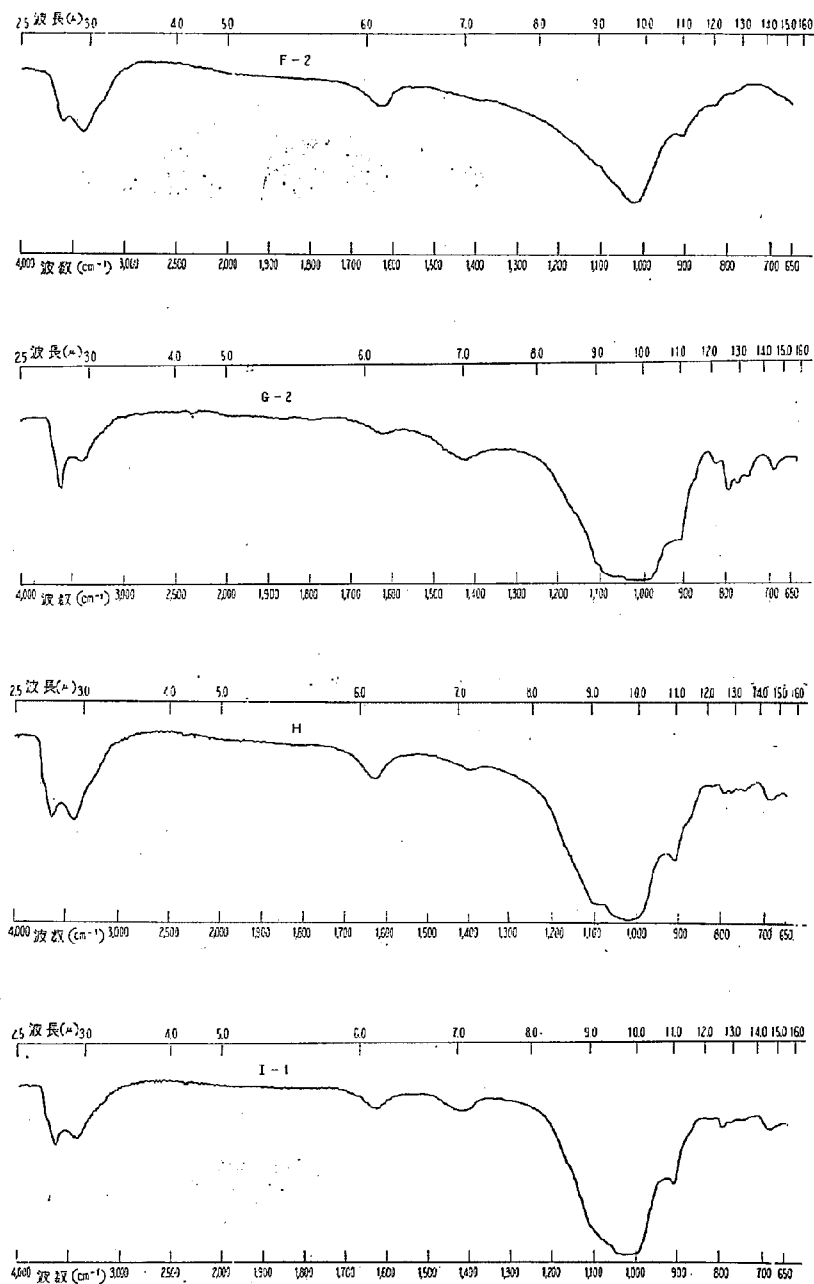


圖-6 (d)

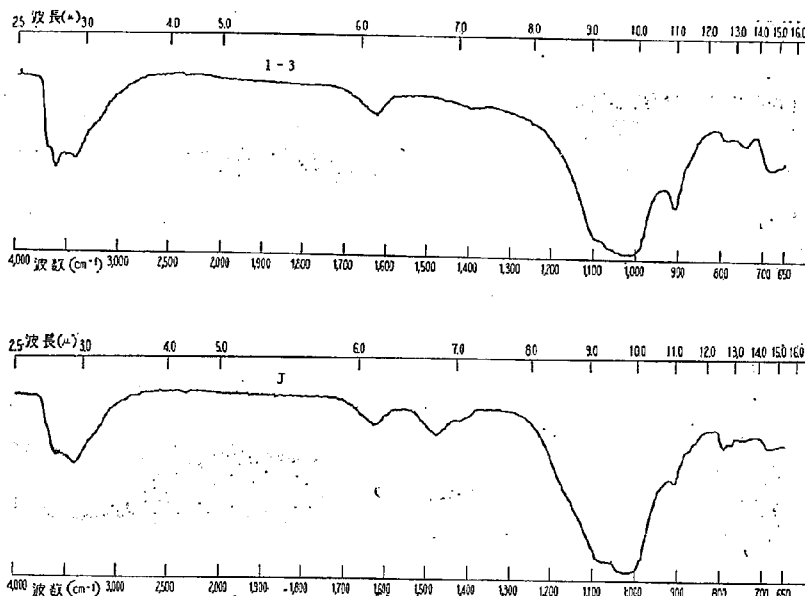


図-6 (e)

の外に一部の石英と長石類とが、A-2 には少量の方解石と長石類が含まれると推定できる。ハロイサイトはその (001) による粉末線が明瞭でなく、7.5~8.5Å に著るしく拡散した線となっており、関東ローム中のハロイサイトに見られていると同様である。

DTA 曲線は A-1 試料では、150°C の深い吸熱ピーク、220°C の吸熱ピーク、570°C および 840°C の吸熱ピーク、さらに 900°C の発熱ピークを示す。570°C のピークは結晶度の良好でないものとしてはやや高温側に偏するが、粒径分布も広いハロイサイトによるものと考えられ、それに引きつづいて 600~700°C に吸熱ピークが存在することが示される。DTA 曲線はモンモリロナイトとハロイサイトの共存を示す。ベリダデン処理試料の DTA 曲線は 700°C に顕著な発熱を示し、モンモリロナイトの存在を示している。A-2 試料は A-1 と同様であるが 600~700°C の吸熱ピークがはっきりハロイサイトと分離され、この外に 790°C に吸熱ピークが見られるがその基因は明らかでない。少量であるが方解石の存在が推定され、このコロイド部分の方解石の熱分解は低温で行われると予想されるので、この 790°C のピークは方解石に関連するとも考えられる。

A-3 試料の X 線回折実験によれば、7.5Å を中心とする著るしく拡散した粉末線と明瞭な石英の粉末線を与える。エチレンジアミン処理により 7~9Å の拡散した線も明瞭となるが、10Å 線も僅かに見られ、14Å 線は姿

位しないことが示される。一方 (02), (13) 線等も明瞭に認められ、底面反射の弱いハロイサイト系鉱物の存在が知られる。関東ローム中の粘土鉱物がしばしば (001) 線を欠くことが知られており、ハロイサイトと加水ハロイサイトの混合層鉱物の生成が推定されていることに似ていると考えられる。モンモリロナイトは、X 線回折法の限界内で単独には存在しているとは考えられず少量存在する 14Å 鉱物がクロアイトかバミキュライトかは不明である。なおこの試料中にはジブサイトの存在が認められ、少量の長石類の存在も推定される。DTA 曲線は結晶性のすぐれないハロイサイトの存在と、ジブサイトによる 300°C の吸熱ピークを示す。しかし詳細に注意するとハロイサイトによる吸熱ピークは 600°C 越えても基線にもどらないので、700°C までに吸熱反応のあることを示す。750°C の小吸熱ピークは 14Å 鉱物として推定されるクロアイトと関連するのかも知れない。ベリダデン処理試料の DTA 曲線は 500°C の発熱ピークの外に 600°C にも発熱ピークを認め、モンモリロナイトの存在を推定させる。X 線回折ではモンモリロナイトの (001) 線を認めたいが DTA 曲線からはその存在が十分推定できるのであり、恐らく不規則混合層鉱物を造っているとは推定する。

A-1, 2, 3 試料の化学分析結果によれば、A-1 および A-2 は近似した組成を与えるが、A-3 は H<sub>2</sub>O および

$\text{SiO}_2/\text{R}_2\text{O}_3$  については A-1, 2 と相当異なった組成を与える。A-3 は  $\text{MgO}$  含量がやや大きいハロイサイトと加水ハロイサイト系鉱物を主とする考える方が合理的である。A-1 は  $\text{MgO}$  含量が多く、A-2 は  $\text{CaO}$  含量が多いが A-1 がモンモリロナイト含量が多く、A-2 が少量の方解石を含むことに関連があると思われる。

赤外線吸収スペクトル図では A-1, A-3 について吸収位置 ( $\text{cm}^{-1}$ ) はそれぞれ次のようである。

|     |      |      |      |          |             |         |
|-----|------|------|------|----------|-------------|---------|
| A-1 | 3600 | 3400 | 1625 | 1150~950 | 920         | 830     |
|     |      |      |      |          | 795         | 775 690 |
| A-3 | 3600 | 3400 | 1625 | 1150~950 | 920         |         |
|     |      |      |      | 875      | 795 775 750 | 690     |

両者の吸収位置は殆んど一致しているが、その大きさおよび巾は相当に異なる。A-1 は A-3 と比較して  $3600\text{cm}^{-1}$  が小さく  $3400\text{cm}^{-1}$  が大きく、 $1150\sim 950\text{cm}^{-1}$  の吸収は著しく拡散しており、 $910\text{cm}^{-1}$  の吸収は小さい。また A-3 は石英による吸収以外に  $750\text{cm}^{-1}$  にも明らかな吸収が見られる。これらのことは A-1 がモンモリロナイトの量多く、A-3 はモンモリロナイトの量少なくむしろハロイサイトの量が多いことを示している。A-3 の方が石英の含量が多く、ジブサイトによる吸収は見られない。

電子顕微鏡写真は最も一般的な視野と時々見られる視野を多くの写真の中から選んで簡単に説明し、一部の視野または結晶については電子回折を試み網面間隙を求めた。

写真 A-1-a は不定形のゲル状の集塊体と、ゲル状の板状体を示す。ゲル状板状体は不規則板状のものや、不規則短冊状のものが多くモンモリロナイトであろう。塊状のものもその周辺はゲル状化しており、棒状または短冊状体が突出したりしている。モンモリロナイトと著しく結晶度の低いハロイサイト等の団粒体であろう。ほかに不定形の小塊が見られるが石英等であろう。この視野の回折図は粉末線を与えその網面間隙 ( $\text{\AA}$ ) は次のようである。

4.6 (s), 2.5 (s), 2.25 (w), 1.67 (m), 1.48 (s), 1.27 (w), 1.25 (w)

この外に  $3.1\sim 4.6$ ,  $1.9\sim 2.3$  にハローが見られる。

写真 A-1-c はゲル状の塊状体が極めてうすい不定形板状よりなる場合や、棒状または短冊状体と不定形板状体との集合体である場合が示されている。塊状体の分散程度の異なる場合も見られる。モンモリロナイトと結晶度の低いハロイサイトであろう。ゲル状物の電子回折図 (A-1-d) はハローを認める回折線を示さない。

写真 A-1-e は多くの視野で一度見られたもので回折図は単結晶を示し混入しているセリサイトではないかと考えられる。

写真 A-2-a は A-1-a と大体同様の視野であり、A-2-b も同様であるがハロイサイトと考えられる棒状結晶も認められる。写真 A-2-c は一視野に見られたやや六角板状

晶であり伸長状結晶がゲル状物質で一定方向に規則的に集合させられたものである。この回折図は A-2-d に示すように粉末線を与えず、回折点の分布は対称的でない。えられた網面間隙は次のようである。

7 (w), 3.5 (m), 3.0 (s), 2.38 (s), 2.15 (m), 1.80 (w), 1.66 (s), 1.61 (w), 1.48 (m), 1.43 (w)

これらの値は興味ある結果を与えるのであるが、ここではこれ以上につれない。

写真 A-3-a はゲル状の無定形のうすい板状体が見られること等は A-1, A-2 試料の場合と同じであるがハロイサイトと思われる棒状晶が他の試料より多く見られ、また加水ハロイサイトに見られる輪郭の明瞭でない伸長状体も多く見られる。写真 A-3-b は A-3-a と大体同様であるが、何れも A-1, A-2 試料に比べて不規則板状晶が多く認められる。写真 A-3-b ではこの外に非常にうすい膜が見られるが、この膜の見られる視野は少ないのであり、何によるのか不明である。この試料ではモンモリロナイトは不規則混合層鉱物を造ると推定されるが、電子顕微鏡写真からはこの問題に関連して論ずることは不可能である。

以上の実験結果を総合すると A-1 および A-2 はモンモリロナイトを主成分とし、結晶度の余り良好でないハロイサイトを副成分とし、A-3 は拡散した (001) 面よりの反射を与えるハロイサイトを主成分とし、微量のクロライト様鉱物およびジブサイトを含有すると云うことができる。またモンモリロナイトは単独でなく、不規則混合層鉱物として存在すると推定される。この外 A-1 および A-3 には石英が存在し、A-2 には方解石が、また A-1 および A-2 には長石類の存在が推定される。

A-4~A-16 試料は X 線回折と DTA のみを試みたのでこの実験結果より推論する。

A-4 は X 線回折図も DTA 曲線も A-1 と殆んど同様であり、長石類の粉末線が A-4 の方が顕著である。

A-5 は A-4 と殆んど同じと考えてよい。

A-6 はモンモリロナイトが多量であり、石英の存在の外に方解石の存在が推定される。

A-7 は A-2 と大体同じと考えられる。

A-8 は A-3 に似ているがモンモリロナイトの一部が含有され、方解石も少量存在すると推定される。ハロイサイトは結晶性がよくない。

A-9 はモンモリロナイトが主であり、吸熱ピークが  $600^\circ\text{C}$  にあり、 $7\text{\AA}$  線が殆んど見られないことよりモンモリロナイトの一部はバイデライト化していると推定される。ハロイサイトは存在しても結晶性は不良である。方解石の少量が存在すると推定される。

A-10 は A-2 と大体同じと考えられるが、方解石が存在せず石英が存在する。

A-11 は A-10 と殆んど同じと考えられる。

A-12 は A-7 と殆んど同じと考えられる。

A-13 は少量のモンモリロナイトが見られジブサイトが見られないことを除けば、A-3 と同じと考えられる。

A-14 は方解石の存在が推定される点を除けば、A-13 と殆んど同じと考えられる。

A-15 は A-7 と大体同じと考えられる。

A-16 は A-1 と大体同じと考えられる。

以上の実験結果より小又川地盛り地帯における地盛りと関係ある粘土、または地盛り粘土を生成しやすい風化岩石中に含まれる粘土鉱物は何れもモンモリロナイトを主要成分としており、この外に (001) 面よりの反射が拡散している結晶性の不良なハロイサイトを含有している。しかし実験したものの中で A-3 試料のみモンモリロナイトが X 線回折では認められず、恐らく不規則混合層鉱物を造っていると推定される。A-3 試料以外のものでもこのような形のモンモリロナイトを含有するものがあると思はれるが、その量的割合が明確ではない。A-3 試料は少量ではあるがジブサイトを含有し、特に結晶性の不良なハロイサイトが主要な組成成分であった。このようなものは関東ロームの表層によく見られるのである。このような組成を示すことは風化の連続した過程の各段階を示しているものであり、生成過程の相異によることは考えがたく、この点は今後の研究にまたねばならない。すでに報告した長野県茶臼山地盛り地帯の粘土と同様に、コロイド粒徑の部分にも方解石が存在し、このことはモンモリロナイトを Ca 粘土とさせていることに関係があり、地盛り粘土の流動性に関与していると考えられる。この地帯の地盛り粘土がモンモリロナイトと結晶度の不良なハロイサイトより構成されていることは、地盛り機械および地盛り運動と必然的の関係があることを示している。

## (ii) B 試料

B-1 試料の X 線回折実験によれば  $14\text{\AA}$ 、 $7\text{\AA}$  線が認められる。 $14\text{\AA}$  線はエチレンジアミン処理により変位しないので、モンモリロナイトは殆んど存在せずクロライトまたはパーミキュライトの存在が考えられる。 $14\text{\AA}$  線は (002), (003), (004) 線をともなう。またクロライトとカオリン鉱物が共存するときはカオリン鉱物の存在はこの結果だけでは判明しない。試料を 1:1 HCl で 1 時間加温したものの回折結果では  $14\text{\AA}$  線を (001) とした場合 (002), (003), (004) 線は共に消失している。したがってこの  $14\text{\AA}$  線は  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  の含量の比較的多いクロライトと考えてよく、さらに  $7\text{\AA}$  線も消失することより、カオリン鉱物は著るしく結晶度の低いものは別にして一応存在しないと推定できる。なお HCl 処理試料には  $7\sim 12\text{\AA}$  に亘るハローが見られ、 $600^\circ\text{C}$  に加熱してもこのハローは消えない。

DTA 曲線は  $140^\circ\text{C}$ ,  $200^\circ\text{C}$ ,  $400^\circ\text{C}$ ,  $500^\circ\text{C}$ ,  $580^\circ\text{C}$ ,  $750^\circ\text{C}$ ,  $830^\circ\text{C}$  の吸熱ピークと  $880^\circ\text{C}$  の発熱ピーク、

$400^\circ\text{C}$  の発熱ピークを持つ。 $580^\circ\text{C}$ ,  $830^\circ\text{C}$ ,  $880^\circ\text{C}$  のピークはクロライトによると考えられ、 $400^\circ\text{C}$  の発熱ピークは有機物によると推定され、この発熱と同時に起る吸熱反応は一部の含水酸化鉄によるものであろう。 $580^\circ\text{C}$  のピークは  $500^\circ\text{C}$  のピークに引きつづき、さらに  $600^\circ\text{C}$  位より始まる吸熱反応につづいている。結晶度の異なるクロライトの混合物を示すのかも知れないし、X 線回折では知られないが結晶度の低いカオリン鉱物またはモンモリロナイト等の共存を示すのかも知れない。 $140^\circ\text{C}$  に吸熱が示されること、 $200^\circ\text{C}$  に Ca イオンによる低吸熱ピークの存在は上にのべた推定とも関連する。ビベリゲン処理試料の DTA 曲線は  $470^\circ\text{C}$  の吸熱ピークの後に  $575^\circ\text{C}$  に僅かではあるが発熱ピークを示すことより、モンモリロナイトが何等かの形で存在するのかわからないが、この点は詳細なる検討を要する。

化学分析結果では  $\text{Fe}_2\text{O}_3$ ,  $\text{MgO}$  が著るしく多量であり、 $\text{SiO}_2 : \text{Fe}_2\text{O}_3 : \text{Al}_2\text{O}_3 : \text{MgO}$  は約  $4:1:1:2$  であり、著るしく塩基性に富んでいる。クロライトは同形置換するイオンの種類および範囲が広いのであるが、他の鉱物が混在しないとすれば化学組成からはシャモサイト、デレサイト等が推定される。

赤外線吸収スペクトル図では吸収の位置 ( $\text{cm}^{-1}$ ) は次のようになる。

3,550, 3,400, 1,625, 1,100~950, 750, 650

この内 3,550  $\text{cm}^{-1}$ , 3,400  $\text{cm}^{-1}$ , 1,625  $\text{cm}^{-1}$  は OH 基および水の存在状態に関係し、1,100~950  $\text{cm}^{-1}$  間のピークは Si-O, O-Al-OH によるものである。B-1 試料はこのピークの中が狭い。O-Al-OH による 910  $\text{cm}^{-1}$  の吸収は殆んど認められず、O-Fe-OH による 853  $\text{cm}^{-1}$  および 820  $\text{cm}^{-1}$  の吸収も見られない。750  $\text{cm}^{-1}$  の吸収および 650  $\text{cm}^{-1}$  の吸収が明確に認められるがその原因は不明である。

電子顕微鏡写真は各視野とも殆んど同様である、その代表的のものを B-1-a, B-1-b に示す。何れも伸長状の比較的大きい板状結晶と無定形の塊状体が見られる。この塊状体は著るしく小さい板状晶および羽毛状体の集合体らしく思はれる。この外ゲル状体も少く見られる。大きい板状晶はクロライトと考えられるが塊状体を構成するものは明らかでない。

以上の実験結果を総合すると B-1 試料は  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  の多いクロライトの種を主要鉱物とし、モンモリロナイトの何等かの形で存在も推定されるが詳細な点は今後の研究にまたねばならない。

B-2 試料の X 線回折実験によれば、 $14\text{\AA}$ 、 $10\text{\AA}$  および  $7\text{\AA}$  線が認められる。 $14\text{\AA}$  線はエチレンジアミン処理により大部分が  $17.4\text{\AA}$  に変位するが、一部は  $14\text{\AA}$  線として残る。また  $14\text{\AA}$  線は明確な (002), (003), (004) をともなう。したがって  $14\text{\AA}$  線はモンモリロナイトとクロラ

