

2014 分野 3

nakao

2022 年 8 月 24 日

第 1 問

(1)

式 [1],[2] の左辺第 1 項は局所加速度であり、特定の場所における流速の変化率を表す。第 2,3 項は移流加速度であり、移動する流体粒子の加速度を表す。

(2)

流体の密度が一様であれば、 x 方向、 z 方向の長さがそれぞれ $\Delta x, \Delta z$ の微小領域において、流出と流入の流量が一致するから、

$$\left(u + \frac{\partial u}{\partial x} \Delta x - u\right) \Delta z + \left(w + \frac{\partial w}{\partial z} \Delta z - w\right) \Delta x = 0 \quad (1)$$

が成り立つ。両辺を $\Delta x \Delta z$ で割ると、

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0 \quad (2)$$

を得る。

(3)

式 (2) より、

$$\begin{aligned} u \frac{\partial u}{\partial x} + w \frac{\partial u}{\partial z} &= u \frac{\partial u}{\partial x} + w \frac{\partial u}{\partial z} + u \left(\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial w}{\partial z} \right) \\ &= \frac{\partial(uu)}{\partial x} + \frac{\partial(uw)}{\partial z} \end{aligned} \quad (3)$$

であり、同様に、

$$\begin{aligned} u \frac{\partial w}{\partial x} + w \frac{\partial w}{\partial z} &= u \frac{\partial w}{\partial x} + w \frac{\partial w}{\partial z} + w \left(\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial w}{\partial z} \right) \\ &= \frac{\partial(uw)}{\partial x} + \frac{\partial(w^2)}{\partial z} \end{aligned} \quad (4)$$

が成り立つ。これを式 [1],[2] に代入することで、式 [3],[4] が得られる。

(4)

$(x, \eta(t, x))$ に存在した水粒子は時間 Δt の間に $(x + u\Delta t, \eta(t, x) + w\Delta t)$ に移動するから、

$$\eta(t + \Delta t, x + u\Delta t) = \eta(t, x) + w\Delta t \quad (5)$$

が成り立つ。左辺を Taylor 展開で 1 次近似すると、

$$\eta(t + \Delta t, x + u\Delta t) = \eta(t, x) + \frac{\partial \eta}{\partial t} \Delta t + \frac{\partial \eta}{\partial x} u\Delta t \quad (6)$$

であり、これを式 (5) に代入して整理すると、式 [5] が得られる。

同様に、 $(x, z_b(x))$ に存在した水粒子は時間 Δt の間に $(x + u\Delta t, z_b(x) + w\Delta t)$ に移動するから、

$$z_b(x + u\Delta t) = z_b(x) + w\Delta t \quad (7)$$

が成り立つ。左辺を Taylor 展開で 1 次近似すると、

$$z_b(x + u\Delta t) = z_b(x) + \frac{\partial z_b}{\partial x} u\Delta t \quad (8)$$

であり、これを式 (7) に代入して整理すると、式 [6] が得られる。

(5)

式 [2] と仮定より、

$$\frac{\partial p}{\partial z} = -\rho \left(g + \frac{\partial w}{\partial t} + u \frac{\partial w}{\partial x} + w \frac{\partial w}{\partial z} \right) \simeq -\rho g \quad (9)$$

である。これを z から η まで鉛直方向に積分すると、

$$p_0 - p = -\rho g(\eta - z) \quad (10)$$

となり、式 [7] が得られる。

(6)

式 [3] に $u = U$ を代入すると、 U は z に依存しないから、

$$\frac{\partial U}{\partial t} + \frac{\partial U^2}{\partial x} + U \frac{\partial w}{\partial z} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial \tau_{zx}}{\partial z} \quad (11)$$

となる。左辺の第 1,2 項は z に依存しないため、その積分は、

$$\int_{z_b}^{\eta} \left(\frac{\partial U}{\partial t} + \frac{\partial U^2}{\partial x} \right) dz = \left(\frac{\partial U}{\partial t} + \frac{\partial U^2}{\partial x} \right) (\eta - z_b) = \frac{\partial U}{\partial t} h + \frac{\partial U^2}{\partial x} h \quad (12)$$

となる。左辺第 3 項の積分は、

$$\int_{z_b}^{\eta} U \frac{\partial w}{\partial z} dz = U \int_{z_b}^{\eta} \frac{\partial w}{\partial z} dz = U (w(t, x, \eta) - w(t, x, z_b)) \quad (13)$$

であり、式 [5],[6] の境界条件を用いると、 $h = \eta - z_b$ であるから、

$$\int_{z_b}^{\eta} U \frac{\partial w}{\partial z} dz = U \left\{ \frac{\partial \eta}{\partial t} + u \left(\frac{\partial \eta}{\partial x} - \frac{\partial z_b}{\partial x} \right) \right\} = U \frac{\partial h}{\partial t} + U^2 \frac{\partial h}{\partial x} \quad (14)$$

となる。したがって、式 (11) の左辺の積分は、

$$\int_{z_b}^{\eta} \left(\frac{\partial U}{\partial t} + \frac{\partial U^2}{\partial x} + U \frac{\partial w}{\partial z} \right) dz = \frac{\partial U}{\partial t} h + \frac{\partial U^2}{\partial x} h + U \frac{\partial h}{\partial t} + U^2 \frac{\partial h}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial t} (Uh) + \frac{\partial}{\partial x} (U^2 h) \quad (15)$$

となる。次に、式 [7] を用いると、

$$\frac{\partial p}{\partial x} = \frac{\partial}{\partial x} \{ p_0 + \rho g (\eta - z) \} = \rho g \frac{\partial \eta}{\partial x} \quad (16)$$

