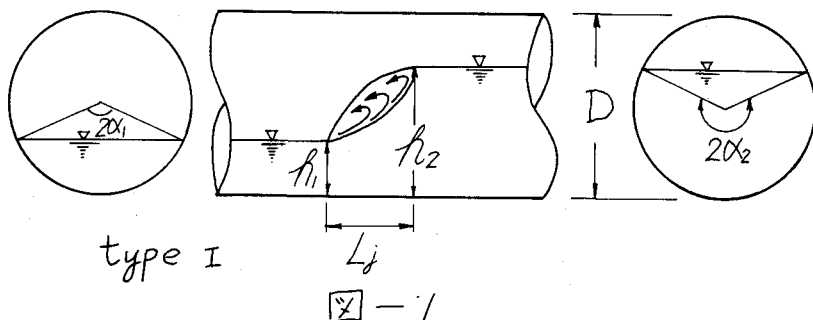


日本大学理工学部土木工学科 正 栗津清蔵
〃 〃 近藤 勉

1. まえがき
ダムに於ける
トンネル型の放
水管やまたは下
水道管等の流れ
に跳水現象が現
われることは容
易に理解される
。ここで取り扱
おうとするのは



流路の断面形状が円形をなすものであり、これに関する研究¹⁾はいくつかあるが、未だ十分研究されたとは云い難い。今回は先始めとして、図-1 (type I) の様な開水路に生じる跳水と図-2 (type II) の様な跳水後の流れが管水路になる場合について一次元的解析を試み、従来とは多少異った表現をして見た。

2. 跳水に対する一次元的解析

(a) type I の場合について

図-1 に示される様な水平な円形断面水路内の跳水の共役水深間の関係を求めるために両水深間の水流に対して運動量方程式を適用すると、

$$A_1 \bar{z}_1 + \frac{Q^2}{gA_1} = A_2 \bar{z}_2 + \frac{Q^2}{gA_2} \quad (1)$$

$$\text{ここで、} A = (\alpha - \sin \alpha \cdot \cos \alpha) \frac{D^2}{4} = MD^2$$

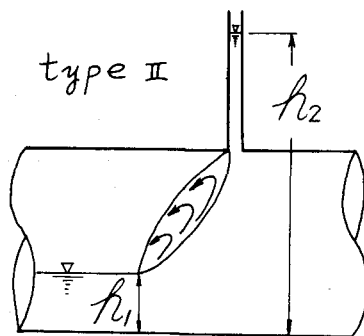
$$\bar{z} = \left(\frac{2}{3} \cdot \frac{\sin^3 \alpha}{\alpha - \sin \alpha \cdot \cos \alpha} - \cos \alpha \right) \frac{D}{2} = KD$$

$$\alpha = \cos^{-1} \left(1 - 2 \frac{h}{D} \right)$$

故に (1) は、

$$\left. \begin{aligned} \frac{Q^2}{gD^5} &= M_1^2 K_1 \cdot \frac{M_2/M_1 \cdot (M_2/M_1 \cdot K_2/K_1 - 1)}{M_2/M_1 - 1} \\ &= f_1 \left(\frac{h_2}{h_1}; \frac{h_1}{D} \right) \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

そこで (2) を用いて共役水深の関係を図にしたのが図-3 の左下方半分である。これらの線は直線と見做せ、



しかも皆ほぼ平行なので (2) になる、しかも実用的な指数関数の近似式を次の様な形に導くことが出来た。

$$\frac{h_2}{h_1} = 1.13 \left(\frac{h_1}{D} \right)^{-1.78} \left(\frac{Q^2}{gD^5} \right)^{0.468} \quad (3)$$

または、

$$\frac{h_2}{D} = 1.13 \left(\frac{h_1}{D} \right)^{-0.78} \left(\frac{Q^2}{gD^5} \right)^{0.468} \quad (3')$$

$$0.05 \leq \frac{h_1}{D} \leq 0.80$$

例として、 $D = 0.9 \text{ m}$, $Q = 0.566 \text{ m}^3/\text{s}$, $h_1 = 0.3 \text{ m}$ のとき (2) によると $h_2 = 0.625 \text{ m}$ であり、(3) によると $h_2 = 0.618 \text{ m}$ となり、その差はわずか 7 mm である。次に跳水による損失水頭を計算すると、

