

日大理工 正 粟津清蔵

日大理工 正 大津岩夫

日大大学院 学 藤巻寛

この報告は、跳水式減勢工の設計指針を検討するため自由跳水および強制跳水内部の流速特性について実験的に論じたものである。

1. 自由跳水 最大流速の減衰

最大流速 U_m の減衰状況を図-1に示す。跳水始端がゲート直下にある場合 (Case U.I.), 射流境界層が発達した場合⁽¹⁾ (Case D.I.) 共に U_m の減衰は式(1)で示される。⁽²⁾ (ただし $0 \leq x/l_j \leq 0.2$ のとき $U_m/v_1 = 1$)

$$\frac{U_m - v_2}{v_1} = 0.0855 - 1.114 \log_{10} \frac{x}{l_j}, \quad 3 \leq F_1 \leq 9, 0.2 \leq x/l_j \leq 1.0 \quad (1)$$

式(1)を, $(x/h_1) = (h_2/h_1)(l_j/h_1)(x/l_j)$, $v_2/v_1 = h_2/h_1$ を用い, $U_m/v_1 = f(x/h_1, F_1)$ の関係に変換したものが図-2である。 $F_1 \leq 3 \sim 3.5$ の場合, U_m の減衰状況は $0.2 \leq x/l_j \leq 1.0$ の範囲で $U_m \propto 1/\sqrt{x}$ に近く壁面噴流と類似である。 $F_1 \geq 3.5 \sim 4$ の場合は, $0.2 \leq x/l_j \leq 0.6 \sim 0.7 (= l_j/l_j)$ の範囲で $U_m \propto 1/\sqrt{x}$ に近い減衰状況を示し $0.6 \sim 0.7 (= l_j/l_j) \leq x/l_j \leq 1.0$ において U_m は急激に減衰する。(なお, l_j/h_2 と F_1 の関係は図-3参照, l_j は跳水の長さ, l_j はローラーの長さ⁽³⁾) および l_j/h_2

主流の流速分布 跳水内の流速分布の測定値を式(2), $f(U_m, y/Y) = 0$ (2) の関係で整理すると, $Y \propto x$ および $U_m \propto 1/\sqrt{x}$ を満足する範囲 ($0.2 \leq x/l_j \leq 0.6 \sim 0.7$) において F_1, x に無関係に相似な分布を示す (図-4)。このように近似的に相似となる条件を検討すると, 式(3)~(5)が成立する必要がある。⁽⁴⁾⁽⁵⁾

$$U_m \propto x^{-1/2} \quad (3), \quad Y \propto x \quad (4), \quad (dy/dx)/(U_m/\sqrt{gY})^2 = 0 \text{ or } \text{Const.} \quad (5)$$

$0.2 \leq x/l_j \leq 0.6 \sim 0.7 (= l_j/l_j)$ の範囲においては, 式(3)をほぼ満足し, $\alpha = -1/2$ である。またこの範囲においては, 図-6に示されるように式(4)を満足する。

Case U.I., Case D.I. についてそれぞれ実験式(6), (7)が得られる。

$$Y/h_1 = (0.330/\sqrt{F_1})(x/h_1) \quad (6) \quad Y/h_1 = (0.370/\sqrt{F_1})(x/h_1) \quad (7)$$

さらに水面形状を示す実験式⁽⁵⁾を $h/h_1 = f(1/(x/h_1))$ の関係に変換すると, 図-8に示されるように $0.2 \leq x/l_j \leq 0.6 \sim 0.7$ の範囲で式(6)をほぼ満足している。

$$h/h_1 = b - k/(x/h_1) \quad (8) \quad (b, k \text{ は定数})$$

すなわち式(3)~(5)をほぼ満足するため, 近似的に相似な流速分布が得られるものと考えられる。 $y_1 < y < y_0$ の範囲で (図-5) 主流の流速分布は誤差関数式(9)で示される。⁽⁷⁾

