

## (2) 幅厚せきの流量係数について

建設省土木研究所 吉川秀天 芦田和男 工屋昭彦

1 緒言 溪流部等におけるこう水流量測定のために砂防ダム等の利用が考えられる。砂防ダムは使用目的上比較的幅が厚く、上流端が角ばつたものが用いられる。このようなせきに対しては従来十分な研究が行なわれておらず、個々の実測資料は比較的多いがこれを一貫的に説明し得るものがない。そこで著者等はこれに対して新しい観点から研究し、広範囲の條件に一貫的に適用し得る流量公式を導いた。著者等の考え方を要約すると次のとおりである。

これらのせきの流量係数には剥離境界線が支配的に影響する。これを解釈的に求めるることは非常に困難であるので、比較的実測が容易であり、従来良く研究されている刃形せきの自由ナップの形状特性を一つの指標に取る。刃形せきの自由ナップは周辺の圧力が0であるが、幅厚せきの剥離領域内の圧力は0とはならず、このため剥離境界線は自由ナップの形状とは異り、その量に応じて、幅厚せきの流量係数は刃形せきの流量係数とは異なる。著者等はせき頂の流速分布、圧力分布を実測し、剥離領域内の圧力は、自由ナップの長さとせき頂幅の比の函数として表わされることを知った。そこでこの比と刃形せきの流量係数で無次元化した幅厚せきの流量係数との関係を調べ、種々の條件に対して一貫的に説明し得る公式を得た。

この公式は砂防ダムに多い上流端の角ばつたせきだけではなく、丸みが少くて剥離の生ずるようなせきに対しても適用し得るものであると考えられる。

2 実験 実験範囲を表に示す。表及び以下に示す記号は図-1のとおりである。  
これらのせきについて流量係数、せき頂上における水面形、静水圧分布、流速分布等を測定した。静水圧の測定は静水圧測定器及び静水圧孔によった。

この他せき上で生ずる剥離境界層の大きさが流量係数に關係するので自由ナップの形と比較するために比較的せき幅の狭いダムについて流量係数及びを測定した。

3 幅厚せきの水理 セキ頂の流速分布の一例は図-2のとおりである。せきの上流端で底面附近が早く重力流

れであるが、せきの中央部では表面も早くなり普通の開水路流れに近づく。せきの下流端ではふたたび重力流れとなる。これに対し、圧力分布を変化し、せきの上流端および下流端では

X	0, 0.3, 0.5
L (cm)	5~22.5 (5種類)
H <sub>a</sub> (cm)	5~45 (5種類)
H (cm)	3~15

表 実験範囲

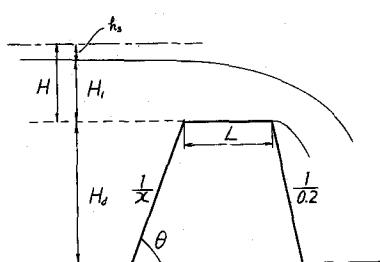


図-1(1)

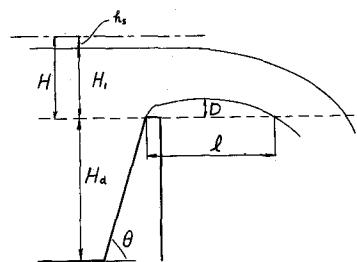


図-1(2)

静圧分布と非常に異なる。せき頂の圧力と静水圧の比の最小値は越流深、せき幅、前法こう配等によつて変化すると考えられるが、これらを一つに表わす要素として幅の狭いせきの自由ナップの長さ  $\ell_L$  とせき幅  $H$  の比  $\ell_L/H$  を取れば図-3に示すこおり一つの曲線によつて表わされる。 $\ell_L/H$  は  $\ell_L/H \sim 0.30$  の範囲に對してほぼ一定となり、それより増加するにつれて減少し、 $\ell_L/H = 1$  の附近において  $\ell_L/H = 0$  となり  $\ell_L/H > 1$  に對して負圧を生ずる。勿論  $\ell_L/H$  が 1 に比べてかなり大きくなりナップが裏法より完全に離れると空気が入るので圧力は大気圧となる。

