

○ 中央大学理工学部 正員 工博 林 泰造
同 正員 今井 孝

§ 1 前報で求めた計算式

前報¹⁾ においては、不足流の基本式 $-i + \frac{\partial h}{\partial x} + \alpha \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{v^2}{2g} \right) + \frac{n^2 v^2}{R^{4/3}} + \frac{1}{g} \frac{\partial v}{\partial t} = 0$ (1)
および連続の方程式 $\frac{\partial A}{\partial t} + \frac{\partial (Av)}{\partial x} = 0$ (2)
を h と v とについて解くに当り、式(1)の中の項 $\frac{\partial h}{\partial x} + \alpha \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{v^2}{2g} \right) + \frac{1}{g} \frac{\partial v}{\partial t}$ ($\equiv I_{add}$ とおく) を小さいとして、 I_{add} についての逐次近似を行ってその第2近似までを求めた。しかし、洪水の常用追跡上には、その第1近似でも十分であると考えられるので、その第1近似の結果のみを2.に示すところとする。

$$\frac{dx}{dt} = \frac{1}{n} \left(\frac{A}{B} \right)^{2/3} i^{1/2} \left(\frac{5}{3} - \frac{2}{3} \frac{A}{B^2} \frac{\partial B}{\partial y} \right) \quad (3)$$

$$\frac{dh}{dx} = - \frac{\frac{5}{3} \frac{1}{A} \left\{ \left(\frac{\partial A}{\partial x} \right)_y - B i \right\} - \frac{n'}{n} - \frac{2}{3} \frac{1}{B} \left\{ \left(\frac{\partial B}{\partial x} \right)_y - \frac{\partial B}{\partial y} i \right\} + \frac{1}{2} \frac{i'}{i}}{\frac{5}{3} - \frac{2}{3} \frac{A}{B^2} \frac{\partial B}{\partial y}} \quad (4)$$

ただし、上式の誘導の過程において、つねに $R = A/B$ なる関係を使用した。

§ 2 修正計算式

本報においては式(5)の近似を排して、一般には $R \neq A/B$ として取扱ひ、また、 h と v についてだけでなく、 h と Q について式(1)および(2)を前報と同様の逐次近似法により解く。式(1)において I_{add} を無視すると、 $Q = (1/n) R^{2/3} i^{1/2} A$ (1')
これを式(2)に代入して h を消去すると、

$$\frac{\partial h}{\partial t} + \frac{Q}{A} \left[1 + \frac{A}{B} \frac{2}{3} \frac{1}{R} \frac{\partial R}{\partial y} \right] \frac{\partial h}{\partial x} + \frac{Q}{B} \left[-\frac{n'}{n} + \frac{2}{3} \frac{1}{R} \left\{ \left(\frac{\partial R}{\partial x} \right)_y - \frac{\partial R}{\partial y} i \right\} + \frac{1}{2} \frac{i'}{i} + \frac{1}{A} \left(\frac{\partial A}{\partial x} \right)_y - \frac{B}{A} i \right] = 0 \quad (6)$$

となる。したがって、2の特性曲線の方程式およびその上での水位の変化を与える式は、それぞれ

$$\frac{dx}{dt} = \frac{Q}{A} \left[1 + \frac{2}{3} \frac{A}{B} \frac{1}{R} \frac{\partial R}{\partial y} \right] \quad (7)$$

$$\frac{dh}{dx} = \frac{-\frac{n'}{n} + \frac{2}{3} \frac{1}{R} \left\{ \left(\frac{\partial R}{\partial x} \right)_y - \frac{\partial R}{\partial y} i \right\} + \frac{1}{2} \frac{i'}{i} + \frac{1}{A} \left(\frac{\partial A}{\partial x} \right)_y - \frac{B}{A} i}{1 + \frac{2}{3} \frac{A}{B} \frac{1}{R} \frac{\partial R}{\partial y}} \cdot \frac{A}{B} \quad (8)$$

