

【水理 NO.20】

(1)幅  $B$ 、勾配  $i_0$  の開水路において、底面せん断応力  $\tau$  が定数  $f$  と流速  $u$  を用いて、

$$\tau = \rho f u^2 \cdots \cdots \cdots \textcircled{1}$$

で表すことが出来るものとする。

(a)いま、流量  $Q$  の水が流れており、等流状態で水深  $h_0$  になっている。このとき微小長さ  $\Delta x$  の区間の水塊に働く力の流下方向の釣り合いを考える。

まず、微小長さ  $\Delta x$  の区間の水塊に働く全底面せん断応力は

$$(B\Delta x)\tau$$

次に同水塊に働く  $x$  軸方向の重力成分は

$$\begin{aligned} (B\Delta x)\rho g \sin \theta h_0 \cos \theta \\ \approx (B\Delta x)\rho g \tan \theta h_0 = (B\Delta x)\rho g i_0 h_0 \end{aligned}$$

従って、流下方向の力の釣り合いは

$$\underline{(B\Delta x)\tau = (B\Delta x)\rho g i_0 h_0 \cdots \cdots \cdots \textcircled{2}}$$

となる。

(b)②式を①式に代入すると

$$\tau = \rho f u^2 = \rho g i_0 h_0$$

従って、等流水深  $h_0$  は

$$h_0 = \frac{f}{g i_0} u^2 = \frac{f}{g i_0} \left( \frac{q}{h_0} \right)^2$$

$$\therefore \underline{h_0 = \left( \frac{f q^2}{g i_0} \right)^{\frac{1}{3}} \cdots \cdots \cdots \textcircled{3}}$$

(2)

(a)領域 1, 2 における流下方向の力の釣り合いはそれぞれ

$$\frac{B}{2} \tau_1 = \rho g i_0 \frac{B}{2} h'_0, \quad \frac{B}{2} \tau_2 = \rho g i_0 \frac{B}{2} h'_0 \cdots \cdots \cdots \textcircled{6}$$

(b)流量は領域 1 と 2 の流量を合わせたものが全流量なので、

$$Q = \frac{B}{2} h'_0 (u_1 + u_2) \cdots \cdots \cdots \textcircled{7}$$

(c)領域 1 および 2 における底面せん断応力はそれぞれ

$$\tau_1 = \rho f_1 u_1^2, \quad \tau_2 = \rho f_2 u_2^2$$

と表すことができるものとする、領域1および2における流速  $u_1, u_2$  は

$$u_1 = \left( \frac{gi_0 h_0'}{f_1} \right)^{\frac{1}{2}}, \quad u_2 = \left( \frac{gi_0 h_0'}{f_2} \right)^{\frac{1}{2}}$$

これらを単位幅流量  $q$  の式に代入すると

$$\begin{aligned} q &= \frac{1}{2} h_0' (u_1 + u_2) \\ &= \frac{1}{2} h_0' \left( \left( \frac{gi_0 h_0'}{f_1} \right)^{\frac{1}{2}} + \left( \frac{gi_0 h_0'}{f_2} \right)^{\frac{1}{2}} \right) \\ &= \frac{1}{2} h_0'^{\frac{3}{2}} (gi_0)^{\frac{1}{2}} \left( \frac{1}{\sqrt{f_1}} + \frac{1}{\sqrt{f_2}} \right) \end{aligned}$$

となる。従って等流水深  $h_0'$  は、

$$\begin{aligned} h_0'^{\frac{3}{2}} &= \frac{2q}{\sqrt{gi_0}} \frac{1}{\frac{1}{\sqrt{f_1}} + \frac{1}{\sqrt{f_2}}} \\ &= \frac{2q}{\sqrt{gi_0}} \frac{\sqrt{f_1 f_2}}{\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2}} \\ \therefore h_0' &= \left( \frac{2q}{\sqrt{gi_0}} \frac{\sqrt{f_1 f_2}}{\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2}} \right)^{\frac{2}{3}} \dots \dots \dots \textcircled{8} \end{aligned}$$