イトの存在を示すと考えてよい。 $10\text{\AA}$ 線は $9.6\text{\AA}$ を与え強い(003)線をともない滑石の存在を示す。Cuを対陰極とする場合はクロライトの(002)と(003)による粉末線はその強さが殆んど同じとされているので、 $7\text{\AA}$ 線はクロライトの(002)によるのであるとと考えてよいが、一部はカオリン鉱物によるのかも知れない。

DTA曲線には $130^\circ\text{C}$ 、 $630^\circ\text{C}$ 、 $800^\circ\text{C}$ 、 $900^\circ\text{C}$ の吸熱ピークと $840^\circ\text{C}$ および $950^\circ\text{C}$ の弱い発熱ピークが認められる。 $630^\circ\text{C}$ のピークはクロライトにより、一部はモンモリロナイトにもよると考えてよく、 $800^\circ\text{C}$ のピークは主としてクロライトによるが一部はモンモリロナイトにより、 $850^\circ\text{C}$ の発熱はクロライトによるものであり、 $900^\circ\text{C}$ のピークは滑石によるものである。またモンモリロナイトがサポナイトとして存在してもDTA曲線の説明は可能である。ペリザン処理試料のDTA曲線では $600^\circ\text{C}$ の発熱ピークを認め、サポナイトを推定することも可能である。DTA曲線よりはカオリナイト又はハロイサイトの存在が否定され、X線回折結果ともよく一致する。

化学分析結果ではMgOが26.7%に達している。 $(\text{Al}_2\text{O}_3 + \text{MgO})/\text{SiO}_2$ は約1であり、 $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{MgO}$ は約0.14である。MgOが全部滑石として存在すれば $\text{SiO}_2$ は不足する。したがってAlがSiと置換した鉱物種を考える必要がある。

赤外線吸収スペクトル図では吸収位置( $\text{cm}^{-1}$ )は次のようになる。

3,580, 3,400, 1,625, 1,440, 1,100~950, 870, 810, 750, 665

滑石の赤外線吸収は $670\text{cm}^{-1}$ に認められることが特徴であるが、この試料でもこの部分に顕著な吸収を認める。3,580 $\text{cm}^{-1}$ 、3,400 $\text{cm}^{-1}$ 、1,625 $\text{cm}^{-1}$ および1,100~950 $\text{cm}^{-1}$ の大きい吸収は $\text{SiO}_2$ 、 $\text{Al}_2\text{O}_3$ よりなる粘土鉱物に見られるのであるが、本試料では1,440 $\text{cm}^{-1}$ に大きい吸収と870 $\text{cm}^{-1}$ に小さい吸収、750 $\text{cm}^{-1}$ に僅かな吸収が見られる。この吸収が何によるかは現在明らかでないが、マグネサイトにはこの位置に同様な吸収が見られることと何等かの関連があると考えられる。しかしX線ではマグネサイトを認めないので今後の研究を要する点と考える。

電子顕微鏡写真は殆んどすべての視野が同様であり、その代表的なものをB-2-aに示す。不定形の結晶が大部分であり、不定形板状のものでも伸長形のものも多く、MgOおよび $\text{Fe}_2\text{O}_3$ 含量の多い鉱物の特性を示す。不定形の塊状を示すものも板状晶の集合体である。伸長状結晶でも長方形の比較的大きいものも見られる。B-2-bはさらに分散が十分行われている場合であり、うすいゲル状を示すものが見られる。B-2-cはワセリン法で分散させ、十分に分散していないがやはり伸長形の不定形板状晶の集合が見られ、さらにそれらの結晶中には羽毛状の

結晶も見られる。B-2-dはB-2-aの視野の回折図であり、粉末線を与え網面間隙( $\text{\AA}$ )を次に示す。

4.7(s), 2.62(m), 1.71(m), 1.51(s), 1.30(w)  
この結果からは滑石、モンモリロナイト、クロライト等の識別はできない。

X線等の実験結果では滑石、モンモリロナイト、クロライト等が認められているが、最も多量に存在する滑石は不定形板状晶であると考え、クロライトも伸長性を持つとされているが、この視野に見られる結晶をそれぞれ識別することはできない。モンモリロナイトはB-2-bよりその存在は推定でき、滑石やクロライトの存在も伸長性の点から肯定することは無理ではないと思われる。

以上の実験結果を総合すれば、この試料中には滑石を主とし、モンモリロナイトとクロライトの少量が存在する。カオリン鉱物は認めがたい。

この地すべりは古生層に起る場合であり片型または層理に沿ってすべる層すべりの傾向を持つものであり、B-1試料は緑泥片岩の風化物で、すべり面をなすものとされている。このすべり粘土は大部分が緑泥石よりなりモンモリロナイトが存在するらしいが詳細なことは明らかでない。しかしクロライト粘土でも地すべり層を形成する場合があることが解る。B-2試料は滑石緑泥片岩の風化物ですべり面をなすものとされ、滑石を主とするがモンモリロナイトも存在し、モンモリロナイトの存在のために地すべり粘土となりやすいのか、滑石自体が地すべり粘土となりやすいのかは今後の検討を要する点である。

### (iii) C 試料

C-1, C-2試料のX線回折実験によれば、 $14\text{\AA}$ 、 $10\text{\AA}$ および $7\text{\AA}$ 線が認められる。 $14\text{\AA}$ 線はエチレングライコール処理で変位しないのでモンモリロナイトは存在しないと考えられる。したがって $14\text{\AA}$ 線はクロライトまたはパーミキュライトによるのであるが、クロライトとしては(002)、(004)、(005)をとまうが、(003)は明瞭でない。クロライトは存在しても少量である。 $7\text{\AA}$ 線はクロライトの(002)としては強度が大きすぎ、 $600^\circ\text{C}$ に加熱することにより消滅するので、カオリン鉱物によると推定される。 $10\text{\AA}$ 線はエチレングライコール処理で変位せずセリサイトによると考えてよい。この外に少量の長石類の存在が推定される。C-1の方がC-2よりもカオリン鉱物およびクロライトの含量が多い。

DTA曲線はC-1については有機物による $600^\circ\text{C}$ までの緩やかな発熱のために、カオリナイトおよびセリサイトの吸熱ピークがマスクされるが、 $900^\circ\text{C}$ の吸熱ピーク、 $950^\circ\text{C}$ の発熱ピークおよび $120^\circ\text{C}$ の吸熱ピークによってセリサイトの存在が推定される。DTA曲線がむしろ結晶度のすぐれた点を示すことより、イライトよりセリサイトに近いと考える方が妥当である。C-2はC-1より

120°Cの吸熱ピークは小さく、900°Cの吸熱ピークを欠き、一方800°Cの吸熱ピークを持つ。800°Cのピークは一部のクロライトによると考えられ、600°Cの吸熱ピークの大きさはクロライトの存在を思はしめ、さらにこのピークが非対称性であることよりカオリナイトの吸熱ピークが重複していると考えられることができる。ペリパレン処理試料についてのDTA曲線はモンモリロナイトの存在について否定的である。

化学分析結果での特徴はC-1、C-2がそれぞれK<sub>2</sub>Oを8.1%, 7.8%含有すること、Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>の含量が10%を越えていること、および(H<sub>2</sub>O)<sup>-</sup>が甚だ少ないことである。この外にC-1はMgOの含量が4.3%に達している。K<sub>2</sub>O含量が多いことはセリサイトに帰せしめることが妥当であり、(H<sub>2</sub>O)<sup>-</sup>の少ないことはモンモリロナイトが存在せず、セリサイト等も割合結晶度がよいことを示し、Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>およびMgOはクロライトに関連すると考えられる。X線回折では遊離のFe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>・xH<sub>2</sub>O等は見られないので、Fe<sup>3+</sup>またはFe<sup>2+</sup>としてクロライト等を造ると考えられる。

赤外線吸収スペクトル図では吸収の位置(cm<sup>-1</sup>)は何れも次のようになる。

3,600, 3,400, 1,630, 1,425, 1,075, 1,010, 905, 870, 825, 800, 750

この内3,600cm<sup>-1</sup>, 3,400cm<sup>-1</sup>, 1,630cm<sup>-1</sup>は水の存在状態に関係し、特にC-1において吸着水は少なく、OH基でも水素結合を持つものは比較的少ないことを示す。1,100~950cm<sup>-1</sup>間の吸収ピークはSi-O, O-Al-OHによるのであるが、その巾は比較的せまい。905cm<sup>-1</sup>はO-Al-OHによるのであるが、O-Fe-OHによる吸収は853cm<sup>-1</sup>, 820cm<sup>-1</sup>とされる。本試料で825cm<sup>-1</sup>に割合大きい吸収は上記のFeの形態に関するものであり、870cm<sup>-1</sup>の吸収もやや位置は異なるが同様に考えられる。800, 750cm<sup>-1</sup>に見られる弱い吸収は恐らくカオリンにより、1,425cm<sup>-1</sup>の拡散した弱い吸収はイライトに見られるものであると考える。

電子顕微鏡写真はC-1、C-2試料ともすべての視野は殆んど同様であり、不定形板状の薄い結晶よりなり、所々にくずれた六角形を示すもの、伸長状六角形を示すものまたは短冊状を示すものが見られる。C-1試料の方が一般にC-2試料より伸長状六角形や短冊状を示す結晶が多い。この視野からはモンモリロナイトらしいものは認められず、形態からはセリサイトに近いものが大部分であり、六角形を示すものはカオリナイトと推定される。C-1-bはC-1-a視野の回折図であり、粉末線を与えその網面間隙(Å)は次のようである。

4.5 (s), 2.56 (s), 2.19 (m), 1.63 (w), 1.45 (s), 1.25 (w), 1.22 (w), 外に4.51, 2.19に相当する環の外側にハローがある。

C-2-aの電子回折図はC-2-bに示すように粉末線を与え、その網面間隙(Å)は次のようである。

4.5 (s), 3.0 (wbr), 2.50 (s), 2.22 (w), 1.9 (wbr), 1.63 (w), 1.50 (s), 1.26 (w), 1.23 (w)

この網面間隙からはカオリナイト等とセリサイト等を区別することができない。C-1試料に見られるハローはC-2試料では3.0, 1.9Åに拡散した線としてえられるのであり、セリサイトの(003), (005)に関連すると考えられるが明らかでない。

以上の実験結果よりC-1、C-2試料は主としてセリサイトよりなり、カオリン鉱物と少量のクロライトを含有し、モンモリロナイトはふくまれない。ほかに長石類の存在が推定される。

門平地りでは古生層上の頁岩、粘板岩が風化し、これらの存在が地中に運動に関係しているのであるが、風化岩中にはセリサイトが主要粘土鉱物として存在する。この場合はモンモリロナイトが存在しないのが特徴である。セリサイトのように板状晶をなしているものは、一定方向に配列する傾向も見られるので、地中に運動と関係深い土質を生成するものであろう。

#### (iv) D 試料

D-1, D-2のX線回折実験によれば、15~16Å線、10Å線、9.1Å, 8.0Å線等を認め、7Å線は確認できない。エチレングライコール処理により15~16Å線は17.4Åを中心とする拡散した線に移行し、10Å線は変わらないし、9.1Å線も変わらない。7Å線は未処理の場合には見られなかったのが、7~8.5Åの拡散した線を与える。したがって15~16Å線はモンモリロナイトにより、10Å線は恐らくイライト等によると考えられ、この外に著しく結晶度の低いハロサイトの存在も推定される。えられた粉末線の内モンモリロナイトおよびハロサイトの持つ粉末を除いても多くの明瞭の粉末線が見られ、とくに4.00Å線は特徴的である。D-2試料の方がD-1試料より9.1Åを示す鉱物が多く含有されている。この鉱物は粘土鉱物とは考えられず、この粉末線に該当するものとして沸石鉱物中の輝沸石(Heulandite)が問題となる。輝沸石のX線粉末線は小泉、桐山<sup>9)</sup>により与えられており、その値を次に示す。(カッコ内は強度, 単位Å)

11.95 (? (10), 9.936 (? (14), 8.934 (77), 8.425 (? (12), 7.971 (14), 6.810 (13), 5.644 (? (11), 5.404 (12), 5.246 (13), 5.126 (13), 4.671 (16), 4.506 (11), 4.396 (11), 3.969 (26), 3.917 (19), 3.739 (12), 3.520 (12), 3.427 (13), 3.314 (11), 3.187 (11), 3.132 (14), 3.089 (14), 2.988 (25), 2.805 (13), 2.739 (15), 2.529 (11), 2.442 (10), 2.362 (9), 1.977 (9), 1.961 (9), 1.929 (9), 1.794 (10), 1.771 (9)

実験よりえられた粉末線は、D-2試料では2θ=40°までの範囲では6.8, 3.74Å線を除いて大部分が輝沸石の

粉末線に一致し、同様にD-1試料でも9.1Å線にともなう輝沸石の強に粉末線を持っている。加熱処理を行った場合のX線回折結果については同様に輝沸石を含有するD-5、D-6試料についてのべる。この試料中には輝沸石が一部存在すると考えられる。外に石英およびクリストバライトが少量存在すると推定される。

D-TA曲線は130°Cの吸熱ピーク、260°Cの小吸熱ピーク、370°Cの拡散した吸熱ピーク、550°Cの大きい吸熱ピーク、600~700°Cの拡散した吸熱ピーク、740°Cの小吸熱ピーク、400°Cの発熱ピーク、900°Cの発熱ピークを与える。550°Cの吸熱ピークと900°Cの発熱ピークは結晶度の低いカオリン鉱物、恐らく550°Cピークの形よりハロイサイトによると考えられ、600~700°Cのピークと900°Cのピークはモンモリロナイトによると考えられる。輝沸石の吸熱ピークは上記の小泉等の報告によれば340°Cとされているので、370°Cのピークはやや高温側にかたよるが輝沸石によると推定される。400°Cの発熱ピークは370°Cの吸熱ピークにマスクされているが恐らく有機物によるものであろう。750°Cのピークは何によるか明らかでないがモンモリロナイトに関係するのかも知れない。またビペリデン処理試料のD-TA曲線は何れも600~650°Cに大きい発熱ピークを持つことより、モンモリロナイトの存在が知られる。

化学分析結果によれば $(\text{H}_2\text{O})^-$ は余り多くなく、 $(\text{H}_2\text{O})^+$ が概して大きいのでモンモリロナイトの量は特に多いとは云えない。 $\text{SiO}_2/\text{Al}_2\text{O}_3$ 、 $\text{SiO}_2/\text{R}_2\text{O}_3$ は約5ないしは4.5であり、石英の存在量がより多いD-2がこの値は小さい。 $\text{H}_2\text{O}$ はD-1について約3.8%でありこの原因をセリサイト等に帰せしめることはできない。分析値はX線回折結果等と必ずしも一致しない点は今後さらに研究を要する点と思う。

赤外線吸収スペクトル図によれば吸収の位置( $\text{cm}^{-1}$ )はD-1、D-2について殆んど同じで次のようである。  
3,600, 3,400, 1,625, 1,200~950, 910, 790, 780, 745, 690

この内3,600 $\text{cm}^{-1}$ はOHにより3,400 $\text{cm}^{-1}$ は水素結合を持つOHに、1,625 $\text{cm}^{-1}$ は吸着水に、1,200~950 $\text{cm}^{-1}$ はSi-O、O-Al-OHにより、910 $\text{cm}^{-1}$ はO-Al-OHによる。790, 780, 745, 690 $\text{cm}^{-1}$ はカオリン鉱物に見られるものである。輝沸石による吸収はどのような位置にあるかは不明であるが、カオリン鉱物、モンモリロナイトの存在を考えればこの吸収スペクトルは予想される所である。

電子顕微鏡写真ではD-1試料は、D-1-aに示すようにすべての視野で無定形のうすい板状体が見られる。これらの板状体は周辺がゲル状をなしているものが多い。概してこれら板状体は伸長状のものが多く、時には先端のほころびた棒状ないし短冊状になったり羽毛状となるものがしばしば見られる。恐らくモンモリロナイ

トまたは結晶度の低いハロイサイトであろう。D-1-bも同様の視野で無定形体が伸長状体、羽毛状体、短冊状体およびゲル状物質よりなることを示す。D-1-cはD-1-aの視野の回折図であり、粉末線を与え、その網面間隔は次のようである。

4.60 (s), 2.50 (s), 2.55 (m), 1.70 (m), 1.50 (s), 1.40 (m), 1.29 (m), 1.24 (w)

この外に1.9~2.2, および1.1~1.2にハローが見られる。

D-2試料ではD-2-aが代表的の視野であり、D-1試料の場合と殆んど同じである。D-2-bはワセリン法で分散させたものであり、ハロイサイトらしい棒状結晶が見られ無定形体は羽毛状等を示す微細な結晶と棒状体の集合体であることが見られる。

D-1、D-2試料は各視野とも殆んど同じ電子顕微鏡写真を与え特に異った形状のものは見られないし、モンモリロナイトと結晶度の低いハロイサイトが存在することを推定するに十分である。なお輝沸石の形態は不明であり、それを識別できないと同時に回折結果でもそれを知ることができない。

以上の実験結果を総合するとD-1、D-2試料は殆んど同じ鉱物組成を持つのであり、組成鉱物はモンモリロナイト、結晶度の低いカオリン鉱物恐らくハロイサイトまたは加水ハロイサイト、時にはそれらの不規則混合層鉱物らしいもの、および輝沸石であり、副成分として少量の石英およびクリストバライトが推定される。

D-3、D-4試料のX線回折実験によれば、D-3は強い16Å線と著るしく弱い10Å線と、7.2Åの弱い拡散した粉末線を与え、この外に石英による顕著な粉末線をも与える。16Å線はエチレングライコール処理で17.4Å線に変位するのでモンモリロナイトを示す。10Å線と7.2Å線は同じ処理で10~6Åに亘る連続した拡散した反射を与え、著るしく結晶度の低いカオリン鉱物の存在を推定させる。300°Cに加熱した場合は10.2Åのみが見られ、7Å鉱物が明瞭には見られないことより、モンモリロナイトの外にカオリン鉱物は存在しても少量と考えられる。600°Cに加熱すれば10.2Å線はやや顕著となり5.0Å線をとまう。10Å線は一部のイライトによるのかも知れない。著るしく弱い粉末線であるが6.65, 5.94Å線は何によるかは明らかでない。D-4試料の粉末線はD-3試料と比較すれば石英の粉末線がやや弱く、10Åおよび7Åの拡散した粉末線を認めるが、9.1Åに弱い線ではあるが明瞭な粉末線を認めることである。エチレングライコール処理および300°C、600°C処理試料ではD-3試料と同じ回折像を与える。9.1Å線についてはD-5、D-6試料の場合と同じ輝沸石または東沸石によるらしいことが、9.1Å以外の粉末線から、および300°C加熱試料で9.1Å線は残る

が600°C 加熱で消失することからも推定できる。なおD-4 試料には長石類とクリストバライトらしいものが推定される。

DTA曲線はD-3, D-4 試料とも150°C 吸熱ピーク, 210°C の吸熱ピーク, 400°C の吸熱ピーク, 550°C の巾の広い吸熱ピーク, 850°C の吸熱ピーク, 940°C のゆるやかな発熱ピークを持つ。550°C の吸熱ピークはD-4の方が高温側に傾斜がゆるく, 700°C を超える温度範囲まで吸熱を認める。400°C の吸熱ピークは何によるか明らかにしないが輝沸石によるのかも知れない。ピペリジン処理試料のDTA曲線はD-3 試料では500°C に大きい, また650°C にやや大きい発熱ピークを与え, D-4 試料では650°C に単一の大きい発熱ピークを与える。

DTA曲線からはモンモリロナイトの存在が認められるが, このモンモリロナイトはピペリジン処理および未処理試料についての結果を総合すれば, D-3 試料はノントロナイトの多い種であり, D-4 はノントロナイトの少ない種であると云える。DTA曲線ではカオリン鉱物の存否は明らかでない。

化学分析結果によれば  $\text{Fe}_2\text{O}_3$ ,  $\text{MgO}$  の量は  $\text{Al}_2\text{O}_3$  の量に比して多く,  $\text{Fe}_2\text{O}_3/\text{Al}_2\text{O}_3$  および  $\text{MgO}/\text{Al}_2\text{O}_3$  は, D-3 試料についてそれぞれ0.26, および0.60, D-4 試料について0.26および0.35である。これらの点より石英等の存在のため  $\text{SiO}_2/\text{Al}_2\text{O}_3$  は信頼できないが,  $\text{Fe}_2\text{O}_3$ ,  $\text{MgO}$ ,  $\text{Al}_2\text{O}_3$  の量的関係はDTA曲線と相関性のあることが示される。