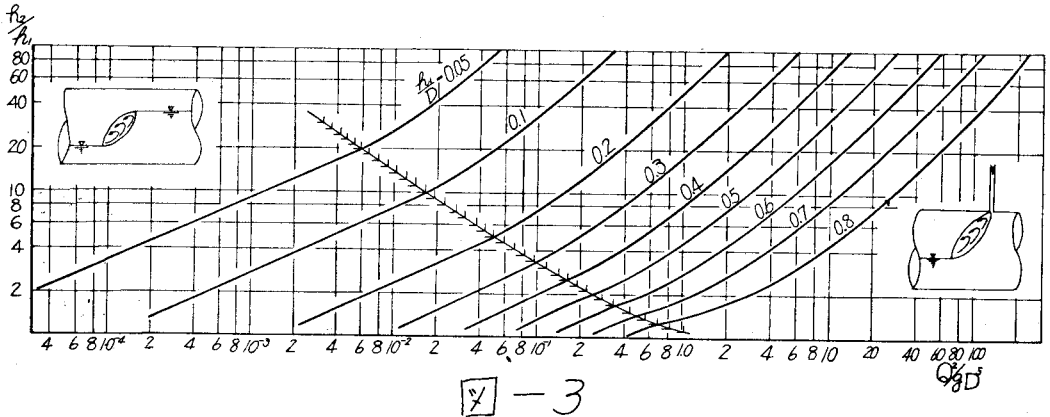


図-3

$$\begin{aligned} \frac{E_1 - E_2}{E_1} &= \frac{\Delta E}{E_1} \\ &= \frac{\left(\frac{h_1}{D} - \frac{h_2}{D}\right) + \frac{Q^2}{2gD^5} \left(\frac{1}{M_1^2} - \frac{1}{M_2^2}\right)}{\frac{h_1}{D} + \frac{Q^2}{2gD^5} \cdot \frac{1}{M_1^2}} \\ &= f_2\left(\frac{h_2}{h_1}; \frac{h_1}{D}\right) \quad (4) \end{aligned}$$

(4)を図にしたりが図-4で
中●印はtype I と II の境界であ
る。参考のために同図中に長方形
断面と放物線形断面のものも加え
ておいた。

(b) type II の場合について

(a)と同様にして(2), (4)に
対応して(5), (6)を得た。

$$\frac{Q^2}{gD^5} = \frac{\frac{\pi}{4} \left(\frac{h_2}{D} \cdot \frac{1}{2}\right) - K_1 M_1}{\frac{1}{M_1} - \frac{4}{\pi}} \quad (5)$$

$$\frac{\Delta E}{E_1} = \frac{\left(\frac{h_1}{D} - \frac{h_2}{D}\right) + \frac{Q^2}{2gD^5} \left(\frac{1}{M_1^2} - \frac{1}{M_2^2}\right)}{\frac{h_1}{D} + \frac{Q^2}{2gD^5} \cdot \frac{1}{M_1^2}} \quad (6)$$

(5), (6)も図-3, 図-4に示してある。

3. 今後の課題

最も単純に仮定をすれば前述した様な結果が得られた
のであるが, 2. (a) について言えば h_2 が D に近くなっ
て来た場合には常流側の流れは不安定になってくるだろ
うし, その時 h_2 の決定をどの様にするかという問題も起
てきて, 長方形断面とはかなり違ってくるであろう。

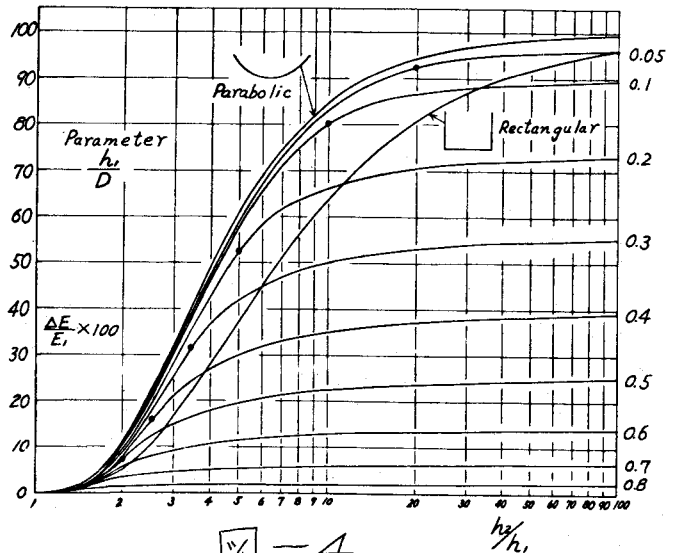


図-4

(b) については跳水後に空気混入が考えられるので現象
は一層複雑になるであろうから, 跳水部の内部機構につ
いても究明しなくてはならないだろう。これらの諸問題
については実験もしながら研究を続けて行くつもりである。

参考文献

- 1.) edited by Chow, V.T., "Advances in Hy-
droscience, Vol.-4." Academic Press, New
York and London, 1967.
- 2.) 水野・後藤英訳, "S.M. Woodward, C.J. Posey
開水路の水理学"丸善, 1959.