#### 4 幅の狭いせきの自由ナップ

自由ナップの長さ  $\ell_L$  と  $H$  の比は  $\ell_L/H$  の函数として表わすと実測値は

$$\frac{\ell_L}{H} = (\frac{\ell_L}{H})_{\ell_L/H=0} - m \frac{\ell_L}{H} \quad \dots \dots \dots (1)$$

の直線式で表わされる。 $(\frac{\ell_L}{H})_{\ell_L/H=0}$  は  $m$  と前法こう配の関係は Bureau of Reclamation, Basin, 著者等の実験値より

$$\frac{\ell_L}{H} = 0.65(\sin \theta)^{0.2} - 1.6 \frac{\ell_L}{H} \sin \theta \quad \dots \dots \dots (2)$$

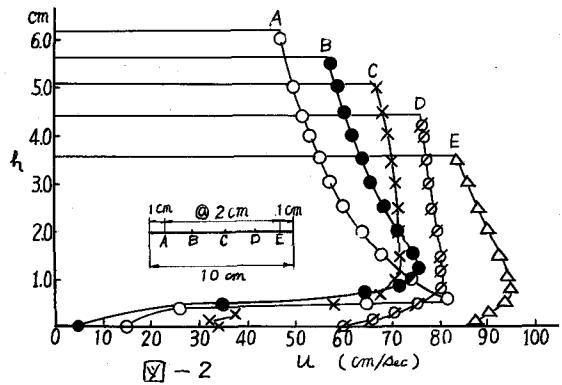


図-2

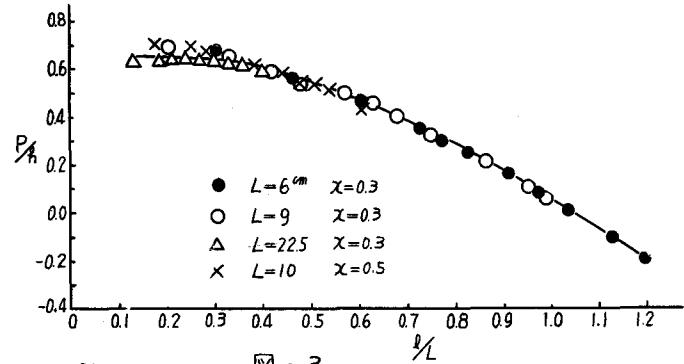


図-3

となる。

5 幅厚せきの流量係数  $C_f$  ( $C_f$ : 幅厚せきの流量係数,  $C_o$ : 幅の狭いせきの流量係数) との関係は図-4のとおりであり  $\ell_L=0.3$  附近において  $C_f/C_o$  はほぼ一定値となり、 $\ell_L=1.0$  附近において  $C_f/C_o$  は 1.0 よりも多少大きくなる。このことは 3 に述べた圧力の変化に対応するものである。 $\ell_L$  が 1 よりかなり大きくなりナップが裏法より離れるとき  $C_f/C_o$  は勿論 1.0 となる。これによりせき高、せき幅法こう配等が種々変化した場合、一貫的に説明し得る流量公式を求めることができた。

与えられた條件から流量係数を求める方法は (2) 式により  $\ell_L$  を求め、(1) により  $C_f/C_o$  を求めればよい。この際  $C_f/C_o = C_o C_f = CH^{\frac{2}{3}}$  で定義される値を使用している。幅の狭いせきの流量係数としては  $g = C_o'(H-D)^{\frac{2}{3}}$  で定義される値を用いている場合が多いが  $C_o = C_o' (1 - \beta_H)^{\frac{2}{3}}$   $\dots \dots \dots (3)$  の關係があり (3) 式により  $C_o$  を求めればよい。(3) 式中  $\beta_H$  を求める資料としては Bureau of Reclamation 等がある。

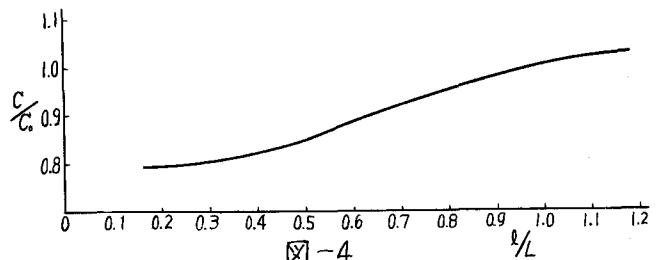


図-4