赤外線吸収スペクトル図ではD-3 試料についての吸収位置 ( $\text{cm}^{-1}$ ) は次のようである。

3,600, 3,400, 1,625, 1,170, 1,080, 1,020, 910, 825, 795, 775, 690

この吸収の内1,170, 1,080, 795, 775, 690  $\text{cm}^{-1}$  は石英によるものであり, 他の吸収はモンモリロナイトによると考えてよい。825  $\text{cm}^{-1}$  の吸収はノントロナイトに見られるものであり, O-Al-OH による1,120  $\text{cm}^{-1}$  の吸収はAl含量が少ないこと, および石英の存在に影響されていると考えられる。赤外線吸収スペクトルでは一部のノントロナイトを含有するモンモリロナイトの存在を石英と共に考えてよい。

電子顕微鏡写真ではD-3-a に示す視野が代表的であり, うすい不定形板状結晶および不定形の小塊がいたる所に見られる。小塊の中には四角形の結晶をしたものも見られ, 恐らく石英と推定される。薄片状のものはモンモリロナイトであろう。D-3-b はワセリン法で分散させた場合で分散が不十分であるので団粒しておるが, その周辺は明瞭な線を与えずにゲル状である。しかしこのゲル状物は羽毛状のもの, 羽毛状のものを集め束ねたようなものがからみ合った状態をしている。石英らしい結晶も見られる。この羽毛状のものはモンモリロナ

イトの結晶が1つの辺を軸にしてまとまったものである。

D-4-a はD-4 試料の代表的視野である。羽毛状の集合体よりなる無定形のゲル状体, やや伸長形の矩形状または短冊形のうすい板状晶, 細い棒状晶, 紐状をしたゲル状体, 石英らしい定形または不定形塊状体等が見られる。D-4-b も大体同様の視野である。D-4-c はワセリン法で分散させたものであり, 分散は不十分であるが集合体の構造が示されている。電子顕微鏡写真によればD-3, D-4 試料は殆んど同じ視野を与え, モンモリロナイトと石英の存在を考えてよい。

以上の実験結果を総合すればD-3, D-4 試料とも  $\text{Fe}_2\text{O}_3$  の多いモンモリロナイトをふくみ, 結晶度の著しく低いカオリン鉱物をふくむらしいが, この点は明確にはできない。外にD-4 試料には少量の輝沸石をふくむと推定できる。

D-5, D-6 試料のX線回折実験によれば, 何れもD-1, D-2 等に認められたと同様に輝沸石の粉末線に相当する粉末線の大部分が認められるので, 輝沸石の存在を考えてよい。なお輝沸石はまた上記した小泉等の研究によれば, 300°C に加熱しても本質的構造変化は認めないが, 400°C では高温型に転移し, 500°C に到ると格子の収縮をとまひながら崩壊し, 700°C では無定形となるとされる。D-5, D-6 試料を400°C に30分間加熱したもののX線回折像は未処理のものに比べて, 輝沸石による回折線の強度は何れも弱くなっている。しかし格子の収縮を示すまでには至っていない。加熱試料は加熱直後に密封するような操作を行わなかったで一部低温型に変わったからかも知れない。しかし600°C に加熱したものは殆んど輝沸石の回折線を示さない。これらの事実より輝沸石の存在が考えられる。

D-6 は強い16Å線を示し, エチレングライコール処理で17.4Åに変化するものでモンモリロナイトの存在が考えられる。しかしD-5では16Å線は明瞭には認められないし, エチレングライコール処理したもので同様に認められない。また10Å線も認められなく, さらに7Å線は明瞭には認められないのみならず, 沸石の8.04Å, 6.92Å線等にもまたげられて, 拡散した粉末線の存否も明瞭ではない。一方D-5試料はそれにもかかわらず4.46, 2.53, 1.68 (br), 1.50Å線等の(001)以外の粉末線を示し, 粘土鉱物の存在を示す。この場合は不規則混合層鉱物の存在が推定される。ほかにクリストバライトが存在すると推定される。

DTA曲線はD-5, D-6 試料とも130°C の吸熱ピーク, 260°C の小吸熱ピーク, 370°C の巾の広い吸熱ピーク, 530°C の吸熱ピーク, 570~700°C 互る巾広い吸熱ピーク, 780°C (D-6) および850°C (D-5) の吸熱ピーク, 900~950°C の円味のある発熱ピーク等を

示す。この内 130°C, 370°C のピークは輝沸石と関係あると考えられ、260°C のピークは灰沸石の共存によるかも知れないが、確かなことは明らかでない。530°C の吸熱ピークは結晶度の特に低いカオリン鉱物によると思われる。570°~700°C の吸熱ピークはモンモリロナイトによると推定できる。D-5 は X 線回折ではモンモリロナイト、カオリン鉱物の明瞭な (001) 線を与えないが、DTA 曲線では両者の存在が推定されるのである。このような例は須藤<sup>10)</sup>の酸性白土に関する研究でも示されているように、モンモリロナイトとカオリン鉱物の不規則混合層鉱物とも考えられる。ピペリジン処理試料の DTA 曲線は D-5 は 650°C に、D-6 は 700°C を中心にした発熱ピークを持っている。このことから両試料ともモンモリロナイトの存在が示される。このように考えれば X 線回折と DTA 曲線の関係を説明でき、D-5 は不規則混合層鉱物が主であり、D-6 はモンモリロナイトの他に一部の混合層鉱物を含むと推定できる。なお 780°C および 850°C の比較的大きい吸熱ピークは、X 線回折でも赤外線吸収スペクトルでも方解石を認めないので、その原因を何に帰すべきか明らかでない。

化学分析結果によれば CaO の含量が多く  $\text{CaO}/\text{Al}_2\text{O}_3$  は D-5, D-6 試料でそれぞれ 1.0, 0.62 であり、 $\text{Fe}_2\text{O}_3$  は概して少なく  $\text{Fe}_2\text{O}_3/\text{Al}_2\text{O}_3$  がそれぞれ 0.12, 0.14 である。 $\text{SiO}_2/\text{Al}_2\text{O}_3$  はそれぞれ 5.9, 6.0 である。D-5 試料では輝沸石以外の鉱物成分やモンモリロナイトの交換性 Ca イオンを考慮しないならば、 $\text{CaO}:\text{Al}_2\text{O}_3:\text{SiO}_2:(\text{H}_2\text{O})^+$  は 1:1:5.7:3.2 となり、輝沸石の  $\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot 6\text{SiO}_2\cdot 5\text{H}_2\text{O}$  と極端に離れているものではない。化学組成から考えても輝沸石の存在をある程度推定できる。

赤外線吸収スペクトル図では D-5 試料と D-6 試料は殆んど同一の吸収位置を持ち、その値 ( $\text{cm}^{-1}$ ) はそれぞれ次のようである。

3,600, 3,400, 1,630, 1,250~950, 910, 785, 690  
1,250~950  $\text{cm}^{-1}$  の吸収部の中に 1,220, 1,120, 1,030  $\text{cm}^{-1}$  にそれぞれ吸収を持っている。3,600, 3,400, 1,630  $\text{cm}^{-1}$  は OH 基および吸着水によるものであり、1,250~950  $\text{cm}^{-1}$  は Si-O, O-Al-OH によるものである。この吸収の谷は Si-O による 1,030  $\text{cm}^{-1}$ , O-Al-OH による 1,120  $\text{cm}^{-1}$  を比較的明瞭に示す。他の吸収はカオリン鉱物等に一般に見られるものである。1,220  $\text{cm}^{-1}$  の小さい吸収は何によるか明らかでない。赤外線吸収スペクトルではモンモリロナイト、カオリン鉱物の存在を否定することはできないし、また輝沸石の存在とについて何等知ることができない。

電子顕微鏡写真では D-5-a, D-5-b に示す視野が代表的であり、不定形塊状物の他に加水ハロサイトに見られるような伸長状微小結晶があり、うすい無定

形板状体も見られ、この板状体中には微細な伸長状体や羽毛状体がかからまり合っている。不定形塊状体は上にのべた無定形板状体と伸長状体、時にははっきりパイプ状の伸長状体等の集合体である。また所々にハロサイトと推定されるような比較的大きい中空棒状物も見られるが、両端がほころびたりしており結晶度は低い。ほかに著しく細長い棒状結晶も少し見られる。この視野にはモンモリロナイトらしい外観を示すものは少なく、多くは結晶度の劣るハロサイト系鉱物らしいものが見られ、両者の不規則混合層鉱物が存在するとした場合にどのような形をなすかは不明であり、形態だけでは論じることができない。また輝沸石の存在が知られているがこの写真中でそれを指摘することはできない。

D-6-a, D-6-b は D-6 試料の代表的な顕微鏡写真である。写真は D-5 試料の場合と殆んど同じである。ただ D-5 試料の場合よりゲル状を示すモンモリロナイトと推定される物質の量が多く伸長状結晶の量が少ない傾向が見られる。

以上の実験結果を総合して D-5, D-6 試料には輝沸石の存在を認めうるし、モンモリロナイトも存在し、D-5 試料ではモンモリロナイトはカオリン鉱物と不規則混合層鉱物を造り、D-6 試料にもこの種鉱物が一部存在すると推定することができる。

福島県沼平地より地の地り粘土を造る各場所の崩壊土中には共通してモンモリロナイトの存在が示され、モンモリロナイトは一部ノントロナイト化しているとともに、一部はカオリン鉱物と不規則混合層鉱物をなすと推定できる。カオリン鉱物は結晶度は著しく低いものである。このほか輝沸石が明らかに認められるものが 2 か所であり、残りの 1 か所では存在が推定されるものと、この実験方法では認めえない程度の量がふくまれるものとがある。結局モンモリロナイトと輝沸石、低結晶性カオリン鉱物の存在は量的問題を除けば共通していると云うことができる。モンモリロナイト、低結晶性カオリン鉱物の存在は地り性土質を与えると云えるが、沸石の存在が土質にどのような影響を与えているかは不明である。この地りの場合も粘土の含有鉱物の間に相関性のあることが考えられる。

#### (v) E 試料

E-1, E-2 試料の X 線回折実験によれば 16 Å の強い粉末線が見られ、エチレンジアミン処理によって 17.3 Å に変位する。したがってモンモリロナイトの存在は明瞭である。この外に何れも石英の存在が明確に認められるとともに、長石類の存在も推定できる。カオリン鉱物は X 線では見られない。

DTA 曲線は何れも 130°C, 220°C, 500~800°C の広い吸熱ピークと、有機物によると思はれる 400°C の発熱ピーク、900~1000°C の発熱ピークを示す。モン

表-2 X 線 粉 末 線 (Å)

| A-1  |     | A-2  |    | A-3  |     | B-1  |    | B-2  |     | C-1   |     | C-2  |    | D-1  |    | D-2  |     | D-3  |     | D-4  |     |
|------|-----|------|----|------|-----|------|----|------|-----|-------|-----|------|----|------|----|------|-----|------|-----|------|-----|
| d    | I   | d    | I  | d    | I   | d    | I  | d    | I   | d     | I   | d    | I  | d    | I  | d    | I   | d    | I   | d    | I   |
| 16.0 | vs  | 16.0 | s  | 14.5 | vw  | 14.7 | vs | 14.5 | s   | 14.7  | w   | 14.0 | vw | 14.7 | w  | 16.0 | vw  | 16.3 | s   | 16.3 | s   |
| 7.3  | w   | 7.6  | w  | 7.6  | wbr | 7.25 | vs | 9.61 | vs  | 10.16 | vs  | 10.2 | vs | 10.4 | w  | 10.0 | vw  | 10.4 | vw  | 9.1  | vw  |
| 6.6  | vw  | 7.2  | w  | 4.90 | w   | 5.79 | vw | 7.25 | s   | 7.19  | s   | 7.19 | w  | 9.11 | w  | 9.11 | s   | 7.2  | wbr | 5.15 | w   |
| 5.8  | vw  | 5.0  | w  | 4.50 | s   | 4.90 | w  | 4.79 | s   | 5.01  | m   | 6.90 | vw | 8.04 | vw | 8.04 | m   | 5.9  | vw  | 4.55 | s   |
| 5.1  | w   | 4.55 | s  | 4.31 | m   | 4.79 | s  | 4.64 | w   | 4.55  | m   | 5.06 | s  | 5.98 | vw | 6.06 | w   | 5.12 | vw  | 4.31 | m   |
| 4.53 | s   | 4.29 | vw | 3.98 | w   | 4.64 | w  | 4.53 | w   | 3.67  | w   | 4.51 | m  | 4.53 | m  | 5.60 | vw  | 4.53 | m   | 4.13 | w   |
| 4.29 | w   | 4.07 | w  | 3.73 | vw  | 4.15 | vw | 3.59 | s   | 3.56  | m   | 3.92 | w  | 4.29 | m  | 5.30 | w   | 4.31 | s   | 4.02 | w   |
| 4.07 | w   | 3.83 | vw | 3.60 | vw  | 3.59 | s  | 3.14 | vs  | 3.34  | vs  | 3.75 | w  | 4.13 | m  | 5.15 | w   | 3.36 | vs  | 3.75 | w   |
| 3.56 | w   | 3.56 | w  | 3.36 | vs  | 3.41 | vw | 3.06 | m   | 3.24  | w   | 3.53 | m  | 4.00 | w  | 4.69 | w   | 3.73 | w   | 3.36 | vs  |
| 3.38 | s   | 3.29 | w  | 3.27 | w   | 2.97 | w  | 2.86 | m   | 3.08  | w   | 3.36 | vs | 3.80 | w  | 4.53 | s   | 3.11 | w   | 3.13 | w   |
| 3.24 | w   | 3.07 | m  | 3.05 | vw  | 2.87 | w  | 2.60 | w   | 2.02  | vw  | 3.22 | w  | 3.36 | s  | 4.31 | m   | 2.58 | mbr | 3.09 | w   |
| 3.00 | vw  | 2.59 | m  | 2.58 | m   | 2.73 | w  | 2.56 | w   | 2.90  | vw  | 3.05 | w  | 3.25 | vw | 4.13 | w   | 2.47 | m   | 3.00 | w   |
| 2.58 | m   | 2.55 | m  | 2.46 | w   | 2.61 | m  | 2.51 | m   | 2.86  | vw  | 3.00 | m  | 3.00 | m  | 4.00 | s   | 2.29 | m   | 2.85 | vw  |
| 2.50 | w   | 2.34 | w  | 2.36 | w   | 2.57 | m  | 2.35 | vw  | 2.67  | vw  | 2.87 | w  | 2.93 | vw | 3.91 | w   | 2.25 | w   | 2.57 | m   |
| 2.46 | w   | 1.71 | w  | 2.29 | w   | 2.46 | m  | 2.29 | w   | 2.59  | m   | 2.79 | w  | 2.81 | vw | 3.56 | vw  | 2.14 | w   | 2.47 | m   |
| 1.82 | w   | 1.51 | m  | 2.24 | w   | 2.40 | w  | 2.23 | vw  | 2.39  | w   | 2.60 | m  | 2.59 | m  | 3.45 | w   | 1.99 | w   | 2.29 | w   |
| 1.72 | w   | 1.43 | w  | 2.14 | w   | 2.28 | w  | 2.10 | w   | 2.27  | vw  | 2.57 | m  | 2.51 | w  | 3.36 | m   | 1.82 | m   | 2.13 | w   |
| 1.67 | wbr |      |    | 2.00 | w   | 2.01 | m  | 2.01 | w   | 2.21  | vw  | 2.51 | w  | 2.47 | w  | 3.18 | w   | 1.68 | wbr | 2.00 | w   |
| 1.55 | m   |      |    | 1.81 | w   | 1.89 | w  | 1.93 | wbr | 2.15  | w   | 2.38 | w  | 2.40 | vw | 3.06 | w   | 1.55 | m   | 1.82 | m   |
| 1.51 | m   |      |    | 1.67 | wbr | 1.87 | vw | 1.88 | m   | 1.99  | m   | 2.14 | w  | 2.30 | w  | 3.00 | s   | 1.51 | wbr | 1.68 | wbr |
| 1.38 | w   |      |    | 1.57 | w   | 1.72 | w  | 1.83 | w   | 1.65  | wbr | 2.00 | m  | 2.13 | w  | 2.81 | m   | 1.46 | vw  | 1.54 | w   |
|      |     |      |    | 1.54 | w   | 1.67 | w  | 1.68 | wbr | 1.51  | m   | 1.88 | vw | 1.95 | vw | 2.76 | w   | 1.38 | m   | 1.51 | m   |
|      |     |      |    | 1.51 | m   | 1.59 | w  | 1.54 | w   |       |     | 1.73 | vw | 1.82 | w  | 2.56 | m   |      |     | 1.43 | w   |
|      |     |      |    | 1.49 | m   | 1.55 | m  | 1.53 | w   |       |     | 1.67 | w  | 1.80 | vw | 2.51 | m   |      |     | 1.37 | w   |
|      |     |      |    | 1.42 | w   | 1.52 | w  | 1.51 | vw  |       |     | 1.65 | w  | 1.70 | w  | 2.44 | vw  |      |     |      |     |
|      |     |      |    | 1.38 | w   | 1.40 | w  | 1.40 | m   |       |     | 1.53 | vw | 1.67 | w  | 2.36 | vw  |      |     |      |     |
|      |     |      |    |      |     |      |    |      |     |       |     | 1.51 | w  | 1.63 | w  | 2.31 | vw  |      |     |      |     |
|      |     |      |    |      |     |      |    |      |     |       |     | 1.43 | vw | 1.51 | m  | 1.83 | vw  |      |     |      |     |
|      |     |      |    |      |     |      |    |      |     |       |     | 1.36 | w  | 1.43 | w  | 1.50 | mbr |      |     |      |     |