(d)式⑧より

$$\begin{aligned} h_0' &= \left( \frac{2q}{\sqrt{gi_0}} \frac{\sqrt{f_1 f_2}}{\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2}} \right)^{\frac{2}{3}} \\ &= \left( \frac{2}{\sqrt{gi_0}} \frac{u_1 + u_2}{2} h_0' \frac{\sqrt{f_1 f_2}}{\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2}} \right)^{\frac{2}{3}} \\ &= h_0'^{\frac{2}{3}} \left( \frac{2}{\sqrt{gi_0}} \frac{u_1 + u_2}{2} \frac{\sqrt{f_1 f_2}}{\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2}} \right)^{\frac{2}{3}} \end{aligned}$$

従って、

$$h'_0{}^{\frac{1}{3}} = \left( \frac{2}{\sqrt{gi_0}} \frac{u_1 + u_2}{2} \frac{\sqrt{f_1 f_2}}{\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2}} \right)^{\frac{2}{3}}$$

$$\therefore h'_0 = \left( \frac{2}{\sqrt{gi_0}} \frac{u_1 + u_2}{2} \frac{\sqrt{f_1 f_2}}{\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2}} \right)^2$$

よって,

$$\begin{aligned} \bar{\tau} &= \frac{\tau_1 + \tau_2}{2} = \rho gi_0 h'_0 \\ &= \rho gi_0 \left( \frac{2}{\sqrt{gi_0}} \frac{u_1 + u_2}{2} \frac{\sqrt{f_1 f_2}}{\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2}} \right)^2 \\ &= \rho gi_0 \frac{4}{gi_0} \left( \frac{u_1 + u_2}{2} \right)^2 \frac{f_1 f_2}{(\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2})^2} \dots \dots \dots \textcircled{9} \\ &= \rho \frac{4f_1 f_2}{(\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2})^2} \left( \frac{u_1 + u_2}{2} \right)^2 \\ &= \rho \bar{f} \bar{u}^2 \end{aligned}$$

ここで,

$$\bar{f} = \frac{4f_1 f_2}{(\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2})^2}$$

(e)  $f_1$  および  $f_2$  が微量  $\varepsilon$  を用いて

$$f_1 = f, f_2 = f(1 + \varepsilon) \dots \dots \dots \textcircled{10}$$

と表されるものとする.  $\varepsilon$  の 2 次以上の高次の項は無視できるとすれば, 平均的定数  $\bar{f}$  は

$$\begin{aligned} \bar{f} &= \frac{4f_1 f_2}{(\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2})^2} \\ &= \frac{4f \cdot f(1 + \varepsilon)}{f + 2f(1 + \varepsilon)^{\frac{1}{2}} + f(1 + \varepsilon)} \\ &= \frac{4f^2(1 + \varepsilon)}{f(4 + 2\varepsilon)} \\ &= f \frac{1 + \varepsilon}{1 + \frac{1}{2}\varepsilon} \\ &= f \frac{1 + \frac{1}{2}\varepsilon - \frac{1}{2}\varepsilon^2}{1 - \frac{1}{4}\varepsilon^2} \end{aligned}$$

$$\underline{\approx f\left(1 + \frac{1}{2}\varepsilon\right)}$$

となる。また、

$$\begin{aligned} h'_0 &= \left( \frac{2q}{\sqrt{gi_0}} \frac{\sqrt{f_1 f_2}}{\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2}} \right)^{\frac{2}{3}} \\ &= \left( \frac{4q^2}{gi_0} \frac{f_1 f_2}{(\sqrt{f_1} + \sqrt{f_2})^2} \right)^{\frac{1}{3}} \\ &= \left( \frac{q^2}{gi_0} \bar{f} \right)^{\frac{1}{3}} \\ &= h_0 \bar{f}^{\frac{1}{3}} \\ &= \underline{h_0 f \left( 1 + \frac{1}{6} \varepsilon \right)} \end{aligned}$$

(3)

(a)運動方程式を水深方向ならびに横断方向に積分し、区間  $0 \leq x \leq L$  における断面平均した流速および底面せん断応力を  $\bar{u}$ 、 $\bar{\tau}$  と表すと以下のようなになる。

$$\frac{d}{dx}(\bar{u}^2 h) = ghi_0 - gh \frac{dh}{dx} - \bar{f} \bar{u}^2 \dots \dots \dots \textcircled{14}$$