$$u/U_m = \exp(-\frac{1}{2}\eta^2) \quad (9)$$

==に $\eta = y'/l_0$, $l_0 \propto x$, $y' = y - y_1$ である。(l_0 の値は $u/U_m = 0.5$ のときの η を η_0 , y' を y' とすると式(9)より $\eta_0 = y'/l_0 = 1.177$ となる。従って, $l_0 = y'/1.177$) $y < y_1$ の範囲では指数則式(10)で示される。

$$u/U_m = (y/y_1)^{1/n} \quad n = 7 \sim 12 \quad (10)$$

式(9), (10)を式(2)の関係に変換し (注1参照), 図示すると図-4の実線が得られる。(注1: 図-6, 7より $Y/h_1 = (0.370/\sqrt{F_1})(x/h_1)$, $y/h_1 = (0.130/\sqrt{F_1})(x/h_1)$)

図-1

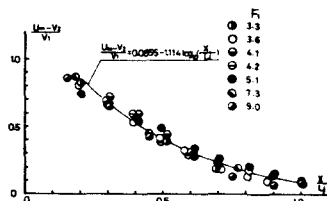


図-2

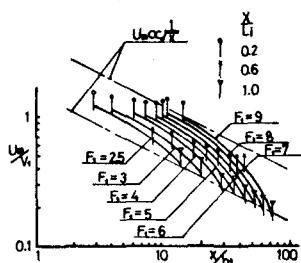


図-3

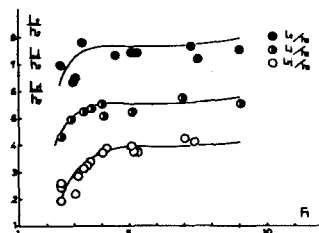
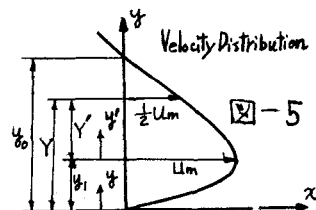
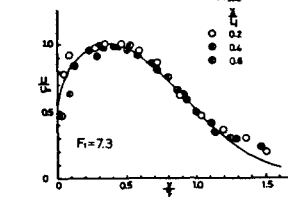


図-4 Case D.I.



であり, $R = y_1/Y$ とおくと, $Y = Y' + y_1 = 1.177 l_0 + R Y$ より, $l_0 = (1-R)Y/1.177$, $\eta = y/l_0 = y/l_0 - y'/l_0$
 $= \frac{1-1.77}{1-R} (\frac{y}{Y} - R)$ となる。Case D.I. の場合は $R = y_1/Y = 0.351$, $\eta = 1.814 (\frac{y}{Y} - 0.351)$, $y_1/y = 2.85 (\frac{y}{Y})$
 である。Case U.I. の場合は $R = 0.333$, $\eta = 1.765 (\frac{y}{Y} - 0.333)$, $y_1/y = 3.00 (\frac{y}{Y})$ である。

2. 鉛直シルによる強制跳水 シル前面の流速特性

鉛直シルによる強制跳水について, シルを越える流
 れが潜り越流状態の場合のシル前方の流速特性を,
 Rajaratnam & Murahari の実験値を再整理することによ
 って検討する。流速分布は, $0.2 \leq x/l_j \leq 0.6 \sim 0.7$
 の範囲では, 自由跳水と同様に近似的に相似であり,
 $u/u_m = f(\eta)$ をほぼ満足することが確かめられる。Y につ
 いては図-9 に示されるように $Y \propto x$ となり, y_1 については, 図
 -10 に示されるように $y_1 \propto x$ となる。(図中矢印はシル設置
 の位置を表す) また u_m の減衰状況については, 図-11 に示
 されるように式(3)を満足し, 自由跳水の場合と類似の流速特
 性を示すことが確かめられる。