表-2 の つ づ き

| D-5  |     | D-6  |     | E-1  |     | E-2  |     | F-1  |     | F-2  |     | G-1  |     | G-2   |    | G-3   |    | H    |     | I-1  |     |
|------|-----|------|-----|------|-----|------|-----|------|-----|------|-----|------|-----|-------|----|-------|----|------|-----|------|-----|
| d    | I   | d    | I   | d    | I   | d    | I   | d    | I   | d    | I   | d    | I   | d     | I  | d     | I  | d    | I   | d    | I   |
| 16.0 | vw  | 17.0 | s   | 16.0 | vs  | 16.0 | s   | 16.0 | vs  | 16.0 | vvs | 15.2 | s   | 14.7  | w  | 16.0  | s  | 16.0 | vs  | 16.0 | s   |
| 9.12 | m   | 9.12 | s   | 6.1  | vw  | 4.51 | m   | 5.15 | s   | 7.25 | vw  | 10.1 | vs  | 10.28 | s  | 10.28 | s  | 10.4 | vw  | 10.4 | wbr |
| 8.0  | w   | 8.04 | w   | 5.1  | w   | 4.31 | s   | 4.53 | s   | 5.18 | sbr | 7.25 | s   | 7.25  | s  | 7.25  | m  | 7.4  | wbr | 7.23 | s   |
| 6.8  | w   | 6.90 | vw  | 4.53 | s   | 4.23 | w   | 4.27 | m   | 4.51 | s   | 5.90 | vw  | 6.10  | w  | 5.07  | s  | 5.1  | w   | 6.2  | vw  |
| 5.3  | w   | 5.31 | w   | 4.31 | s   | 3.83 | w   | 3.75 | w   | 4.33 | vw  | 5.07 | s   | 5.07  | s  | 4.77  | vw | 4.50 | s   | 5.40 | vw  |
| 5.2  | w   | 4.70 | w   | 3.74 | w   | 3.75 | w   | 3.37 | s   | 3.98 | vw  | 4.77 | vw  | 4.77  | w  | 4.53  | m  | 4.31 | w   | 5.07 | w   |
| 4.67 | w   | 4.58 | s   | 3.36 | vvs | 3.42 | w   | 3.23 | m   | 3.59 | w   | 4.55 | m   | 4.53  | m  | 4.29  | vw | 3.63 | wbr | 4.53 | s   |
| 4.46 | s   | 4.46 | s   | 3.13 | w   | 3.36 | vvs | 3.10 | m   | 3.37 | m   | 4.19 | vw  | 4.31  | m  | 3.90  | w  | 3.36 | m   | 4.25 | w   |
| 4.39 | w   | 4.35 | vw  | 3.08 | w   | 3.20 | w   | 3.06 | m   | 3.11 | sbr | 3.70 | m   | 3.93  | w  | 3.70  | w  | 3.26 | w   | 3.77 | vw  |
| 4.11 | s   | 4.11 | s   | 2.57 | mbr | 2.93 | s   | 3.02 | w   | 2.59 | m   | 3.59 | m   | 3.74  | w  | 3.60  | m  | 3.21 | vw  | 3.59 | m   |
| 4.02 | s   | 4.02 | s   | 2.47 | m   | 2.69 | vw  | 2.92 | vw  | 2.56 | m   | 3.36 | vs  | 3.59  | m  | 3.36  | vs | 3.12 | w   | 3.36 | s   |
| 3.93 | w   | 3.93 | w   | 2.29 | m   | 2.57 | wbr | 2.60 | m   | 2.46 | w   | 3.09 | w   | 3.36  | vs | 3.24  | vw | 3.00 | vw  | 3.22 | vw  |
| 3.49 | w   | 3.59 | w   | 2.25 | w   | 2.47 | w   | 2.54 | w   | 2.34 | w   | 3.00 | vw  | 3.05  | m  | 3.06  | m  | 2.59 | m   | 3.06 | w   |
| 3.37 | m   | 3.45 | w   | 2.14 | w   | 2.43 | vw  | 2.49 | wbr | 2.17 | vw  | 2.88 | w   | 2.86  | w  | 3.02  | vw | 2.46 | w   | 2.87 | vw  |
| 3.24 | w   | 3.24 | vw  | 1.98 | w   | 2.29 | w   | 2.44 | w   | 1.70 | w   | 2.59 | s   | 2.71  | vw | 2.88  | w  | 2.31 | w   | 2.58 | s   |
| 3.19 | w   | 3.19 | w   | 1.82 | s   | 2.25 | vw  | 2.29 | w   | 1.67 | vw  | 2.50 | vw  | 2.58  | m  | 2.58  | s  | 2.20 | vw  | 2.41 | w   |
| 3.11 | w   | 3.15 | vw  | 1.68 | wbr | 2.20 | w   | 2.22 | vw  | 1.51 | m   | 2.40 | w   | 2.47  | m  | 2.49  | vw | 1.99 | w   | 2.30 | vw  |
| 3.00 | m   | 3.15 | vw  | 1.68 | wbr | 2.20 | w   | 2.22 | vw  | 1.51 | m   | 2.40 | w   | 2.47  | m  | 2.49  | vw | 1.99 | w   | 2.30 | vw  |
| 2.85 | vw  | 3.09 | vw  | 1.64 | vw  | 2.14 | w   | 2.15 | w   |      |     | 2.15 | wbr | 2.40  | w  | 2.46  | vw | 1.82 | w   | 2.00 | w   |
| 2.81 | w   | 3.00 | m   | 1.55 | m   | 2.03 | w   | 2.10 | vw  |      |     | 2.00 | s   | 2.29  | w  | 2.40  | w  | 1.71 | w   | 1.95 | vw  |
| 2.75 | w   |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |
| 2.57 | m   | 2.82 | w   | 1.50 | w   | 1.99 | w   | 1.82 | w   |      |     | 1.66 | mbr | 2.22  | vw | 2.15  | w  | 1.67 | wbr | 1.88 | vw  |
| 2.53 | m   | 2.75 | vw  |      |     |      |     |      |     |      |     | 1.51 | m   | 2.14  | m  | 2.00  | m  | 1.54 | vw  | 1.82 | vw  |
| 2.48 | w   | 2.58 | m   | 1.38 | m   | 1.82 | m   | 1.67 | wbr |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |
| 2.25 | vw  | 2.53 | m   |      |     |      |     |      |     |      |     | 1.43 | vw  | 2.00  | m  | 1.97  | vw | 1.50 | m   | 1.72 | vw  |
| 2.14 | vw  | 2.46 | w   |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |
|      |     | 2.43 | w   |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |
| 2.00 | vw  | 2.31 | w   |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |
| 1.93 | vw  |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |
| 1.86 | vw  | 2.13 | vw  |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |
| 1.78 | vw  |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |
| 1.75 | vw  | 1.97 | vw  |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |
| 1.68 | wbr | 1.84 | vw  |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |
| 1.63 | w   | 1.75 | w   |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |
| 1.50 | wbr | 1.50 | mbr |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |
| 1.43 | vw  | 1.44 | w   |      |     |      |     |      |     |      |     |      |     |       |    |       |    |      |     |      |     |

表-2 の つ づ き

| I-2  |     | I-3  |     | I-4   |     | J    |     | K     |     | L-1  |    | L-2  |     | M-1  |     | M-2  |     | M-3  |    | R    |     |
|------|-----|------|-----|-------|-----|------|-----|-------|-----|------|----|------|-----|------|-----|------|-----|------|----|------|-----|
| d    | I   | d    | I   | d     | I   | d    | I   | d     | I   | d    | I  | d    | I   | d    | I   | d    | I   | d    | I  | d    | I   |
| 16.0 | m   | 16.0 | w   | 10.28 | m   | 16.0 | s   | 16.0  | vs  | 15.0 | vs | 10.4 | vs  | 15.2 | vs  | 15.2 | s   | 15.2 | vs | 15.0 | vs  |
| 11.0 | m   | 10.3 | m   | 4.50  | s   | 10.2 | w   | 10.5  | vw  | 10.0 | w  | 7.20 | s   | 10.4 | vw  | 7.25 | w   | 10.4 | vw | 10.6 | vw  |
| 7.35 | s   | 7.5  | mbr | 3.82  | w   | 7.4  | mbr | 7.25  | s   | 7.2  | w  | 5.10 | s   | 7.13 | m   | 5.10 | m   | 7.25 | w  | 7.4  | wbr |
| 5.07 | m   | 6.6  | vw  | 3.70  | wbr | 6.3  | vw  | 5.4   | w   | 6.2  | w  | 4.52 | m   | 5.10 | m   | 4.48 | m   | 5.00 | w  | 6.5  | w   |
| 4.59 | s   | 6.4  | vw  | 3.3   | mbr | 5.1  | w   | 5.2   | w   | 4.48 | s  | 4.04 | vw  | 4.48 | s   | 4.27 | m   | 4.48 | m  | 5.2  | vw  |
| 4.33 | w   | 5.1  | vw  | 2.56  | m   | 4.50 | s   | 4.53  | s   | 4.19 | w  | 3.62 | m   | 4.25 | w   | 3.59 | mbr | 4.25 | w  | 4.51 | s   |
| 3.80 | vw  | 4.50 | s   | 2.53  | vw  | 4.30 | m   | 4.25  | w   | 3.53 | m  | 3.34 | vs  | 3.56 | w   | 3.35 | vs  | 4.07 | w  | 4.27 | w   |
| 3.60 | m   | 4.21 | vw  | 2.43  | vw  | 4.07 | w   | 4.13  | vw  | 3.36 | w  | 3.06 | w   | 3.36 | s   | 3.23 | vw  | 3.97 | vw | 4.07 | w   |
| 3.37 | s   | 4.09 | w   | 2.30  | w   | 3.56 | vw  | 3.80  | wbr | 3.21 | w  | 2.70 | vw  | 3.22 | w   | 2.99 | vw  | 3.70 | w  | 3.62 | wbr |
| 3.03 | vw  | 3.90 | w   | 1.67  | wbr | 3.36 | vs  | 3.35  | s   | 2.79 | w  | 2.57 | m   | 3.13 | vw  | 2.88 | vw  | 3.35 | s  | 3.36 | s   |
| 2.88 | vw  | 3.70 | vw  | 1.52  | w   | 3.24 | m   | 3.21  | w   | 2.56 | m  | 2.51 | w   | 3.03 | m   | 2.70 | vw  | 3.16 | vw | 3.23 | w   |
| 2.83 | vw  | 3.60 | wbr | 1.50  | vw  | 3.06 | w   | 3.06  | s   | 2.51 | w  | 2.40 | m   | 2.56 | m   | 2.56 | m   | 3.06 | w  | 3.16 | vw  |
| 2.59 | s   | 3.37 | m   | 1.48  | w   | 2.90 | vw  | 2.81  | vw  | 2.44 | vw | 2.15 | m   | 2.49 | w   | 2.47 | w   | 2.96 | vw | 2.97 | vw  |
| 2.43 | w   | 3.27 | vw  | 1.45  | vw  | 2.58 | s   | 2.57  | m   | 2.38 | w  | 2.00 | s   | 2.46 | vw  | 2.37 | vw  | 2.86 | vw | 2.85 | vw  |
| 2.25 | w   | 3.24 | vw  | 1.43  | w   | 2.46 | w   | 2.54  | m   | 2.31 | vw | 1.66 | mbr | 2.40 | vw  | 2.13 | w   | 2.57 | m  | 2.57 | m   |
| 2.15 | vw  | 3.02 | w   |       |     | 2.38 | w   | 2.46  | w   | 2.25 | vw | 1.52 | m   | 2.29 | w   | 1.99 | w   | 2.47 | w  | 2.53 | w   |
| 2.01 | w   | 2.92 | w   |       |     | 2.29 | w   | 2.29  | w   | 2.20 | w  | 1.51 | m   | 2.09 | w   | 1.82 | w   | 2.38 | w  | 2.48 | w   |
| 1.99 | w   | 2.71 | w   |       |     | 2.01 | vw  | 2.17  | vw  | 2.13 | vw |      |     | 2.01 | w   | 1.67 | w   | 2.23 | w  | 2.29 | vw  |
| 1.73 | vw  | 2.58 | m   |       |     | 1.98 | vw  | 2.02  | w   | 1.90 | w  |      |     | 1.92 | w   | 1.54 | w   | 2.14 | vw | 2.17 | vw  |
| 1.71 | vw  | 2.54 | w   |       |     | 1.88 | w   | 1.90  | w   | 1.84 | vw |      |     | 1.87 | w   | 1.50 | m   | 2.03 | vw | 1.99 | w   |
| 1.67 | mbr | 2.46 | w   |       |     | 1.82 | w   | 1.83  | w   | 1.66 | w  |      |     | 1.81 | vw  | 1.37 | w   | 1.82 | w  | 1.82 | vw  |
| 1.50 | m   | 2.42 | w   |       |     | 1.80 | vw  | 1.81  | w   | 1.51 | m  |      |     | 1.67 | wbr |      |     | 1.66 | w  | 1.71 | w   |
|      |     | 2.35 | w   |       |     | 1.76 | vw  | 1.70  | w   | 1.49 | m  |      |     | 1.51 | w   |      |     | 1.65 | w  | 1.69 | w   |
|      |     | 2.25 | wbr |       |     | 1.67 | vw  | 1.65  | w   |      |    |      |     | 1.50 | m   |      |     | 1.62 | vw | 1.67 | wbr |
|      |     | 2.13 | w   |       |     | 1.54 | w   | 1.62  | vw  |      |    |      |     | 1.43 | vw  |      |     | 1.54 | vw | 1.50 | m   |
|      |     | 1.68 | wbr |       |     | 1.50 | w   | 1.55  | vw  |      |    |      |     |      |     |      |     | 1.50 | m  | 1.49 | w   |
|      |     | 1.49 | m   |       |     | 1.38 | w   | 1.496 | m   |      |    |      |     |      |     |      |     |      |    | 1.48 | w   |
|      |     |      |     |       |     |      |     | 1.475 | w   |      |    |      |     |      |     |      |     |      |    | 1.37 | w   |

モロロナイトのDTA曲線の特徴を示しているが、500~800°Cのピークが著るしく広がっているのが特徴である。モンモロロナイト属鉱物の内でもバイデライトは吸熱ピークが600°Cであり、ノントロナイトは550°C、サポナイトは800°C、モンモロロナイトは700°Cである。

ビバリン処理試料(E-1)のDTA曲線では550°Cより発熱があり、その発熱ピークは750°Cであり、未処理試料についてのDTA曲線の吸熱ピークに大体対応する。一方化学分析値(E-2)では $\text{Fe}_2\text{O}_3$ 含量が少ないし、石英の存在量にもよるが $\text{Al}_2\text{O}_3$ 含量も少ないので低温側の吸熱は説明しがたいのであるが、 $\text{Al}_2\text{O}_3/\text{MgO}$ は1.0であり、またX線で方解石が認めれないにもかかわらずCaOが6.3%も含有され、CaO/MgOも約1であることが何等かの関係があると考えられる。今後の研究を要する問題である。

赤外線吸収スペクトル図では、E-2試料について吸収の位置( $\text{cm}^{-1}$ )は次のようである。  
3,600, 3,400, 1,630, 1,450, 1,150~950, 910, 875, 795, 775, 725, 695

この内795, 775, 695 $\text{cm}^{-1}$ および1,150~950 $\text{cm}^{-1}$ の吸収に見られる1,090 $\text{cm}^{-1}$ は石英によるものであり、3,600および3,400 $\text{cm}^{-1}$ はOHにより、1,630 $\text{cm}^{-1}$ は吸着水により1,150~950 $\text{cm}^{-1}$ は石英の存在のために吸収ピークの巾は大きくなっているがSi-O, O-Al-OHによるものである。しかし1,450 $\text{cm}^{-1}$ の大きい吸収、875 $\text{cm}^{-1}$ および725 $\text{cm}^{-1}$ の吸収は一般の粘土鉱物には見られない。この吸収は方解石の吸収位置に一致するのであるが、X線回折等では方解石を認めないのでこの実験結果からは説明ができない。今後の研究にまたねばならない。

電子顕微鏡写真によればE-2試料はE-2-aに示すようにゲル状物質よりなり、ゲル物質が集合している。またE-2-bに示すようにゲル状物質が薄膜状をしている場合も見られ、その周辺は膜の一边がまかれ状態のものもあるし、棒状をしたゲル状物質およびそれらの集まりも見られる。モンモロロナイトと考えられる。この視野の電子回折結果は粉末線を与え、その網面間隔( $\text{\AA}$ )は次のようである。

4.35(m), 3.5(w), 3.2(w), 2.50(s, br), 2.30(m), 1.76(w), 1.61(w), 1.46(w), 1.26(w), 1.23(w)  
3.5 $\text{\AA}$ , 3.2 $\text{\AA}$ は斑点として与えられ粘土鉱物以外の鉱物によるものであろう。

以上の実験結果を総合するとE-1, E-2試料は殆んど同様な組成を持ち、粘土粒径の範囲内の石英の相当量とモンモロロナイトより成る。少量の長石類をふくむがカオリン鉱物等はふくまれない。モンモロロナイトはOHの脱出温度の範囲が著るしく広く、CaO含量も相当高いこと等も考慮してその種別を推定することができな

い。また赤外線吸収スペクトルを測定すると1450 $\text{cm}^{-1}$ に大きい吸収を認める。これらの点は今後の研究にまつのであるが、モンモロロナイトの存在は明瞭である。

水沢地よりはこのモンモロロナイトを含有する頁岩層に起こり、12mおよび19mのボーリング試料が何れもモンモロロナイト質であることは、この頁岩類が容易に粘土化しやすいことと関係があり、同時に地より運動およびその機構とも関係すると思われる。

#### (vi) F 試料

F-1, F-2試料のX線回折実験によれば、16 $\text{\AA}$ の著るしく強い粉末線が見られ、エチレングライコール処理によって17 $\text{\AA}$ に変位することが認められ、この際(002)をもともなっている。この粉末線を与えるものはモンモロロナイトであり、その結晶度はよい。この外に少量であるが石英と長石類に基くらしい粉末線が示される。F-2試料には僅かであるがカオリン鉱物の(001)の粉末線が見られる。

DTA曲線は 何れも 130°C, 220°C, 500~750°C の巾の広い吸熱ピーク、850°Cの吸熱ピークおよび950°Cの小さい発熱ピークを持つ。F-2の950°Cの発熱ピークは高温側に偏し少量のカオリン鉱物の存在を推定させる。このDTA曲線はE試料の場合と同様にその温度範囲が著るしく広いことであり、特にF-2の場合は一部700°Cの吸熱部を持っている。ビバリン処理試料についてのDTA曲線はF-1が600°Cに発熱ピークを、F-2が550~750°Cに発熱ピークを持ち、何れもモンモロロナイトの存在を示す。F-1の方がF-2よりバイデライト形に近いと思われる。

化学分析結果(F-2)では $(\text{H}_2\text{O})^-$ が著るしく多量であり、 $\text{Fe}_2\text{O}_3$ の含量は少ない。 $\text{SiO}_2/\text{Al}_2\text{O}_3$ は約4.6であるが $\text{SiO}_2/\text{Al}_2\text{O}_3+\text{MgO}$ は約3.0でありCaは交換性イオンとして存在するとして、モンモロロナイトと考えることも妥当である。

赤外線吸収スペクトル図では、F-2試料について吸収の位置( $\text{cm}^{-1}$ )は次のようになる。

3,600, 3,400, 1,625, 1,200~950, 910, 825

この内3,600 $\text{cm}^{-1}$ , 3,400 $\text{cm}^{-1}$ はOH基によるものであり、3,400 $\text{cm}^{-1}$ の方が3,600 $\text{cm}^{-1}$ より吸収が大きく、1,625 $\text{cm}^{-1}$ の吸収も比較的大きく、1,200~950 $\text{cm}^{-1}$ の吸収ピークは巾も広いし、910 $\text{cm}^{-1}$ および825 $\text{cm}^{-1}$ の吸収をもとない、モンモロロナイトの吸収曲線をすべて示している。

電子顕微鏡写真によればF-2試料は無定形のゲル状の塊状体を与える。伸長状の極めてうすい不規則板状体と羽毛状体もゲル状塊の周辺に見られる。モンモロロナイトであろう。電子回折結果は粉末線を与え網面間隔( $\text{\AA}$ )は次のようである。

4.48(s), 2.50(s), 2.24(w), 1.67(m, br), 1.48(m)

1.27(m), 1.23 (w)

以上の実験結果を総合すると F-1, F-2 試料は殆んど同様な組成を持ち、モンモリロナイトが主成分であり、少量の石英および長石類を混じっている。ごく僅かのカオリン鉱物が F-2 に見られる。モンモリロナイトは OH の脱出温度が広範囲に亘っており、Si と Al との置換がある中では行われていることを示す。

大規模地帯地帯のボーリング試料では、少くも 8 m から 25 m に亘って地下に相当の厚さに達するモンモリロナイトを主成分とする粘土質物質が存在する。地帯運動にこのモンモリロナイトが密接な関係があることが想定される。

#### (vii) G 試料

G-1, G-2 は X 線回折試験によれば、何れも  $14\text{\AA}$ ,  $10\text{\AA}$ ,  $7\text{\AA}$  の粉末線を示す。 $10\text{\AA}$  を示すものはエチレングライコール処理により変位せず、加水ハロサイトによるものではない。 $300^\circ\text{C}$ ,  $600^\circ\text{C}$ ,  $800^\circ\text{C}$  に加熱した場合でも (001) と共に (002), (003), (004), (005) に基づく粉末線を示し、セリサイトの存在が知られる。

(060) による反射は  $1.50\text{\AA}$  に見られ、(002) による反射が強いことより Dioctahedral の Al 系雲母型のセリサイトと推定される。セリサイトの持つ他の粉末線をすべて示す。

$14\text{\AA}$  を示す鉱物はエチレングライコール処理により変位しないのでモンモリロナイトは存在しないものと考えられ、クロライトからパーミキュライトの存在が推定される。クロライトは (001) の外に (002), (003), (004) 等をともない、 $400\sim 800^\circ\text{C}$  に加熱すれば (001) が強く、(002) および (003) は弱くなるとされている。 $600^\circ\text{C}$  に加熱した場合は (001) が顕著に明瞭化され、

(002) は消失し (003) も微弱となる。したがって加熱試料についての回折結果で明らかなように  $14\text{\AA}$  鉱物の一部はクロライトと推定できる。また HCl (1:1) で 1 時間加熱した場合はクロライトの (001), (003), は何れも消え、(002) は著しく弱まる。このことから  $14\text{\AA}$  線はクロライトによると考えることができる。しかしこの実験結果からはクロライトをさらに細別することができないし、またパーミキュライトの存在を否定することもできない。

$7\text{\AA}$  を示す鉱物はクロライトの共存の下では判別しがたいのであるが、クロライトの (001) 線の強度と比較すれば  $7\text{\AA}$  線は著しく強度も高かりし、 $600^\circ\text{C}$  に加熱した場合完全に消滅し、さらに HCl 処理試料でも  $7\text{\AA}$  線は弱くなるが残存ししかも  $600^\circ\text{C}$  に加熱すれば消える。このことより、 $7\text{\AA}$  線は一部はカオリン鉱物によると考えることができる。この外に G-2 試料中には  $2.71\text{\AA}$ ,  $2.24\text{\AA}$ ,  $1.92\text{\AA}$ ,  $1.62\text{\AA}$  で示されるパイライトの存在が見られ、石英の存在も認められる。G-2 の方が G-1 よりセリ