となる。同様にして、式(1')と(2)とから、今度は逆に h を消去すると、

$$\frac{\partial Q}{\partial t} + \frac{Q}{A} \left(1 + \frac{2}{3} \frac{A}{B} \frac{1}{R} \frac{\partial R}{\partial y} \right) \frac{\partial Q}{\partial x} = 0 \quad (9)$$

したがって、特性曲線の方程式および流量の変化はそれぞれ

$$\frac{dx}{dt} = \frac{Q}{A} \left(1 + \frac{2}{3} \frac{A}{B} \frac{1}{R} \frac{\partial R}{\partial y} \right) = \frac{1}{n} R^{2/3} i^{1/2} \left(1 + \frac{2}{3} \frac{A}{B} \frac{1}{R} \frac{\partial R}{\partial y} \right) \quad (10)$$

および $\frac{dQ}{dx} = 0$ (すなわち 特性曲線の上では $Q = -定$) $\quad (11)$

となる。2の2式は式(10)で与えられる速度で移動する観測者に対しては、第1近似理論の精度の範囲では、流量が一変であることを示している。

この2つに基づいて新しく考えられる洪水追跡の方法を示すとつぎの通りである。

§3 新しい洪水追跡の方法(特性曲線法)

a) ある断面で洪水位のハイドログラフが与えられているものとし、これを $x=0$ の断面とする。

b) $x=0$ の断面で、このハイドログラフに対する流量の曲線 ($Q = \frac{1}{n} R^{2/3} i^{1/2} A$ で計算する) を与え画いておく。

c) 各断面 ($x=0, x=x_1, x=x_2, \dots$)

で各水位に対する $(1/n) R^{2/3} i^{1/2} \left\{ 1 + (2/3)(A/B)(1/R)(\partial R/\partial y) \right\}$ ($\equiv \omega$ とおく) の値を求め計算して図示しておく。

d) 各断面の定流時の水位-流量曲線を与える図示しておく。

e) $x=0, t=t_a$ のときの h (このときの Q を Q_a とする) に対する ω の値を ω_{0a} とする。同じく $x=x_1$ の断面において流量 Q_a に対する ω の値 ω_{1a} を与える。

f) $(\omega_{0a} + \omega_{1a})/2$ の勾配の特性曲線を $(0, t_a)$ の点からひき、 $x=x_1$ との交点を P とする。

g) $x=x_1$ の断面の $h-Q$ 曲線において $Q=Q_a$ に対する h を与え、 P から立ち上る鉛直線上にこの h の値を移す(図-1の点 P')。

h) 同様にして K, K' 点を定める。

i) $P', K', \dots$ を連ねたものが $x=x_1$ 断面において求められた洪水位のハイドログラフとなる。

j) 同様にして断面 $x=x_2, x=x_3, \dots$ に進む。

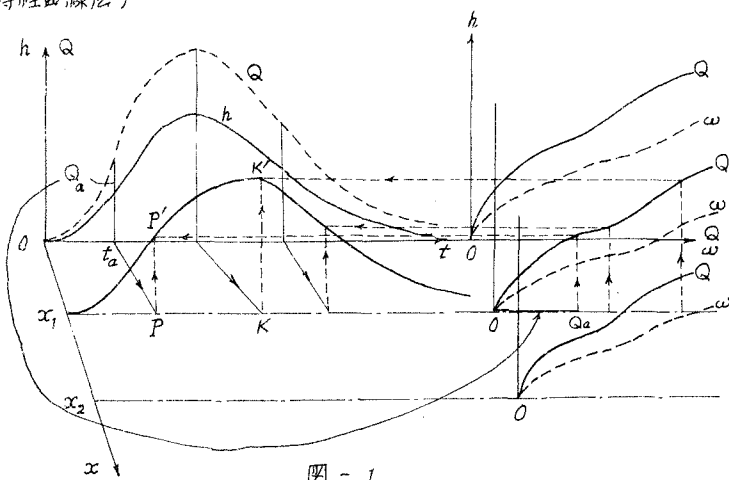


図-1

引用文献 T. Hayashi: Propagation and deformation of flood waves in natural channels, Proceedings of the XIth Congress of the International Assoc. for Hydraulic Research, Sep. 1965 (Leningrad)