で z に依存しないから、式 (11) の右辺第 1 項の積分は、

$$\int_{z_b}^{\eta} \left(-\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} \right) dz = -\frac{1}{\rho} \rho g \frac{\partial \eta}{\partial x} \int_{z_b}^{\eta} dz = -gh \frac{\partial \eta}{\partial x} \quad (17)$$

となる。式 (11) の右辺第 2 項の積分は、

$$\int_{z_b}^{\eta} \frac{1}{\rho} \frac{\partial \tau_{zx}}{\partial z} dz = \frac{1}{\rho} (\tau_{zx}(x, \eta) - \tau_{zx}(x, z_b)) = \frac{\tau_{sx} - \tau_{bx}}{\rho} \quad (18)$$

となる。以上より、

$$\frac{\partial}{\partial t} (Uh) + \frac{\partial}{\partial x} (U^2 h) = -gh \frac{\partial \eta}{\partial x} + \frac{\tau_{sx} - \tau_{bx}}{\rho} \quad (19)$$

が示された。

(7)

式 (2) の連続式に $u = U$ を代入し、

$$\frac{\partial U}{\partial x} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0 \quad (20)$$

を得る。左辺第 1 項は z に依存しないため、その積分は

$$\int_{z_b}^{\eta} \frac{\partial U}{\partial x} dz = \frac{\partial U}{\partial x} (\eta - z_b) = \frac{\partial U}{\partial x} h \quad (21)$$

となる。左辺第 2 項の積分は、式 (13),(14) を U で割った値であるから、

$$\int_{z_b}^{\eta} \frac{\partial w}{\partial z} dz = \frac{\partial h}{\partial t} + U \frac{\partial h}{\partial x} \quad (22)$$

である。したがって、

$$\frac{\partial U}{\partial x} h + \frac{\partial h}{\partial t} + U \frac{\partial h}{\partial x} = 0 \quad (23)$$

であり、これより、

$$\frac{\partial \eta}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x} (Uh) = 0 \quad (24)$$

が得られる。

(8)

η と h の時間変化が小さいため式 [8] の左辺第 1 項について、

$$\frac{\partial}{\partial t}(Uh) = \frac{\partial U}{\partial t}h + U\frac{\partial h}{\partial t} = \frac{\partial U}{\partial t}h + U\frac{\partial \eta}{\partial t} \simeq 0 \quad (25)$$

と近似できる。次に、連続式より

$$\frac{\partial \eta}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x}(Uh) \simeq \frac{\partial}{\partial x}(Uh) = 0 \quad (26)$$

であり、微分を展開すると、

$$\frac{\partial U}{\partial x} = -\frac{U}{h} \frac{\partial h}{\partial x} \quad (27)$$

が得られる。これを用いると、式 [8] の左辺第 2 項について、

$$\frac{\partial}{\partial x}(U^2h) = \frac{\partial U}{\partial x}Uh + U\frac{\partial(Uh)}{\partial x} = -U^2\frac{\partial h}{\partial x} \quad (28)$$

である。以上のことと $\eta = z_b + h, \tau_{sx} = 0$ を用いると、式 [8] は

$$-U^2\frac{\partial h}{\partial x} = -gh\left(\frac{\partial z_b}{\partial x} + \frac{\partial h}{\partial x}\right) - \frac{\tau_{bx}}{\rho} \quad (29)$$

と表せる。両辺を gh で割って整理すると、フルード数 $\text{Fr} = U/\sqrt{gh}$ を用いて、

$$\frac{\partial z_b}{\partial x} + (1 - \text{Fr}^2)\frac{\partial h}{\partial x} + \frac{\tau_{bx}}{\rho gh} = 0 \quad (30)$$

が得られる。 x 軸方向の h の変化は z_b の変化に対して小さいから、

$$\frac{\partial z_b}{\partial x} + (1 - \text{Fr}^2)\frac{\partial h}{\partial x} \simeq \frac{\partial z_b}{\partial x} \quad (31)$$

で近似でき、

$$-i + I_f = 0 \quad (32)$$

が得られる。

(9)

式 [13] を式 [12] に代入して、さらにそれを式 [11] に代入すると、

$$-i + \frac{f'}{2gh}U^2 = 0 \quad (33)$$

が得られる。したがって、

$$U = \sqrt{\frac{2igh}{f'}} \quad (34)$$

である。

(10)

kinematic wave の流量を Q_k と表すと、式 (34) より、

$$Q_k = \sqrt{\frac{2igh}{f'}} h = \sqrt{\frac{2igh^3}{f'}} \quad (35)$$

となる。一方で、式 [15] を変形すると、

$$U = \sqrt{\frac{2gh}{f'} \left(i_0 - \frac{\partial h}{\partial x} \right)} \quad (36)$$

が得られ、diffusion wave の流量を Q_d とすると、

$$Q_d = \sqrt{\frac{2gh}{f'} \left(i_0 - \frac{\partial h}{\partial x} \right)} h = \sqrt{\frac{2gh^3}{f'} \left(i_0 - \frac{\partial h}{\partial x} \right)} \quad (37)$$

である。 Q_d の値は流下方向の水深変化に依存し、水深の勾配に応じて複数の $H - Q$ 曲線が必要になる。同一の h に対して、水深が減少する区間では $Q_d > Q_k$ で、水深が増加する区間では $Q_d < Q_k$ である。

(11)

流速が \sqrt{gh} より十分に小さい。水位の時間変化は無視できるが、流速の時間変化は無視できない。底面せん断応力は小さい。

(12)

水面形は時間変化しないが、流速は重力加速度の変動や水位勾配に応じて時間変化する。diffusion wave では水面形を与えると流量が定まったが、この場合は水面計が決まっても流速は変化し続ける。