サイトの含量が多い。

X 線回折の結果では G-1, 2 試料ともセリサイトが主であり、一部のカオリナイトとクロライトが共存し、粘土鉱物以外のものとして G-2 に石英およびパイライトが認められる。

G-3 試料は G-1, G-2 試料と大部分同じであるが、エチレングライコール処理試料が  $17.4\text{\AA}$  の粉末線を示す点が異なり、モンモリロナイトの存在が認められる。また HCl 処理試料およびその  $600^\circ\text{C}$  加熱試料についての回折結果からもクロライトとカオリンの共存を知ることができる。

DTA 曲線では G-1 は代表的なセリサイトの DTA 曲線を示し、カオリン鉱物およびクロライトはその含有量が少ないためその存否は明瞭でない。G-2 の DTA 曲線は  $100\sim 200^\circ\text{C}$  の吸熱ピークが大きいこと、 $350^\circ\text{C}$  での有機物によると思われる発熱ピーク、パイライトによる  $500^\circ\text{C}$  の発熱ピークが見られること、 $650^\circ\text{C}$  の不明な発熱ピークが見られること等を除いて、G-1 試料の DTA 曲線と大体同じである。G-3 の DTA 曲線は  $600^\circ\text{C}$ ,  $700^\circ\text{C}$ ,  $850^\circ\text{C}$  および微少な  $220^\circ\text{C}$  の吸熱ピークが見られ、 $900^\circ\text{C}$  に発熱ピークがある。DTA 曲線からはモンモリロナイトの存在が推定され、セリサイトの存在も推定される。しかしカオリン鉱物の存否は明らかでない。

ビペリゲン処理試料の DTA 曲線では、G-3 は  $700^\circ\text{C}$  に顕著な発熱ピークが存在し、モンモリロナイトの存在を示し、G-2 では  $500^\circ\text{C}$  に一部の発熱ピークを示すが  $700^\circ\text{C}$  のピークを示さず。モンモリロナイトが存在しないことを示す。G-1 も G-2 と同様にモンモリロナイトの存在を示さない。

化学分析、電子顕微鏡観察、および赤外線スペクトルは G-2 試料について実験した。分析結果では  $(\text{H}_2\text{O})^-$  は 2.1% 吸着水は少量で、 $\text{K}_2\text{O}$  が 6.9% に達し、 $(\text{H}_2\text{O})^+$  は 6.7% である。 $\text{SiO}_2/\text{Al}_2\text{O}_3$  および  $\text{SiO}_2/\text{R}_2\text{O}_3$  はそれぞれ 3.46 および 3.12 であり、セリサイトを主成分とすればやや大すぎるが、X 線回折で石英の存在が明瞭であることを考慮する必要がある。 $\text{MgO}$  は 2.5% であるがクロライトに関係していると考えられる。分析結果からもセリサイトが主要成分であることが肯定される。

電子顕微鏡による観察では分散が十分でないが、G-2 試料では結晶度の良好な多くの板状結晶および一部の伸長板状結晶と少量の薄い不規則板状結晶および棒状のものは繊維状体の集合体が見られる。結晶度の良好なものはセリサイトと推定できるがその他については明らかでない。薄い不規則板状結晶の電子回折結果より粉末線

を求めること網面間隔 ( $\text{\AA}$ ) として次の値をうる。  
 $4.46(\text{s})$ ,  $2.60(\text{s})$ ,  $2.25(\text{m})$ ,  $1.72(\text{m})$ ,  $1.68(\text{w})$ ,  
 $1.51(\text{m})$ ,  $1.31(\text{m})$ ,  $1.26(\text{m})$ ,  $1.13(\text{m})$ ,  $1.05(\text{w})$

また G-3 試料では分散十分のための集塊状が見られる外にゲル状物質および不規則の形をした伸長状の極めて薄い板状体が見られる。不規則六角板状体も見られる。ゲル状体は恐らくモンモリロナイトであり、不規則六角板状体はセリサイトと推定される。極めてうすい板状体はモンモリロナイト系鉱物とも考えられるが明確にしない。電子回折では次の網面間隙 (Å) を与える。

4.35(m), 2.74(s), 2.47(s), 2.12(m), 1.90(w), 1.52(m), 1.45(w), 1.27(w), 1.22(w)

この結果よりセリサイトとは考えられず、むしろ結晶度の良好でないカオリナイトと考えられる。

赤外線吸収スペクトル図では吸収位置 (cm<sup>-1</sup>) は次のようである。

3,620, 3,420, 1,650(br), 1,430(br), 950~1,150, 910, 825, 795, 775, 745, 690

3,620cm<sup>-1</sup> は OH により、この吸収は大きい水素結合を示す 3,420cm<sup>-1</sup> は小さい。1,650cm<sup>-1</sup> は吸着水であり、950~1,150cm<sup>-1</sup> は粘土鉱物に共通であり、910cm<sup>-1</sup> も O-Al-OH によるので粘土鉱物に一般に見られる。795cm<sup>-1</sup>, 775cm<sup>-1</sup> および 690cm<sup>-1</sup> は石英によるものであり、石英の存在は 1,100cm<sup>-1</sup> 前後の吸収を大きくしている。1,430cm<sup>-1</sup> の吸収は何によるか明らかなでないが、イライトには 1,430cm<sup>-1</sup> に弱い吸収が見られるとされているので、この吸収はセリサイト-イライト系によると推定される。745cm<sup>-1</sup> の吸収は明らかでない。赤外線吸収スペクトルでは、モンモリロナイト、カオリナイト等を明確に識別しがたいのであり、この場合セリサイトが存在すると考えてもよく、またカオリン鉱物の共存を否定する資料も与えていない。

以上の実験結果を総合すれば G-1, G-2 試料にはセリサイトを主とし一部のカオリン鉱物とクロライトの存在が見られ、G-3 試料には上記のほかモンモリロナイトの存在が見られる。

石川県越前市地にり地の試料粘土 3 種の内右岸側の 2 試料は位置が相当離れているが何れも同じで、モンモリロナイトは殆んど存在しないと考えられる。一方左岸側のものにはモンモリロナイトが存在する。モンモリロナイトの含有される粘土の方が地にり運動とより密接な関係があると考えられるが、今後多くのボーリング試料等について研究を進めれば、地にり機構が未だ解明されていないこの地区地にりと粘土鉱物の関連性が知られるものと期待される。

#### (viii) H 試料

H 試料の X 線回折実験によれば、強い 16Å 線、弱い拡散した 7.4Å 線および微弱な 10Å 線が認められる。16Å 線はエチレンジアミン処理で確実に 17.3Å に移るのでモンモリロナイトの存在を示す。10Å 線は (002), (003), (005) 等をともなうので少量のセリサイト等の存在を

推定させる。7.4Å 線はハロイサイトによるものである。他に長石類と少量の石英の存在が考えられる。

DTA 曲線は 100°C~300°C 間に巾の広い吸熱ピークがあり、その中心は 240°C である。また 580°C の吸熱ピーク 700°C に小さい吸熱ピークを、860°C の吸熱ピークと 920°C の発熱ピークを持つ。580°C の吸熱は結晶性の低いハロイサイトの吸熱ピークとしては高温側に偏するし、920°C の発熱ピークに比してその面積も大きすぎる傾向があるので、ハロイサイトの吸熱ピークにともないモンモリロナイトの吸熱反応が起こると考えねばならない。モンモリロナイトは Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> の多い種で 600°C 位より分解が始まると推定できる。860°C の吸熱はモンモリロナイトにより、920°C の発熱はモンモリロナイトとハロイサイトによるものである。なおイライト等の存否は DTA 曲線では明らかでない。ビバリゲン処理試料の DTA 曲線は 620°C に大きい発熱ピークを持ち、モンモリロナイトの存在を示す。

化学分析結果によれば (H<sub>2</sub>O)<sup>-</sup> がやや少ないが SiO<sub>2</sub>/Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, SiO<sub>2</sub>/R<sub>2</sub>O<sub>3</sub> がそれぞれ 3.06, 2.64 であり Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> の多いモンモリロナイトであると推定される。

赤外線吸収スペクトル図では吸収位置 (cm<sup>-1</sup>) は次のようである。

3,600, 3,400, 1,625, 1,400, 1,150~950, 910, 790, 775, 745, 690

この吸収はハロイサイト、モンモリロナイトの共存を考えるには妥当であり、一部の石英の存在も知られる。なお 1,400cm<sup>-1</sup> の弱い吸収はイライトによるのかも知れないが、明確な説明はできない。

電子顕微鏡写真によれば不定形のゲル状塊状体が主として見られ、ゲル状体は羽毛状または伸長性の極めてうすい板状を示すものを持っている。塊状を示さない極めてうすいゲル状を示すものでも伸長性の不定形の板状体が同一方向に並んだものが多い。ハロイサイトと思はれる不完全な管状体がゲル状塊の所々に見られる。ゲル状体はモンモリロナイトであろうし、むしろバイデライト的な形を持つと云える。カオリン鉱物の存否は電顕写真では明らかでないがハロイサイトらしい管状体がゲル状塊の中から突出しているので一部の存在は推定しうる。

視野の電子回折結果は完全な粉末線を与え、網面間隙 (Å) は次のようである。

4.35(s,br), 2.50(s,br), 2.20(w), 1.67(w), 1.47(m), 1.27(w), 1.22(w)

以上の実験結果を総合するとこの試料には Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> に富むモンモリロナイトが主要成分として存在し、この外に結晶度の割合に低いハロイサイトも存在し、さらに副成分として石英と長石類が存在する。イライト系鉱物については明らかでない。

地にりのにり面を構成する粘土が主としてモンモリロ

ナイトであることは、地回り運動機構に粘土鉱物としてモンモリロナイトが関与していると考えられる。

# (ix) I 試料

1-1, I-2 試料の X線回折実験によれば, 16Å, 10Å, 7Å の粉末線が認められる。エチレンジアリン処理により, 16Å 線は大部分17.4Åに変化するが一部が14.0Åとして残るし, 10Å線はそのまま残る。600°Cに加熱すれば7Å線は消滅し, 14Å線が残り, 16Å線が消失して10Å線が強くなる。また700°C, 800°Cに加熱しても10Å線は残り, (002) および (003)をとまなう。したがって16Å線はモンモリロナイトに, 14Å線はパーミキュライトかクロライトに, 10Å線はセリサイトまたはイライトに, 7Å線はカオリン鉱物に基づくと考えられる。14Å線は (003) をとまなわないか加熱した場合に14Å線は明瞭となることより, パーミキュライトよりむしろ鉄の多いクロライトらしく思われる。10Å線はセリサイトまたはイライトによるのであるが (005) が余り強い線ではないし, (003) は石英の最強線と重複しているので明らかな点もあるが, (002) は800°C加熱試料でも認められる等と考えれば, むしろセリサイトに近いと思われる。外に石英の存在が明らかであり, 長石類の存在も推定できる。X線回折の結果ではモンモリロナイトとカオリン鉱物およびイライト等が主要成分でありクロライトまたはパーミキュライト, 石英, 長石類が副成分と考えられる。

DTA 曲線は130°Cの吸熱ピーク, 220°Cの小さい吸熱ピーク, 590°Cの吸熱ピーク, 900°Cの小吸熱ピーク, 970°Cの円味のある発熱ピークを示す。590°Cのピークは普通のカオリナイトよりやや高温側にありまた巾が広く, 500°Cより吸熱が始まり, 650°Cより高い温度範囲にも吸熱が見られ, 特に1-2では600°Cより高温側でピークの傾斜がゆるやかである。さらに細かく見れば, 550°Cに変曲点を持っている。DTA 曲線はモンモリロナイト, カオリン鉱物およびイライトの混合物の存在を示すものと考えてよい。またピペリジン処理した試料についての DTA 曲線は何れも650°Cに大きい発熱ピークを持つので, モンモリロナイトの存在を知る。

化学分析は I-1 試料について行ったが, K<sub>2</sub>O が 5.7%に達しセリサイト等の存在を示し, MgOが2.6%含有されることはモンモリロナイトの存在と関係し, (H<sub>2</sub>O)-が7%で比較的多いこともモンモリロナイトに関係がある。SiO<sub>2</sub>/Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> が3.2であり石英等の少量を考えてもセリサイト, モンモリロナイトの存在を考えることに無理はない。

電子顕微鏡写真は I-1 試料について求めた。写真によると集塊状のゲル状物質を主に認め, この塊状体中には方向性を持った羽毛状物質が配列している場合も見られる。一部の伸長状のうすい不規則の板状体も見られ

る。セリサイト, カオリナイト, ハロイサイト等と明瞭に判別されるような形態のものは認められがたい。ゲル状体はモンモリロナイトであろう。電子回折結果は拡散した粉末線を与え, 網面間隔は次のようである。

4.35 (s, br), 3.08 (w), 2.45 (s, br), 2.18 (w), 1.64(w), 1.46(m), 1.24(w), 1.21(w)

赤外線吸収スペクトル図では I-1 の吸収位置 (cm<sup>-1</sup>) は次のようである。

3,620, 3,400, 1,625, 1,425, 1,150~950, 910, 795, 745, 680

この吸収位置の内 3,620cm<sup>-1</sup> は OHにより, 3,400cm<sup>-1</sup> は水素結合を持つ OH により, 1,625cm<sup>-1</sup> は吸着水によるものであり, 1,150~950cm<sup>-1</sup> はカオリン鉱物, モンモリロナイト等に共通して見られ, 910cm<sup>-1</sup> はカオリン鉱物に特に強く見られモンモリロナイトでは弱い吸収である。795, 745, 680cm<sup>-1</sup> はハロサイトに一般に見られる吸収である。この外1,425cm<sup>-1</sup>に明瞭な吸収が存在するが, イライトに見られる吸収と一致するのでイライトまたはセリサイトの存在に関係するものと考えられる。なお I-1 の吸収と I-3 の吸収を比較すれば, I-3 の方がカオリン性が大きいと云うことができる。

以上の実験結果から I-1, 2 試料は主としてモンモリロナイト, カオリン鉱物, セリサイトの外に少量の恐らくクロライトを含むと考えてよい。粘土鉱物の他の成分としては石英の少量の存在の外に長石類が推定される。

I-3 試料の X線回折実験によれば, 弱い 16Å 線, 割合大きい10Å線および拡散した7.5Å線が認められる。回折線の数は一般に少なく, 拡散している。エチレンジアリン処理試料では17.4Å線がはっきり認められるので一部のモンモリロナイトの存在が知られ, クロライト等は見られない。同様な処理によって10Å線は10~10.8Åの拡散した線となる。300°Cに加熱すれば10Å線は消え7.5Åの拡散した線は7.35Åとなる。さらに600°Cに加熱すれば明瞭な底面反射は消える。また (06) による回折線は1.49Åである。これらのことより10Å線は加水ハロサイトに, 7.5Å線はハロサイトに, 16Å線はモンモリロナイトによると云える。しかも結晶度は余り良好でない。外に長石類の少量が推定される。

I-4 試料の場合は14Å線が見られなく, エチレンジアリン処理の場合も明瞭ではない。10.3Å線は同様の処理で10.8Åとなり, 末処理の場合に明瞭でない7Å線が7~9Åに亘る著しく拡散した線となる。これらの線は600°Cに加熱すると消える。回折線の数も少なく一般に拡散している。I-4 は I-3 より結晶度が良好でなく, 加水ハロイサイトと共に, ハロイサイトと加水ハロイサイトの混合層鉱物の存在が推定され, モンモリロナイトの存在は確認できないが (06) 線が1.51Å

と  $1.48\text{\AA}$  となる。

DTA 曲線は I-3 試料では  $130^{\circ}\text{C}$ 、 $220^{\circ}\text{C}$ 、 $600^{\circ}\text{C}$  の吸熱ピークと  $960^{\circ}\text{C}$  の発熱ピークが存在する。 $600^{\circ}\text{C}$  ピークは非対称性でありハロイサイトの特性を示すが、ピーク温度が  $600^{\circ}\text{C}$  でやや高温側にかたよっている。Al の多いモンモリロナイトの一部が共存するとすれば説明が可能であるし、 $650\sim 750^{\circ}\text{C}$  にわたって僅かの吸熱が認められ、 $220^{\circ}\text{C}$  の吸熱とも合せてモンモリロナイトの存在も十分示されている。ピペリジン処理試料の DTA 曲線で  $630^{\circ}\text{C}$  に発熱ピークが見られることもモンモリロナイトの存在を示すものである。

I-4 試料では  $570^{\circ}\text{C}$  の吸熱ピークの形状がハロイサイトのものと相当異なっている。X線回折の結果では結晶度の不良の加水ハロイサイト等と考えたが、それにしでは  $940^{\circ}\text{C}$  の発熱ピークの温度がやや高すぎ、 $570^{\circ}\text{C}$  のピークも高すぎる。この吸熱部には  $530^{\circ}\text{C}$  を境とした2つの物質による吸熱反応を考えねばならない。一方ピペリジン処理試料の DTA 曲線では  $600^{\circ}\text{C}$  から始まる  $650^{\circ}\text{C}$  の発熱ピークが見られるのでモンモリロナイトの存在が推定される。Al の多いパイデライト様なモンモリロナイトが存在すると考えれば、I-4 の DTA 曲線は説明できる。しかしX線回折の結果ではモンモリロナイトが示されていないのであるが、例えば須藤が我国酸性白土で認めているようにモンモリロナイトとハロイサイトの不規則混合層鉱物と考えればX線回折結果と DTA 曲線を一応解釈することができ。化学分析結果 (I-3) によれば  $(\text{H}_2\text{O})^-$ 、 $(\text{H}_2\text{O})^+$  とともに 10% を超し、 $\text{SiO}_2/\text{Al}_2\text{O}_3$  または  $\text{SiO}_2/\text{R}_2\text{O}_3$  が 2.4 または 1.9 でありカオリン鉱物に近く、加水ハロイサイトの存在を思はしめる。 $\text{Fe}_2\text{O}_3$  の含量が 9.35% に達するがその存在状態は、X線および DTA ではゲータイトが推定され難いので、その多くはモンモリロナイトまたは少量存在するクロライトの構成成分であろう。 $\text{K}_2\text{O}$  が 0.76% 存在するが長石類の成分となっているであろう。

電子顕微鏡写真は I-3 試料について求めた。不規則な板状または短冊形をした極めてうすい結晶の外に結晶度の低いハロイサイトらしい結晶が見られる。不規則な塊状体も伸長状を示す傾向が見られ、明瞭な輪郭を示す部分もあり、ハロイサイトらしい短冊状体が突出している場合も見られる。外にゲル状物質も認められる。結晶度の低いハロイサイトまたは加水ハロイサイトにしばしば見られると同様な視野のものが多い。集塊状体の電子回折はハローに近い回折図を与え、その網面間隔 ( $\text{\AA}$ ) は次のようである。

4.5, 2.55, 2.45, 1.97, 1.64, 1.50, 1.27, 1.23

赤外線吸収スペクトル図で I-3 の吸収位置 ( $\text{cm}^{-1}$ ) は次のようである。

3,600, 3,400, 1,625, 1,150~950, 910, 795, 745,

680

この吸収位置の内 3,600  $\text{cm}^{-1}$  は OH により、3,400  $\text{cm}^{-1}$  は水素結合を持つ OH により、1,625  $\text{cm}^{-1}$  は吸着水によるものであり、1,150~950  $\text{cm}^{-1}$  はカオリナイト、モンモリロナイト等に共通して見られ、910  $\text{cm}^{-1}$  はカオリン鉱物等に特に強く見られる。795, 745, 680  $\text{cm}^{-1}$  はハロイサイトに一般に見られる吸収である。赤外線吸収スペクトル図よりはハロイサイト、モンモリロナイトの存在は肯定される。

以上の実験結果から I-3, 4 試料にはハロイサイト、加水ハロイサイトまたはそれらの不規則混合層鉱物を主として認め、同時に一部のモンモリロナイトを単独または I-4 におけるようにハロイサイトとの不規則混合層として存在することを推定させる。外に僅少量の長石類が推定できる。

人形石山地にりのり面をなす頁岩は風化してモンモリロナイト、カオリン鉱物、セリサイトを含む粘土を造り、一方地り粘土を生成しやすい風化玄武岩はハロイサイトまたは加水ハロイサイトの結晶度の低い鉱物のほかにモンモリロナイトを単独または不規則混合層鉱物として含有し、風化の進行したものほど不規則混合層が多く、結晶度が低下している傾向を示す。またこのことは同じ風化条件の下でも母材の差により粘土生成状況が異なることを示す。