(シルを越える流れが)
遷移領域の長さ 潜り越流状態の場合, 射流から常流へ
 の遷移領域の長さ L_t^* については, これを強制跳水によるエ
 ネルギー損失の達成される長さに関連づけることによって,
 一般に式(10), $f(L_t^*/H_1, H_1/H_1) = 0$ —(10) の関係によ
 って表示され, この関係に基づき実験式(11)を提案した。

$$\log_{10} \left(\frac{L_t^*}{H_1} \right) = -1.71 \left(\frac{H_1}{H_1} \right) + 1.72 \quad \text{---(11)}$$

さらに式(11)を式(12), $f(L_t^*/h_1, F_1, h_1/h_1) = 0$ —(12) の関係に
 変換し図-12 に示す。これより与えられた F_1 に対して, 強制跳水
 ($0.2 \leq x/l_j \leq 0.6 \sim 0.7$) の遷移領域の長さ L_t^* は自由跳水の遷移領域
 の長さよりも短い。なお自由跳水の場合は式(11)において $S=0$ のと
 きであり, 式(11)を式 $f(L_t^*/h_1, F_1) = 0$ の関係に変換して図示すれば
 図-3 の実験値が得られる。すなわち式(11)は自由跳水を含む統一表示
 である。

米: 水面がレベルで静水圧分布してい
 るとみなし, 鉛直流速分布形状, およ
 び最大流速と座流速の水路方向の変
 率勾配に小さく, 常流側の最初
 の断面までの跳水始端からの距離 L_t を
 遷移領域の長さとする。

文献: 4) 8.48 年稿 記号:

- 1) 8.49 年稿 5) 51.2 論議
- 2) 8.51 " 6) 53 年稿
- 3) 8.52 " 7) $J_{\text{sub}} = \rho(h_1 - h_2) V_1^2 = \rho h_1 V_1^2 - \rho h_2 V_2^2$ (8は単位幅流量) $F = V_1^2 / g h_1$
- 8.52 年稿 8) 52 年稿
- 8.52 年稿における図2の $h_1 = (H_1)$
- はプロットミス本報図3で訂正

$x, y, l_j, L_t, h_1, h_2, h_t, S$; 図-13 参照

Y, y_1, u_m, y_0, y : 図-5 参照

H_L : 跳水によるエネルギー損失
 H_L/H_1 : 跳水による相対エネルギー損失

図-6 case D.I.

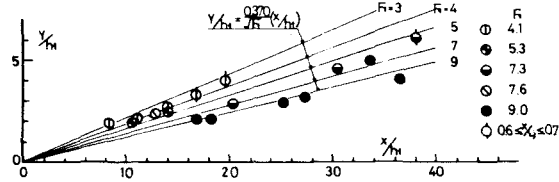


図-7 Case D.I.

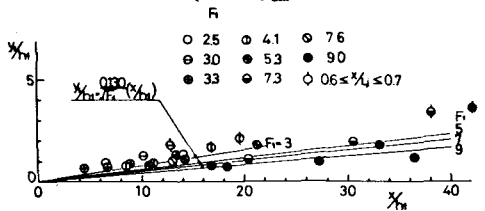


図-8

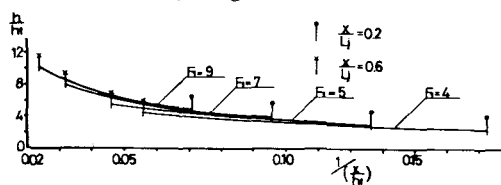


図-9

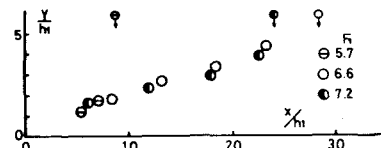


図-10

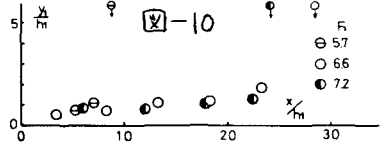


図-12

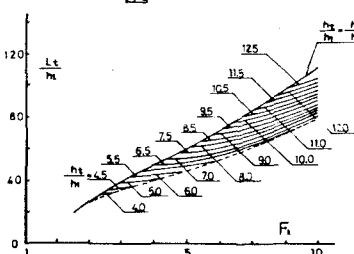


図-11