ここで、式⑭左辺第一項は加速度勾配、右辺第一項と第二項は圧力勾配、右辺第三項は摩擦力をそれぞれ表す。

(b)連続の式は

$$q = h\bar{u} = h_0 u_0$$

で表される。区間  $0 \leq x \leq L$  において微少量  $\eta$ 、 $v$  を用いて

$$h = h_0 + \eta, \quad \bar{u} = u_0 + v$$

と表すと、連続の式は

$$\begin{aligned} h\bar{u} &= (h_0 + \eta)(u_0 + v) = h_0 u_0 \\ h_0 u_0 + v h_0 + u_0 \eta + \eta v &= h_0 u_0 \end{aligned}$$

微少量  $\eta$ 、 $v$  の二つ以上の積は極微少として無視できることから、結局、連続の式は

$$\underline{u_0 \eta + v h_0 = 0} \dots \dots \dots \textcircled{16}$$

(c)同様に運動方程式は

$$\frac{d}{dx}(2u_0 h_0 v + u_0^2 \eta) = g \eta i_0 - gh_0 \frac{d\eta}{dx} - f \left( \frac{\varepsilon}{2} u_0^2 + 2u_0 v \right) \dots \dots \dots \textcircled{17}$$

となる。式⑰に式⑱を代入して  $v$  を消去すると  $\eta$  に対する方程式が得られる。

$$\frac{d}{dx}(-u_0^2 \eta) = g \eta i_0 - g h_0 \frac{d\eta}{dx} - f \left( \frac{\varepsilon}{2} u_0^2 - 2 \frac{u_0^2}{h_0} \eta \right)$$

いま,  $h_0, u_0$  は等流状態の流速および水深であるので微分の外に出すことが出来て,

$$-u_0^2 \frac{d\eta}{dx} = g \eta i_0 - g h_0 \frac{d\eta}{dx} - f u_0^2 \left( \frac{\varepsilon}{2} - 2 \frac{\eta}{h_0} \right)$$

両辺を  $g h_0$  で除してまとめると

$$\frac{d\eta}{dx} = \frac{i_0 - 2Fr^2 f}{1 - Fr^2} \frac{\eta}{h_0} - \frac{Fr^2}{1 - Fr^2} \frac{\varepsilon}{2} f \dots \dots \dots \textcircled{18}$$

式⑱を解くと,

$$\eta = A e^{\frac{i_0 - Fr^2 f}{(1 - Fr^2) h_0} x} - \frac{Fr^2 f h_0}{i_0 - 2Fr^2 f} \frac{\varepsilon}{2}$$

ここで,  $A$  は積分定数である. 境界条件  $x=L$  で  $\eta=0$  より,

$$A = \frac{Fr^2 f h_0}{i_0 - 2Fr^2 f} \frac{\varepsilon}{2} e^{\frac{i_0 - Fr^2 f}{(1 - Fr^2) h_0} L}$$

従って,

$$\eta = \frac{Fr^2 f h_0}{i_0 - 2Fr^2 f} \frac{\varepsilon}{2} \left( e^{\frac{i_0 - Fr^2 f}{(1 - Fr^2) h_0} (x-L)} - 1 \right) \dots \dots \dots \textcircled{19}$$

(4)

(a)

(b) 微量  $v_2$  に関する微分方程式

$$\frac{dv_2}{dx} = -\frac{f}{h_0} v_2 \dots \dots \dots 23$$

を解くと

$$v_2 = C e^{-\frac{f}{h_0} x}$$

境界条件  $x=0$  で  $u_2 = \bar{u}'_0$  より,

$$C = \frac{\varepsilon}{4} \bar{u}'_0$$

従って,

$$v_2 = \frac{\varepsilon}{4} \bar{u}'_0 e^{-\frac{f}{h_0} x} \dots \dots \dots 24$$

(c)  $v_2$  が  $\bar{u}'_0 - u_{20}$  の 1% になるまでの流下距離  $L_{99}$  は式 24 および式 21 より

$$0.01(\bar{u}'_0 - u_{20}) = \frac{\varepsilon}{4} \bar{u}'_0 e^{-\frac{f}{h_0} L_{99}}$$
$$0.01 \left( \bar{u}'_0 - \bar{u}'_0 \left( 1 - \frac{\varepsilon}{4} \right) \right) = \frac{\varepsilon}{4} \bar{u}'_0 e^{-\frac{f}{h_0} L_{99}}$$
$$\therefore 0.01 = e^{-\frac{f}{h_0} L_{99}}$$

ここで,

$$e^{-4.6} = 0.01$$

であるので,

$$\underline{L_{99} = 4.6 \frac{h_0}{f} \dots \dots \dots \cdot 25}$$

となる.