この地りりのように頁岩上を玄武岩が滑動する場合に、両者の何れもがモンモリロナイトや結晶度の低い鉱物を含有するべく、地りり粘土は生成されやすく、著るしく含水量も多く地りり運動に密接に係属する土質を生成すると云える。

#### (x) J 試料

J 試料のX線回折実験によれば、相当拡散した  $16\text{\AA}$  線、弱い  $10\text{\AA}$  線および  $7\sim 8\text{\AA}$  の著るしく拡散した粉末線を与える。エチレングライコール処理試料については  $16\text{\AA}$  線は  $17.4\text{\AA}$  線に変位し、 $10\text{\AA}$  線は変位しない。 $7\sim 8\text{\AA}$  線は  $10\text{\AA}$  の位置までひきつづき拡散した回折線を与える。したがってモンモリロナイトの存在が認められ、結晶度の低いハロイサイトも存在するが、ハロイサイトは加水ハロイサイトと不規則混合層鉱物を造っているとも考えられる。ハロイサイトの (002) に相当する粉末線は弱い線であり、石英の粉末線を除けばモンモリロナイトとハロイサイトの粉末線となり、何れも明瞭な線を与えない。 $10\text{\AA}$  線が加水ハロイサイトによるか、イライトによるかは明らかでない。石英の外にクリストバライトおよび長石類の存在が推定され、また明瞭に認められる。 $1.88\text{\AA}$  線が何によるかは明らかでない。

DTA 曲線は  $150^{\circ}\text{C}$  の吸熱ピーク、 $220^{\circ}\text{C}$  の吸熱ピーク、 $550^{\circ}\text{C}$  の小吸熱ピーク、 $700^{\circ}\text{C}$  の大きい吸熱ピーク、 $860^{\circ}\text{C}$  の吸熱ピーク、 $930^{\circ}\text{C}$  の発熱ピーク、 $370^{\circ}\text{C}$  の発

熱ピークを与える。370°C の広い発熱ピークは有機物の混入によるものであり、550°C の吸熱ピークはハロイサイトによるものであり、この両者を除けば代表的なモンモリロナイトの DTA 曲線となる。550°C の吸熱ピークの形よりハロサイトの結晶度は低いことと、その割合はモンモリロナイトに比して相当少ないことが知れる。ペリリジン処理試料についての DTA 曲線は実験に用いた量が一般の場合の半分であるが、600°C に顕著な発熱ピークを示している。このことよりもモンモリロナイトの存在を知ることができる。

化学分析結果では  $\text{SiO}_2/\text{Al}_2\text{O}_3$  および  $\text{SiO}_2/\text{R}_2\text{O}_3$  は 4.14 および 3.34 でやや高いが、石英の存在も考慮せねばならない。 $\text{Fe}_2\text{O}_3$  はゲータイト等としては X 線でも DTA でも判別しがたいが、その含量は約 7% であるので一部は Al と置換したモンモリロナイトを造っていると考えられる。CaO の含量は交換性イオンとしてはやや高すぎる。分析結果はモンモリロナイトが主要成分であることを肯定する。

赤外線吸収スペクトル図では、吸収の位置 ( $\text{cm}^{-1}$ ) は次のようである。

3,600, 3,400, 1,625, 1,475, 1,415, 1,150~950, 910, 795, 778, 750, 695

この内 3,600  $\text{cm}^{-1}$  は OH により、3,400  $\text{cm}^{-1}$  は水素結合をとる OH により、1,625  $\text{cm}^{-1}$  は吸着水により、1,150~950  $\text{cm}^{-1}$  はカオリナイトおよびモンモリロナイト等に共通であり、910  $\text{cm}^{-1}$  も同様に共通である。795, 778, 695  $\text{cm}^{-1}$  は石英により、1,150~950  $\text{cm}^{-1}$  の吸収の巾が広いことにも石英の存在は関係がある。3,600  $\text{cm}^{-1}$  より 3,400  $\text{cm}^{-1}$  の吸収が大きいこと、1,625  $\text{cm}^{-1}$  の吸収が大きいこともモンモリロナイトとハロイサイトの存在を肯定する。なお 1,475  $\text{cm}^{-1}$  の大きい吸収とそれに引きつづく 1,415  $\text{cm}^{-1}$  の吸収はその原因が何であるか明らかにしえない。

電子顕微鏡写真によれば、モンモリロナイトと考えられるゲル状物質が主で、その多くは極めて薄いやや六角形の板状晶である。それらの団粒したものの中にはハロイサイトらしい棒状晶が見られる。この視野の電子回折結果では粉末線を与え、その網面間隔 ( $\text{\AA}$ ) は次のようである。

4.60(s), 4.07(w, スポット), 2.50(s, 二重線に斑点の密集部がある), 2.23(w), 1.67(w), 1.48(m, 斑点の密集部がある), 1.30(w), 1.26(w)

この結果より結晶度も低いことが推定される。4.07  $\text{\AA}$  はクリストバライトによるものであろう。

以上の実験結果を総合すると本試料はモンモリロナイトを主要成分とし、結晶度の低いハロサイトを副成分とし、石英と一部のクリストバライトおよび長石類を含むことを知る。このハロイサイトは明瞭な (001)

を与えず、著るしく拡散した粉末線を与えることを特徴としている。

地塗り面粘土である本試料がモンモリロナイトより主としてなることは、地塗りと土質との関連性があることを示すものである。モンモリロナイトの外の成分である結晶度の低いハロイサイトの存在も土質と関係すると考えてよい。

#### (xi) K 試料

K 試料の X 線回折実験によれば、強い 16  $\text{\AA}$  線、余り強度の大きくない 7.2  $\text{\AA}$  線と著るしく弱い 10  $\text{\AA}$  線が認められる。16  $\text{\AA}$  線はエチレングライコール処理で確実に 17.3  $\text{\AA}$  線に移るでモンモリロナイトの存在が認められる。

7.2  $\text{\AA}$  線はクロライト等による 14  $\text{\AA}$  線を認めないで、カオリン鉱物によるものであるが、ハロイサイトかカオリナイトかは識別できない。(002) 線はそれ程明瞭でないし、結晶度は低いものである。10  $\text{\AA}$  線は加水ハロイサイトかイライトによるものと思はれるが、何れか決定できない、しかしその存在量はモンモリロナイトの量に比すれば相当に少ない。外に少量の石英と長石類が推定される。DTA 曲線は 140°C の吸熱ピーク、220°C の小吸熱ピーク、360°C の有機物によると考えられる発熱ピーク、それに引きつづく 500~600°C に亘る巾の広い吸熱ピーク、700°C の吸熱ピーク、800°C の吸熱ピーク、850°C の小吸熱ピークおよび 950°C の発熱ピークを持つ。800°C の吸熱ピークは何によるか明らかでないが、クロライトおよび方解石等が X 線で認められないので別の原因を考えねばならない。もし粘土を分離する過程で  $(\text{CH}_3\text{COO})_2\text{Ca}$  がアルコールで十分沈澱除去されないこと、350°C の発熱ピークと 800°C の吸熱ピークをとまうので、このような原因とも考えられる。しかしこの点は明らかにしていない。500~600°C の吸熱は結晶度の低いカオリン鉱物によると推定される。

化学分析結果によれば  $(\text{H}_2\text{O})^+$  がやや少なく、 $\text{Fe}_2\text{O}_3$  がやや多いが  $\text{SiO}_2/\text{Al}_2\text{O}_3$ 、 $\text{SiO}_2/\text{R}_2\text{O}_3$  は 3.74 および 3.08 でありモンモリロナイトとカオリン鉱物の共存を考えてもよい。CaO が 3.63% でやや多いが一部は交換性  $\text{Ca}^{++}$  であり、一部は DTA 曲線でもふれた  $\text{Ca}(\text{CH}_3\text{COO})_2$  に帰させることもできる。この場合 CaO の約 2 倍の  $(\text{H}_2\text{O})^+$  が  $\text{Ca}(\text{CH}_3\text{COO})_2$  によるものであるから  $(\text{H}_2\text{O})^+$  がやや多い傾向とも一応一致する。

電子顕微鏡写真によれば、ゲル状物質が多く認められこれら物質は著るしくうすい無定形板状よりなる部分が多いし、一部はそれよりやや厚い不規則板状晶を示している。団粒している部分もあるが周辺はゲル状物質よりなり、分散の十分でないことを示している。ほかにうすいノントロナイト等に見られる短冊状の結晶、ハロイサイトらしい棒状結晶、石英等かも知れない電子線を通しがたい不規則な形の塊状結晶がある。うすい無定形板状晶

はモンモリロナイトと考えられ、やや厚い不規則板状晶は結晶性の低いカオリン鉱物またはイライト等と想像される。不規則板状晶の回折結果ではNパターンを与え、その網面間隙(Å)は次のようである。

4.6(vs), 2.55(s), 2.25(w), 1.67(m), 1.47(s), 1.30(w), 1.27(w),

以上の実験結果を総合すれば、本試料は主としてモンモリロナイトよりなり、結晶度の低いカオリン鉱物も見られ、イライトの存否は明らかでないしもし存在しても少量であろうことが知られる。少量の石英も知られる。

地より面粘土である本試料がモンモリロナイトより主としてなることは、地より土質との関連性があることを示すものである。

#### (xii) L 試料

L-1 試料のX線回折実験によれば15Åに強い粉末線が見られ、エチレンジアミン処理によって17Åに変位する。したがってモンモリロナイトの存在は明瞭である。カオリン鉱物も少量存在するし、10Å線も僅かに見られるが加水ハロサイトかイライトか判別できない。外に長石類および石英の存在も推定される。なおここで注意すべきことは、6.24Å, 2.79Å線の存在である。この鉱物はいずれ別の機会に報告するが、強い上記の回折線の外に3.90, 3.35(?), 3.10, 2.26, 2.13, 2.03, 1.90, 1.85Å線をともし、時に我国路床土中に見られ、そのDTA曲線の特異なことに共に識別は容易であるが、この鉱物種は現在明らかにしていない。6.23Å線はレピドクロサイトに一致するが、他の回折線は一致しないのでレピドクロサイトと同定することはできない。

DTA曲線は上記の未知鉱物の影響をうけ複雑であるが、モンモリロナイトの存在は肯定される。なお上記未知鉱物のDTA曲線は130°C, 200°C, 230°C, 400°C 800°Cに吸熱ピークを持つ外に450°Cに鋭い発熱ピークを持つ。この試料のDTA曲線でも450°Cに発熱を示し550°Cのカオリナイトによる吸熱について600~750°Cに巾の広いモンモリロナイトによる吸熱が見られる。100~300°Cの吸熱曲線の変曲状況はモンモリロナイトによる吸着水、交換性イオンであるCa<sup>++</sup>イオンの脱水、および上記の同定不可能な鉱物の吸熱を考慮すれば説明ができる。

L-2 試料のX線回折実験によればセリサイトとカオリン鉱物の存在が知られる。実験は定方位試料について行ったので(001)線のみが特に強く示されており、この結果からだけではカオリン鉱物の分別はできない。モンモリロナイトの(001)線は見られない。DTA曲線は130°Cに吸熱ピーク、600°Cに広い弱い吸熱ピークを持つが、900°C以上で発熱が殆んど見られない。DTA曲線からはカオリン鉱物の存在量は少ないと推定できるし、モンモリロナイトの存在は確認できない。なお

130°Cの吸熱ピークはセリサイトに帰せしめることは不可能であり、モンモリロナイトが存在しないとすればハロサイトまたはゲル状物質によると考えねばならない。

これらの試料についての実験は完了していないので、実験資料を集めて検討すべきであるが、X線回折およびDTA曲線のみからでもL-1試料はモンモリロナイトを主要鉱物として少量のカオリン鉱物その他特殊な鉱物を含有し、L-2試料はセリサイトを主要鉱物としカオリン鉱物も含有することは考えてよい。しかしL-2にモンモリロナイトが存在するか否かを今後明確にする必要がある。

L-2 試料は凝灰岩の表層が風化粘土化し、地すべり面となるとされるが、すべり面粘土と推定されるものがセリサイトよりなる例である。このような例はC試料およびG試料にも見られたがモンモリロナイトに変化して行く過程かも知れないし、母岩である凝灰岩内の坑道内湧出の水質が別に報告するように特異なものであり、この地区にはまた鉱泉も見られる等は粘土の生成に関係があるのかも知れない。

L-1 試料は火山噴出物が旧地よりで堆積したものであり、水田として利用されているが田植時腰まで没入することに関連して考えてもモンモリロナイトの存在は明白であり、地すべり運動と関連のあったことおよび今後とも関連を持つことが十分推定される。

#### (xiii) M 試料

M-1~3 試料のX線回折実験の結果は殆んど同じであり、いずれも15Åに強い粉末線認め、エチレンジアミン処理で17Åに変位する。したがってモンモリロナイトの存在は明瞭である。カオリン鉱物も少量存在するがその結晶度は良好でない。他に10Å線が僅かに見られるが、イライトか否かは明らかでない。石英が少量存在するがM-2に多い。長石類の存在も推定される。なおM-1試料には少量の方解石が存在し、M-3試料にはクリストバライトが検出される。

DTA曲線は各試料とも150°Cの大きい吸熱ピーク、220°CのCa<sup>++</sup>イオンの脱水による吸熱ピーク、500~650°Cの巾の広く浅いOHの脱出による吸熱、650~750°Cの拡散した吸熱、920°Cの吸熱ピークと950~980°Cの発熱曲線を持つ。500~650°Cの吸熱はカオリン鉱物にもよるが、一部はそれに引きつづく700°Cを中心とする拡散した吸熱と共にモンモリロナイトにもよるものと考えられる。900~1,000°Cの曲線の形状が異なるのは化学組成によるものであろう。なおM-1試料の800°Cの吸熱は微粒方解石によるものである。モンモリロナイトは元素間の置換の割合がそれぞれ試料によって異なるものであり、パイデライトまたはノントロナイト等に近いものも推定できるが、この点は今後の検討を要

すると考える。

この地すべり地域内のすべり面粘土と考えられるもの3個について実験した所、何れもモンモリロナイトと少量のカオリン鉱物の存在を認め、多少の化学組成の相異なる鉱物種はあろうが、大体同じ鉱物組成を示すと考えられる。一部の試料に方解石が見られることも既報の茶臼山の場合と同じである。第三紀層地域に見られる地切りでは、モンモリロナイトの存在が地切り機構に関係があることは十分考えられることであり、この場合も粘土鉱物組成の持つ意義を考える必要が認められる。

#### (xiv) R 試料

R試料のX線面折実験によれば15Åに強い回折線が見られ、エチレンジアミン処理により17Åに変位する。モンモリロナイトの存在は明瞭である。ほかに7Åおよび10Åの回折線が見られる。7Å線は拡散しており、10Å線は僅かに認めうる程度である。7Å線は結晶度の低いカオリン鉱物によると考えられるが、10Å線はイライトによるか否かは判別しがたい。ほかに石英が認められる以外に少量のクリストバライトおよび長石類の存在が推定される。

DTA曲線は150°C, 220°C, 590°C, 750°C, 920°Cに吸熱ピークを、970°Cに発熱ピークを持ち、モンモリロナイトとカオリン鉱物の共存が知られる。600°Cの吸熱は結晶度の低いカオリン鉱物としてはやや高温側に偏っている。

この地切りでもすべり面粘土がモンモリロナイトを主要構成鉱物とすることは、地切り機構とモンモリロナイトの性質の間に相関性のあることを示すものである。

#### [4] 考察

既報において第三紀層に起る代表的な地すべりである長野県茶臼山地すべり地帯の土および岩石の地表上およびボーリング試料について、コロイド部分を分離して粘土鉱物を検索し、また原土等についても定性的な推定を試みた。その結果モンモリロナイトとハロイサイトが共存し、方解石も一部試料に見られることを報告した。

本節においては我國の著しく多数の地すべり地域のうち14カ所について、地すべりと関係のある土について粘土鉱物を検索した。地すべりと関係のある土とは、地すべり面(ある厚さを持つことが一般である)、地すべり地内の粘土で地すべりの構成材料である地すべり粘土、または地すべりと直接の関係があると十分推定されている土等である。

実験の結果は表-3に示したようである。ここに取扱った試料は第三紀層に見られる地すべりが大部分をしめ、ジュラ紀手取層に見られる温泉作用が原因とされるものが1カ所(G試料)、結晶片岩と第三紀層の境界部に見られるものが2カ所(B, C試料)、第三紀層とその上に乗る玄武岩の境界部に見られるものが1カ所(I

表-3 試料コロイド中の存在鉱物

| 試料名 | 比較的多く存在するもの        | 比較的少く存在するもの          |
|-----|--------------------|----------------------|
| A-1 | M, H (結晶度低い)       | Q, F                 |
| 2   | M, H ( )           | Cal, F               |
| 3   | H, M-H             | Q, F, 14Å鉱物          |
| B-1 | Ch (Fe多し)          | M (?)                |
| 2   | T, M               | Ch                   |
| C-1 | S, K               | Ch, F                |
| 2   | S, K               | Ch, F                |
| D-1 | Heul, K (結晶度低い), M | I (?), Q, Cris       |
| 2   | Heul, K ( ), M     | I (?), Q, Cris       |
| 3   | M (Fe多し), K ( )    | Q, Cris              |
| 4   | M (Fe多し), K ( )    | Heul, Q, Cris        |
| 5   | M-K, Heul          | Cris                 |
| 6   | M, M-K, Heul       | Cris                 |
| E-1 | M, Q               | F                    |
| 2   | M, Q               | F                    |
| F-1 | M (Al多し)           | Q                    |
| 2   | M ( )              | Q, K                 |
| G-1 | S, K               | Ch                   |
| 2   | S, K               | Ch, Q, Py            |
| 3   | S, M, K            | Ch                   |
| H   | M (Al, Fe多し), H    | Q, F, I, (?)         |
| I-1 | M, K               | I, Ch, Q, F          |
| 2   | M, K               | I, Ch, Q, F          |
| 3   | H-H, H-H-H, M      | F                    |
| 4   | H-H, H-H-H, M-H    | F                    |
| J   | M, H (結晶度低い)       | Q, Cris              |
| K   | M, H ( )           | Q                    |
| L-1 | M, K               | Q, 10Å鉱物(?), 6.2Å鉱物  |
| 2   | S, K               | M (?)                |
| M-1 | M, K               | Q, F, 10Å鉱物(?)       |
| 2   | M, K, Q            | F                    |
| 3   | M, K               | Q, F, Cris           |
| R   | M, K (結晶度低い)       | Q, Cris, F, 10Å鉱物(?) |

M: Montmorillonite, S: Sericite, Ch: Chlorite, Heul: Heulandite, K: Kaolin mineral, H: Halloysite, H-H: Hydrated Halloysite, I: Illite, Q: Quartz, F: Felspar, Cris: Cristoballite, Gib: Gibbsite, Cal: Calcite, Py: Pyrite, -: Mixed layer mineral  
T: Talc

試料)、また第三紀層であるが断層にともなう地すべりが2カ所である。

試料の内の大部分、とくに第三紀層地すべりでは共通してモンモリロナイトを主成分として含有する。モンモリロナイトでも底面反射を明瞭には示さないものがあり、A-3, D-5, I-4等はこの例である。これらの試料はDTA曲線、ペペリヂン処理物のDTA曲線、エチレンジアミン処理等でモンモリロナイトを認めるのであり、カオリン鉱物等と不規則混合層鉱物を形成していると考えられる。一方モンモリロナイトでもB試料、

F試料のように(001)線が鋭い結晶度も高いがOHの脱出温度範囲の広いものがある。またAl, Feの多いモンモリロナイトもD-3, D-4, F-1, F-2, H試料等に見られる。X線回折やDTA曲線でモンモリロナイトを認めない試料はC-1, C-2, G-1, G-2試料であり、B-1試料ではその存否が確認できないが、手取層とか秋父長壽系に関連ある試料である。

またモンモリロナイトが石英等との共存は別にして単独に存在することはE-1, E-2試料を除いては稀であり、殆んどがカオリン鉱物と共存するのが一般である。カオリン鉱物は結晶度の低いものが多く、ハロサイトと推定されるものが割合に多い、I-3, I-4試料のように加水ハロサイトと考えられるものもあるし、モンモリロナイトと不規則混合層鉱物を造ると考えてよいもの、または(001)面よりの反射が著しく弱くハロサイトと加水ハロサイトとの不規則混合層鉱物の存在が推定されるものもある。なお特殊な例であるがD試料では輝沸石の存在が明瞭であり、モンモリロナイト、カオリン鉱物と共存する。イライトの認められる場合はI-1, I-2試料のように母材である頁岩の風化が十分進んでいない場合であり、D-1, D-2試料でも少量が存在するかも知れない。しかしL-2試料を除いては一般にはイライトは見られないし、クロライト等も殆んど見られない。

第三紀層以外の地すべりであるG試料、結晶片岩地帯の地すべりであるB, C試料では、構成粘土鉱物は相当の変化がある。G-1, G-2, C-1, C-2試料ではセリサイトが大部分を占め、カオリン鉱物と共存し、一部のクロライトをふくむ。B-1試料はFe含有量が多いクロライトが主要構成成分であり、B-2試料は滑石が主要鉱物とするがモンモリロナイトも共存する。G試料は破碎帯の温泉変質による粘土であるが、セリサイト、カオリナイトの外にモンモリロナイトを含むものの方が風化が進行していると考えられる。

以上の外にA-2試料のように方解石、A-3試料のようにジブサイト、E-1およびE-2試料のように石英の多量を認めるものもあるが、石英、クリストバライト、長石類等が副成分として少量ずつ共存している場合も多い。

以上の実験結果から第三紀層の地すべりにおいては、すべり面を構成しているものは勿論地すべり粘土を構成する材料中のコロイド成分中には、共通してモンモリロナイトが存在し、しかもモンモリロナイトの含量が優位のものが一般であり、同時に結晶性の低いカオリン鉱物が共存している。モンモリロナイトもノントロナイト、バイダライトに近いものもあり、結晶度の高いものもあるし、カオリン鉱物と不規則混合層鉱物を形成している

ものもある、カオリン鉱物はハロサイトに近いものが多い。カオリン鉱物を殆んど欠く場合にモンモリロナイトの結晶度は良好であり、モンモリロナイトを明瞭に認める場合はどカオリン鉱物の結晶度は余り良好でないのが一般的傾向である。またカオリン鉱物とモンモリロナイト間で不規則混合層鉱物が生成する場合には、カオリン鉱物が優位の場合はモンモリロナイトの底面反射が消失、モンモリロナイトが優位の場合はカオリン鉱物の底面反射が弱化する傾向が見られる。またI-3, I-4試料に見られるように、風化の進んだ方がモンモリロナイトの底面反射が見られがたい事実より、すべての場合に適合するのではなからうが、母材の風化にともないモンモリロナイトが生成し、ついで地下水との接触により塩基が溶脱されてカオリン鉱物が生成され、その中間には不規則混合層鉱物が生成すると考えることも可能である。このことは地すべり地帯の陸水ではCa, Mg等の塩基の溶脱が著しく、またCaよりもMgの方がよりよく溶脱されることは、地すべり地帯の陸水の水質に関する研究として別にのべる予定であるが、これらの事実も上記の粘土鉱物生成過程と関連するものである。

既報でのべた長野県茶臼山地すべりの場合は、結晶度の良好なハロサイトをしばしば認めたが、ここで実験した試料ではこのような例は見られないし、方解石の明瞭な存在も殆んど見られない。茶臼山地すべりでは若い地層中にモンモリロナイトと方解石が多く、ハロサイトは少ないが殆んど見られない事実、さらに陸水中のCaおよびMgの溶脱のばげしい事実等も上記のべた粘土鉱物生成過程の一つの考え方と相反するものではない。しかしこのような考え方を一般化させるためには広範な調査とさらに厳密な粘土鉱物学的の検討が必要である。

我国の第三紀層に見られる地すべり粘土には、すでにのべたようにモンモリロナイトの存在、結晶度の低いカオリン鉱物の共存、両者の間に相関性のあることは等の特性があり、母材が異なっても大体同様な風化生物が生じることは事実であり、第三紀層を構成する岩石自体がこのような潜在能力を持つと同時に、風化を起させる環境自体も共通しているものであろう。地すべり自体がこの環境の内どの程度を占めているか等と共に、この環境については今後検討せねばならない。なお輝沸石が認められる例があるが特殊の場合であり、母材等の特殊性によるものであろう。

中生層に見られしかも温泉作用により生成した粘土層が地すべりと密接な関係があると推定されるG試料の場合は、セリサイトとカオリン鉱物が主要な構成粘土鉱物であり、その板状であることが地すべり粘土としての特性を示しているのかも知れない。G試料の場合でもモンモリロナイトにまで風化した部分も見られ、地すべり粘

土としての特性を示すものもある。また結晶片岩地帯に見られるB試料、C試料ではクロライト、滑石、セリサイト等を主要粘土鉱物とする地すべり粘土もあり、一部のモンモリロナイトが見られるが、必ずしもモンモリロナイトの存在が地すべりに関連するものでないことが示されている。

地すべりは剪断応力が増加されるような条件と剪断抵抗が低下するような条件が重なり、それらがある関係に至ったとき地すべりとしての現象が見られるのである。剪断抵抗の低下は内部摩擦角の低下と粘着力の低下に基づき、間隙水圧の増加および凝集力の減少も剪断抵抗を小さくする。剪断抵抗の低下は材料そのものに内在するものであり、水の侵入により起る。土質力学的に剪断力の低下と云うこともその内容は Thixotropy をよくむ物理化学的性格が基本的性格となっていることは疑の余地がない。結局は材料である土のコロイド成分である粘土と水系の表面化学的構造が主要な役割を演じていることになる。このように考えれば粘土の種類が剪断抵抗の小さい地すべり粘土と関係があることに到達する。このような考え方から土の剪断強度に対してもう少し深く考えて見る必要が生じるので、現在までに多くの人々により論及されている実験的または経験的事実について簡単な説明を試みる。

土の強さは水の膜の厚さと同隙水圧に支配されるのであるから、この両者に最も関係するのは土の中に存在する粘土鉱物である。粘土鉱物の種類とその交換性カチオンにより剪断抵抗の変ることについては Winterkorn 等<sup>11)</sup>の実験的研究もあり、例えばバイデライト粘土では、 $Ca > H > K > Na$  の順で強度は大であり、Na 粘土の三軸試験の場合は透水係数の小さい粘土を与えるので間隙水圧の影響が見られる。

土に加えられる力と変位の間には時間の要因も考えねばならないし、Rheology の分野と考えられる。粉末体と水系の Rheology 的性質としては物理化学的現象として Thixotropy と Dilatancy が見られる。この現象が土質の面ではどのような性質として現われるかは Terzaghi および Peck<sup>12)</sup>の説明もある。例えば飽水した砂では急速に攪乱されるとそれまでは緊密であった充填度がゆるやかとなり、剪断抵抗は大きくなる。Dilatancy を示す乱されない砂では応力が急速にえられない限り流動し応力を去れば初めの緊密充填組織にもどる。これとは反対に元来ゆるやかな充填度を持つシルト等は飽水させて急に力を加えると、空隙中に水が入る間に粒子がそれぞれ安定の位置を占めるので剪断抵抗が小さくなる。これは Thixotropy 的性質である。一般的に Dilatancy は砂等に、Thixotropy は粘土等によく見られる。

粘土鉱物の組成いかんは土の含水量による剪断抵抗の

変化に対し敏感であることが知られている。モンモリロナイト粘土の剪断抵抗は交換性カチオンで変化し  $Al > Ca > Na$  の順であり、カオリン粘土ではカチオンによる影響は殆んど見られず、Al-ベントナイト (Wyoming 産) 程度の大きさであるとされている。また自然土で Ca を交換性カチオンとする バイデライト粘土は K イオンで交換させれば、摩擦角は  $19^\circ$  より  $22^\circ$  に増加し、カオリン粘土では変化はないとされている<sup>11)</sup>。

Thixotropy を持つ粘土は振動とか急速な荷重を加えると構造が破壊され剪断力には弱いのが、練り直して放置すると破壊前の強度には至らないが徐々に強度を回復する性質がある。この性質はモンモリロナイトでは特に大きく、イライトがこれにより起るという。種々の応力による土の中での充填度の変化、粒子間の結合、交絡、粘着力等の風化等による破壊、間隙水圧の増加による内部摩擦角の低下、および膨潤性粘土による内部摩擦角または粘着力の低下等がその原因とされる。これらの要因にはそれぞれ粘土鉱物の水に対する性質が関与している。したがって地すべり粘土の粘土鉱物について関心が持たれるのである。

地すべりにおいて剪断抵抗の低下は Terzaghi<sup>14)</sup>のよれば次のような原因により起るという。種々の応力による土の中での充填度の変化、粒子間の結合、交絡、粘着力等の風化等による破壊、間隙水圧の増加による内部摩擦角の低下、および膨潤性粘土による内部摩擦角または粘着力の低下等がその原因とされる。これらの要因にはそれぞれ粘土鉱物の水に対する性質が関与している。したがって地すべり粘土の粘土鉱物について関心が持たれるのである。

地すべり地帯の土壌コロイドの粘土鉱物については著者の報告<sup>15)</sup>もあるが、この問題には須藤<sup>16)</sup>もふれており、大平および中村<sup>17)</sup>、森本<sup>18)</sup>等の報告がある。大平は我国第三紀の地すべりでは、モンモリロナイトの存在が一般であると報告しているが、X線回折等の測定資料が提出されていない。モンモリロナイトの存在は地すべり調査においてベントナイトの存在が以前よりすでに知られており、このような例は例えば高野<sup>19)</sup>により多く記述されているように、モンモリロナイトの存在自体は一応知られてはいた。しかし共存粘土鉱物とかモンモリロナイトであることの証明等は殆んどされておらず、例えば茶臼山地すべり地で白色ベントナイトと記載されているものはハロイサイトである場合のように、必ずしもモンモリロナイトの存在を無条件でうけ入れることはできない。

著者は地すべりに関係する粘土として第三紀層の場合は共通してモンモリロナイトと結晶度の低いカオリン鉱物が含有されること、両者の間にもある関係があること等を認め、特殊の場合として輝沸石の存在する例とか、第三紀層に乗る玄武岩よりの地すべり粘土の場合でも上にのべた関係のあること等を認めた。また結晶片岩地帯

の地すべりではモンモリロナイトを認めることもあるがクロライト、セリサイト、滑石等を主要構成鉱物とする場合もあり、今市地震の際絶好のすべり面となったものは、ロームに夾まれた一部粘土化した浮石固すなわち今市土で、そのX線回折結果では加水ハロイサイトを与えるとの森本<sup>19)</sup>の報告もあるように、モンモリロナイトの存在が地すべり粘土に必要な条件であるとは必ずしも云えないことも認めた。また外国での地すべり粘土の場合も同様のことは認められ、Anderson Ranch Dam (Idaho) におけるすべり面はバイデライト粘土であり、Grand Coulee Dam (Washington) における地すべり層であるNespelem 層はモンモリロナイト、イライト、加水雲母でクロイトパーミキュライト系粘土も含有している。ノルウェーの氷河粘土で地すべりを起こす膏粘土は主として加水雲母より成る等と記載されている。

Thixotropy を持つ土は練り通り静置により強度を回復する性質が著るしいので、静置している間は平衡を維持して見かけ上安定していても、振動等の応力が与えられと急に液状に変わり急激な破壊が起るのである。地すべり等にはこのような現象が見られる。このようなThixotropy を表示する一つの尺度として“Stiffening Limit” が用いられる。たとえばノルウェーの氷河粘土では液性限界は40であるが“Stiffening Limit” は65より大きい値をとることが知られている。液性限界が30~60位のものはThixotropy が小さいのであるが、“Stiffening Limit” が100以上のものはThixotropy が大きいのである。Thixotropy 的性質は粘土鉱物を5%以下よくむ砂である粘着性の土にでも見られ、3%程度のモンモリロナイトを含むロスにも見られる。このロスの場合その構造はシルトや砂の表面にあるモンモリロナイトの水による膜で維持されるのである。Thixotropy は粘土の接する周囲の水中の電解質により顕著に影響される事実も知られている。Thixotropy はモンモリロナ

イトが最も大きいことも衆知の事実である。

Thixotropy が地すべり等の重要な要因であることはすでにのべた練り直しの影響とか、液性限界等よりも多量の水の存在におけるコンシステンシーに関係するからである。土の力学的性質が土に存在する粘土鉱物と水系のRheology 的性質に支配されることが明らかであるから、粘土鉱物の Atterberg Consistency について言及する必要がある。

塑性限界 (PL), 液性限界 (LL), 塑性指数 (PI) は土の流動性を規定し、親水性の尺度でもあり、 $1\mu$  以下の粒子の量と性質に支配されるが、その表面の性質が最大の要因である。石英等は $1\mu$  以下にしても塑性を示さないが、粘土鉱物は塑性を示し、モンモリロナイト (Na型) は LL で400~700, PL で50~100に達する場合もあり、Ca型ではそれぞれ120~140, 40~90 程度である。イライトはそれが生成される過程 (モンモリロナイト→加水雲母→黒雲母) のどの位置にあるかで広い範囲に変動するが、モンモリロナイトにつき、カオリナイトは粒径分布にもよるがイライトにつぐ。ハロイサイトや加水ハロイサイトおよびアロファンは塑性が著るしく小さいとされる<sup>20)</sup>。また“Atterberg Limits” に対する交換性イオンの影響も研究され<sup>11)</sup>、例えば LL では  $Na > Ca > Al > Mg = H > K$ , PL では  $K > Ca > Al > Mg = Na > H$ , PI では  $Na > Ca > Al > H > Mg > K$  とされる。またカオリナイト等で“Atterberg Limits” が小さくても少量のモンモリロナイトを添加すれば顕著に変化する事実も知られている。さらに Na 型でないモンモリロナイトでも、その交換性イオンの15%を Na で置きかえたと Na 型と殆んど同じコンシステンシーを与えることも知られている<sup>21)</sup>。

本研究で用いた試料については種々の土質試験は実施していないので、土の性質を部分的ではあるが表示する“Atterberg Limits” について測定し検討を加えること

表-4 Atterberg Limits と 粒 度 分 布

| 試 料 | Atterberg Limits |      |      | 粒 度 分 布  |          |           |            |      | 土 分 類  | PI/粘土 (2 $\mu$ ) |
|-----|------------------|------|------|----------|----------|-----------|------------|------|--------|------------------|
|     | LL               | PL   | PI   | <2 $\mu$ | <5 $\mu$ | <50 $\mu$ | <250 $\mu$ | <2mm |        |                  |
| A-1 | 76.0             | 18.0 | 58.0 | 1.0      | 2.5      | 29.0      | 57.0       | 100  | 砂質ローム  | 58               |
| B-1 | 42.0             | 20.4 | 21.6 | 7        | 16.5     | 53.0      | 64.5       | 100  | 砂質ローム  | 3.1              |
| B-2 | 30.5             | 20.4 | 10.1 | 9.0      | 14.2     | 45.0      | 75.0       | 100  | 砂質ローム  | 1.1              |
| C-1 | 20.5             | 10.3 | 10.2 | 6.0      | 12.0     | 27.0      | 60.0       | 100  | 砂質ローム  | 1.7              |
| C-2 | 26.7             | 17.5 | 9.2  | 12.0     | 16.5     | 38.0      | 49.0       | 100  | 砂質ローム  | 0.8              |
| D-1 | 45.0             | 28.9 | 16.1 | 12.0     | 21.5     | 53.5      | 70.5       | 100  | 粘土質ローム | 1.3              |
| D-2 | 57.0             | 35.2 | 21.8 | 10.0     | 23.0     | 58.0      | 82.5       | 100  | 粘土質ローム | 2.2              |
| D-3 | 77.0             | 30.6 | 46.4 | 7.0      | 11.0     | 34.5      | 50.0       | 100  | 砂質ローム  | 6.6              |
| D-4 | 71.0             | 31.1 | 39.9 | 8.0      | 11.0     | 28.0      | 44.0       | 100  | 砂質ローム  | 5.0              |
| D-5 | 65.1             | 34.4 | 30.7 | 5.0      | 7.0      | 18.0      | 33.0       | 100  | 砂質ローム  | 6.2              |
| D-6 | 69.8             | 34.3 | 35.5 | 3.0      | 5.0      | 14.5      | 30.0       | 100  | 砂質ローム  | 11.8             |
| G-1 | 40.0             | 21.5 | 19.5 | 12.0     | 19.0     | 45.0      | 61.0       | 100  | 砂質ローム  | 1.6              |
| G-2 | 33.0             | 16.6 | 16.4 | 7.0      | 10.0     | 35.0      | 70.0       | 100  | 砂質ローム  | 2.3              |
| G-3 | 31.2             | 10.0 | 21.2 | 12.0     | 18.5     | 39.0      | 61.0       | 100  | 砂質ローム  | 1.8              |
| I-1 | 40.0             | 18.0 | 22.0 | —        | —        | —         | —          | —    | —      | —                |
| I-2 | 50.5             | 20.5 | 30.0 | —        | —        | —         | —          | —    | —      | —                |
| I-3 | 52.0             | 25.8 | 26.2 | —        | —        | —         | —          | —    | —      | —                |

とした。測定結果を表-4に示す。粒度分析結果をも示す。粒度分布は“地回り粘土”と云うてその塑性のために粘土と名づけているが、粒度分布からは砂質ローム程度のものが多い。

LL, PL, PIは何れも砂質ローム等としては一般に高い値を示すが、モンモリロナイトを僅かしか含有しないB, C試料は特殊の数値を示す。セリサイトを主とするG-1, G-2はやや小さい値を示す。Winterkorn<sup>11)</sup>等によればPIは粘着力のある土では、内部摩擦角と直線的関係がある。LLが35以上で、PIが0~15では摩擦角が大きく、PIが5以下では粘着力が殆んど認められないが5以上では粘着力は大きいとされる。またLLが35以上、PIが15以上にするために粘土を加える場合にはNa型モンモリロナイトでは最少量で足りることも認められている。PIは粘土の量とその組成鉱物に支配されることはすでにのべたのであるが、例えばA-1試料では2 $\mu$ 以下の粒子が1%以下でもPIが58の値を示すようにモンモリロナイトの存在の顕著な影響が見られる。土のPIは含有粘土量(0.002mm以下)と関係があるのでSkempton<sup>22)</sup>は、Colloidal ActivityとしてPI/粘土量の値をとり、粘土を構成する材料の性質の相異を考え、この値が0.75以下が非活性粘土、0.75~1.25が通常の粘土、1.25以上が活性粘土としている。この説明によれば供試試料の内、モンモリロナイトを主体とするものは何れも著しく活性の種類に属し、B-2の滑石系のものおよび、C-1, C-2, G-1, G-2, G-3等のセリサイト系のもは通常粘土かまたはやや活性粘土に属することになる。B-1のクロライト系のもは3.1でモンモリロナイトの共存が確認できないのでその原因については明らかでない。D-1, D-2はモンモリロナイトが僅かに認められるにすぎないので活性度の低下は期待される。D試料ではX線回折図との関係が明瞭に認められモンモリロナイトの持つ活性度が理解できる。なおこれらの値は交換性イオンによっても影響される点が著しいし、Grim<sup>23)</sup>が認めるように塑性を示さないといわれるハロイサイトも加水ハロイサイトとハロイサイトの間の転移的状態にあるものとか、部分的に加水ハロイサイト化したものとかは著しく塑性を示すことも認められているので、これらの点も考慮せねばならない。これらの例はI-3試料等に見られると推定できる。

また塑性限界と液性限界の関係を塑性図として図-7に示す。A線はCassagrandeによる無機質粘土と有機質粘土を区分する線である。試験試料は何れもA線の近くに分布するがA-1は特に異常である。D-1~D-6試料は大体一直線上にあり、沸石を含有するものがA線より下方にある。セリサイト系の試料は中塑性ないし低塑性粘土の範囲内にあり、大体A線に平行した線上にある。Hogentogler<sup>24)</sup>によれば石英粉末にカオリン、ベン

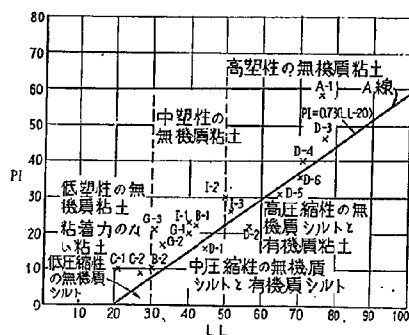


図-7

トナイトを混合した場合のそれらの混合割合をPとすれば、PとPIおよびLLの間には次の関係があるとしている。

$$PI = 0.15P = 0.71 (LL - 18) \dots\dots\dots \text{カオリン}$$

$$PI = 3.3P = 1.0 (LL - 18) \dots\dots\dots \text{ベントナイト}$$

PIを5とするためにはLLはカオリンで25、ベントナイトで23であり、混合すべき量はカオリンで33%、ベントナイトで1.5%である。ベントナイトは少量でもPIを大ならしめるので、A-1試料の場合のPIの値をモンモリロナイトの量より十分推定することができる。

すでにのべたようにモンモリロナイトの存在はコンステンシーに関して特殊の性質を土に与えるのであるが、セリサイト等に関しては実験結果はモンモリロナイト程明確ではない。地すべり粘土の特性はモンモリロナイトの存在と関係あることは考えてよいが、セリサイト等についてはこの実験に関する限り明らかでない。しかし今後さらに十分検討する必要があると考えられる。

土のAtterberg Limitsは土の力学的性質と関係することであることは理解されているが、この値より特定の力学的性質を定量的に表示することはできない。粘土と水系の表面化学的性質がこの値の内容であるから、必然的に粘土鉱物の構造の問題が関連してくることは確かであるので、多くの実験的事実が積み上げれば粘土鉱物と土の力学的性質の相関性がさらに明確化することが期待できる。

すでに十分ふれておいたように粘土鉱物の交換性イオンが土質に著しい影響を与え、ノルウェーの地すべりでは溶脱による交換性イオンの変化にともないすべりやすいとされている<sup>25)</sup>。すでに地すべり地帯の陸水について著者の報告<sup>26)</sup>もあるが、地すべり地の陸水を媒体として物質交換が行われ、その結果は水質として表示される。したがって陸水についての地球化学的研究が必要となる。この問題については次節に触れる。

なおモンモリロナイトは後にふれるように化学的方法でその性質を変更することが容易であり、今後地すべりの化学的防止方法研究の対象としては興味ある問題を提示するものと考えられる。

### 〔5〕 結 言

茶臼山地すべり地域での土壌、岩石等に含有される粘土鉱物の検索について、各地の地すべり地での地すべり粘土について同様の実験を試み、考察を加えた、実験結果を要約すれば次のようである。

第三紀層に起る地すべりでは殆んどの場合にモンモリロナイトが存在する。モンモリロナイトはカオリン鉱物と不規則混合層鉱物を造る場合もあると推定できる。モンモリロナイトの外に結晶度の低いカオリン鉱物が共存する場合が多く、両者の間に相関性がある。輝沸石の共存、イライトの共存を認める場合があったが、このようなことは一般的ではない。

第三紀層以外の地すべりである結晶片岩地域ではセリサイトを主成分とするもの、クロライトを主成分とするもの、滑石を主成分とするものがある。また中生層の温泉地すべりの一例ではセリサイトを主成分として、モンモリロナイト、カオリン鉱物と少量のクロライトを含有するものがある。

土の剪断抵抗と粘土鉱物の関連性については、モンモリロナイトを含有する土は硬直して強度が低下するが、また強度の回復も著しいこと等が知られていること等に触れ、地すべり粘土の力学的性質がモンモリロナイトの存在に基因すると推定できることをのべた。

地すべり粘土試料の塑性限界、液性限界、塑性指数、粒度分布を測定し、砂質ローム程度の土質としては塑性性状が粘土に近いことをのべ、コロイドの粘土鉱物組成がその原因となっていることをのべた。粘性指数と $2\mu$ 以下の粘土量との比はモンモリロナイトを含有する地すべり粘土において特に高いことが、地すべり粘土の特性の一つであることものべた。セリサイト、イライト、クロライト、滑石等をコロイドとする地すべり粘土も、地すべり機構と何等かの関係があると考えられるので今後の検討が必要である。

モンモリロナイトを始め粘土鉱物はその交換性イオンの種別によりその性質が顕著に影響をうけることが知られており、また粘土鉱物生成変換の環境の問題があるので、地すべり地帯における陸水の水質について研究されねばならないことをのべた。なお化学的安定処理の対象としてはモンモリロナイトを選ぶことが必要であり、そ

の化学的に活性を持つ点は今後の安定処理の上からは有利であることをのべた。

この研究を行うに際し試料を送付していただいた県砂防課の方々に、試料の一部を与えられた砂防研究室および地質研究室に謝意を表する。また赤外線吸収スペクトルの実験をお願いした赤羽政亮氏、電子顕微鏡写真の一部をお願いした鈴木諭一氏に謝意を表する。

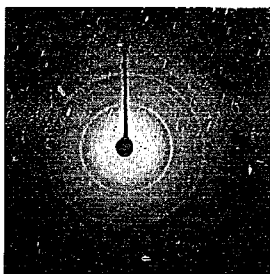
### 文 献

- 1) 秋田県砂防利水課, 地工研究 43p, 1955~1956
- 2) 埼玉県土木部河川課, 昭和28年度砂防調査
- 3) 埼玉県土木部河川課よりの送付資料による
- 4) 福島県よりの送付資料による
- 5) 小倉 勉, 地工研究 27p, 1955~1956
- 6) 芥川真知, 土研報 100, 33, 昭34
- 7) 建設省土木研究所, 芦崎寺地工調査報告
- 8) 野田光雄, 地工調査報告(佐賀県) 4p, 昭32
- 9) 小泉光恵, 桐山良一, 鉱物学雑誌, 1, 334, 1954
- 10) 須藤俊男 Clay Minerals Bulletin, 2, 193, 1954
- 11) H. F. Winterkorn, R. B. Moorman, Highway Res. Board Proc., 21, 415, 1941
- 12) K. Terzaghi, R. B. Peck, Soils Mechanics in Engineering Practice, John Wiley and Sons 566p, 1948
- 13) 山口英一, 京都大防災研年報, 73, 昭32
- 14) K. Terzaghi, Mechanics of Landslides, Geo. Soc. Am. Barkley p83, 1950
- 15) 有泉 昌, 土木研報 95, 145, 昭31; 100, 45, 昭32; 101, 65, 昭33
- 16) 須藤俊男, 粘土鉱物, 岩波書店 p130, 1953
- 17) 大平成人, 中村忠春, 農技研報 F-9, 41, 昭31
- 18) 森本良平, 地質研報, 29, 349, 1951
- 19) 高野秀夫, 地すべりと防止工法, 地球出版社, 1960
- 20) W. A. White, Am. Mineralogist, 34, 508, 1949
- 21) H. F. Winterkorn, A. S. T. M. Special Tech. Pub. 142, 44, 1953
- 22) A. W. Skempton, Proc. 3rd. Intern. Conf. Soil Mech. Found. Eng. 1, 57, 1953
- 23) R. E. Grim, Geotechnique 1, 139, 1949
- 24) C. A. Hogentogler 土の工学的性質(宇都宮寿夫 訳) 142頁 昭28 コロナ社
- 25) E. Ackermann Geo. Rundschau, 36, 1948
- 26) 有泉 昌, 牧 隆正 土木研報 No.85, 155, 昭28

A-1-a ( $\times 15,000$ )



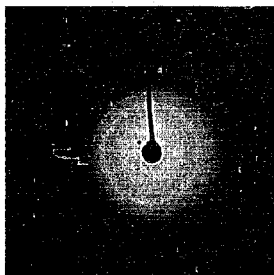
A-1-b



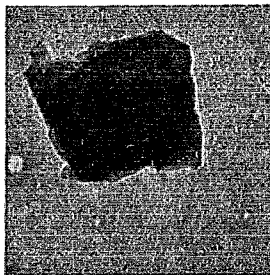
A-1-c ( $\times 15,000$ )



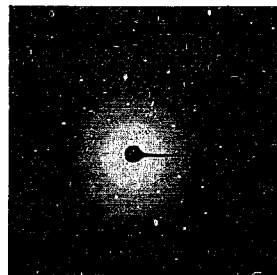
A-1-d



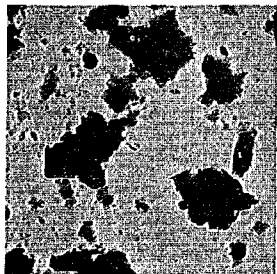
A-1-e ( $\times 15,000$ )



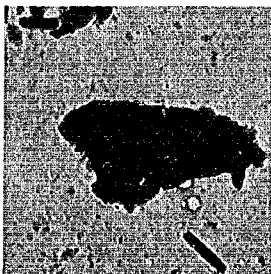
A-1-f



A-2-a ( $\times 10,000$ )



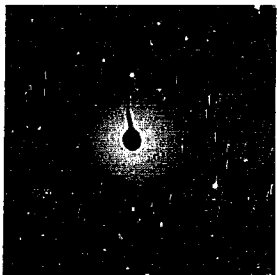
A-2-b ( $\times 15,000$ )



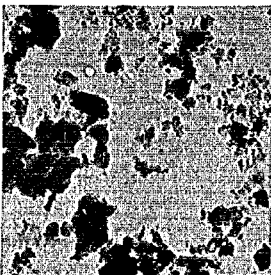
A-2-c ( $\times 15,000$ )



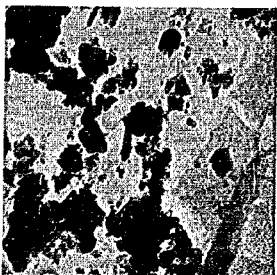
A-2-d



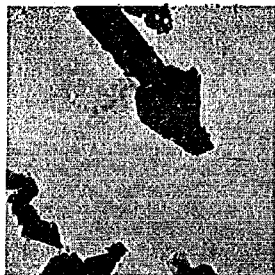
A-3-a ( $\times 15,000$ )



A-3-b ( $\times 15,000$ )



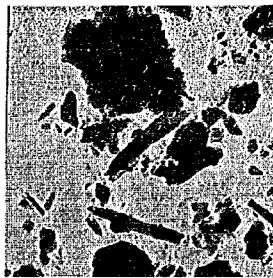
B-1-a ( $\times 10,000$ )



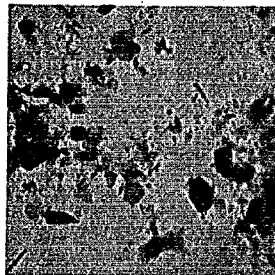
B-1-b ( $\times 10,000$ )



B-2-a (15,000)



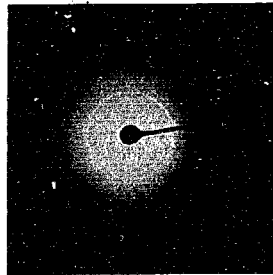
B-2-b ( $\times 15,000$ )



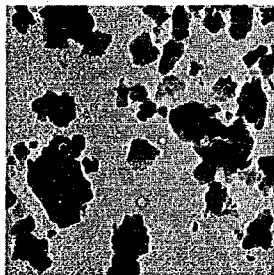
B-2-c ( $\times 10,000$ )



B-2-d



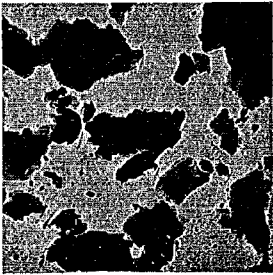
C-1-a ( $\times 15,000$ )



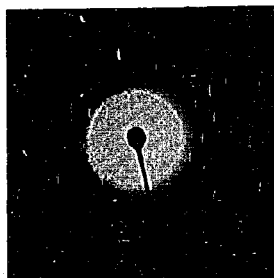
C-1-b



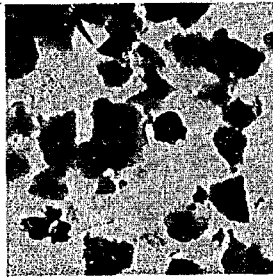
C-2-a (10,000)



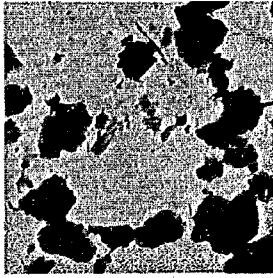
C-2-b



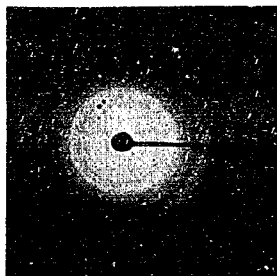
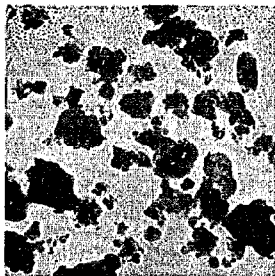
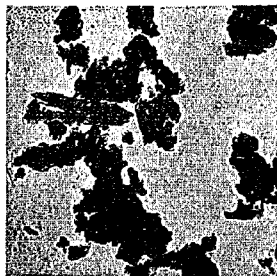
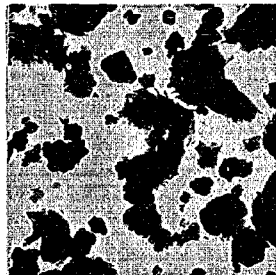
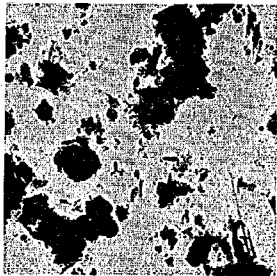
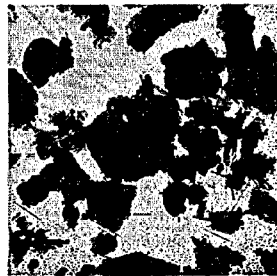
D-1-a ( $\times 15,000$ )



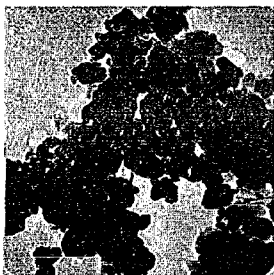
D-1-b ( $\times 15,000$ )



D-1-c

D-2-a ( $\times 15,000$ )D-2-b ( $\times 10,000$ )D-3-a ( $\times 15,000$ )D-3-b ( $\times 10,000$ )D-4-a ( $\times 15,000$ )D-4-b ( $\times 15,000$ )D-4-c ( $\times 10,000$ )D-5-a ( $\times 10,000$ )D-5-b ( $\times 10,000$ )D-6-a ( $\times 15,000$ )D-6-b ( $\times 10,000$ )

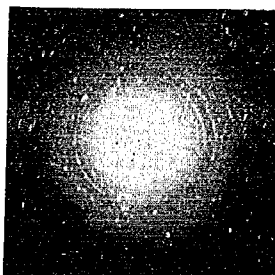
E-2-a ( $\times 5,000$ )



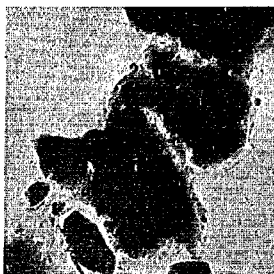
E-2-b ( $\times 14,000$ )



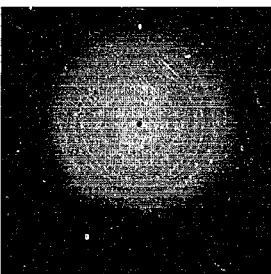
E-2-c



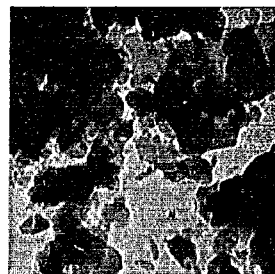
F-2-a



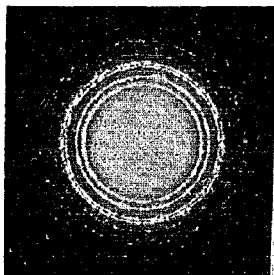
F-2-b



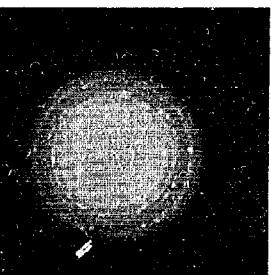
G-2-a ( $\times 14,000$ )



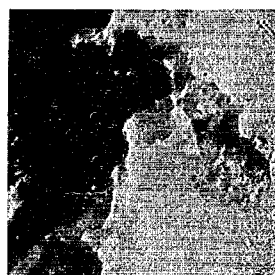
G-2-b



G-3-a ( $\times 14,000$ )



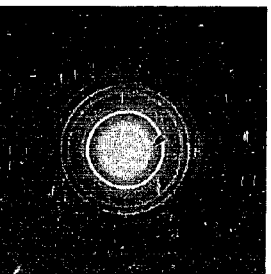
G-3-b



H-a ( $\times 14,000$ )



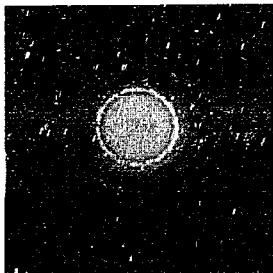
H-b



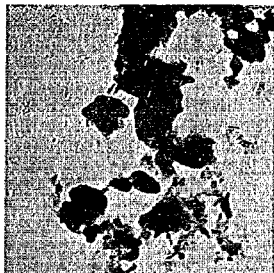
H-1-a



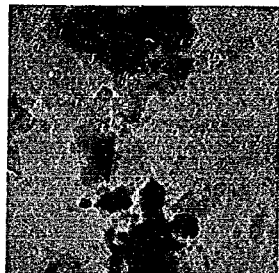
I-1-b



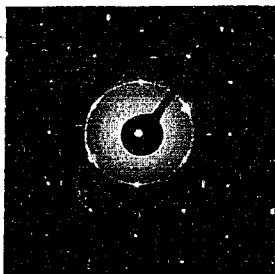
I-3-a ( $\times 14,000$ )



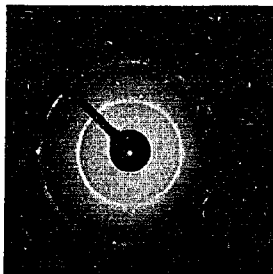
J-a ( $\times 10,000$ )



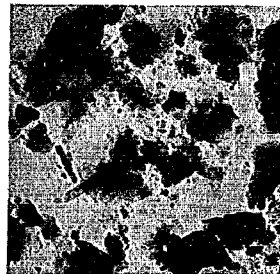
J-b



K-a ( $\times 10,000$ )



K-b



# Report of The Public Works Research Institute Ministry of Construction

Vol. 106, March 1961

## CONTENTS

|                                                                                                                                                                                        |       |
|----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------|
| 1. M. Fukuoka                                                                                                                                                                          |       |
| Three Dimensional Earth Pressure Cell (NO.2) .....                                                                                                                                     | ( 1 ) |
| 2. H. Takeshita                                                                                                                                                                        |       |
| Effects of the Base Course on Stress Distribution .....                                                                                                                                | ( 5 ) |
| 3. H. Takeshita and S. Nagumo                                                                                                                                                          |       |
| Experimental Studies on Strength Characteristics of Asphalt Paving<br>Aggregates .....                                                                                                 | (13)  |
| 4. H. Takeshita, S. Matsuno and T. Matsuzaki                                                                                                                                           |       |
| Trial Design of a Repeated Loading Apparatus for Asphaltic Mixtures and<br>Some Results of the Test on the Deformation Mechanism of Asphaltic Mixtures<br>under Repeated Loading ..... | (23)  |
| 5. H. Takeshita, S. Matsuno, T. Matsuzaki and S. Nagumo                                                                                                                                |       |
| Some Properties of A, B and C type Paving Asphalt .....                                                                                                                                | (33)  |
| 6. T. Takenouchi, T. Egawa and R. Kamiya                                                                                                                                               |       |
| Variation in Storm Rainfall over Mountainous Basin .....                                                                                                                               | (45)  |
| 7. T. Kimura                                                                                                                                                                           |       |
| A Report on the Flood due to the Kano-gawa Typhoon in the Kano River<br>Basin                                                                                                          |       |
| —How to Cope with Unusually Large Floods in Small Mountainous Basins—                                                                                                                  | (63)  |
| 8. Y. Mura, K. Yagi and T. Fujisaki                                                                                                                                                    |       |
| Research on Discharge Coefficients of Existing Dams                                                                                                                                    |       |
| —1. The Yoake Dam, Chikugo River— .....                                                                                                                                                | (83)  |
| 9. T. Kimura                                                                                                                                                                           |       |
| Studies on the Electronic Analog-Flood Simulator (2)                                                                                                                                   |       |
| —Electronic Analog-Flood Simulator and Flood Runoff Analysis of the<br>Chikugo River Basin— .....                                                                                      | (107) |
| 10. A. Ariizumi and T. Maki                                                                                                                                                            |       |
| Studies on Soil Colloids (IV)                                                                                                                                                          |       |
| —Clay Minerals in the Soils of Landsliding Areas of Japan— .....                                                                                                                       | (129) |