

神戸大学工学部 正員 松梨順三部

神戸大学工学部 学生員 高久 博

I. はじめに 河床変動の一次元解析法には、基礎方程式として水の運動方程式と連続方程式、流砂の運動方程式と連続方程式が用いられるが、これらは、流下距離 x と時間 t を独立変数、水深 h 、流速 u と河床高 z を従属変数とする双曲型偏微分方程式系に変形できる。この方程式系は非線形であり、非定常項を省略せずに解くためには、電算機による数値計算に頼らざるを得ない。従来、不等流の数値計算に関して、種々の差分法による研究が行なわれているが、基礎方程式の保存則性に注目して導かれた Lax-Wendroff の差分法がよく知られている。

本文は、洪水流による河床変動解析に際して、その基礎方程式系を 2-step Lax-Wendroff の差分法で解き、河床の場所的変動について考察したものである。

II. 河床変動の基礎式

図-1 を参照すれば、水流の基礎方程式は

$$\frac{\partial A}{\partial t} + \frac{\partial Q}{\partial x} = 0 \quad (1)$$

$$\frac{1}{g} \frac{\partial u}{\partial t} + \frac{\partial h}{\partial x} + \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{u^2}{2g} \right) = i - \bar{y} \quad (2)$$

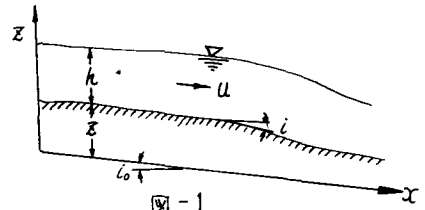


図-1

ここに、 $i = i_0 - \partial z / \partial x$ 、 $\bar{y}$ は摩擦こう配である。

一方、流砂の運動方程式および連続方程式は、それぞれ次式のように表わせる。

$$\partial \rho_b = \alpha U_* (U_*^2 - U_{*c}^2)^p \doteq \alpha U_*^{2p+1} \quad (U_* \gg U_{*c}) \quad (3)$$

$$\frac{\partial z}{\partial t} + \frac{1}{B(1-k)} \frac{\partial}{\partial x} (B \rho_b) = 0 \quad (4)$$

ここに、 ρ_b は単位幅当りの流砂量、 U_* は摩擦速度、 k は砂の空隙率、 α と p は定数である。

(1)~(4) 式が基礎方程式となる。幅が一樣な広矩形断面では、 $R = h$ と近似できるから、抵抗法則にマニング型を用いれば、

$$U_* = n \cdot g^{1/2} \cdot u / h^{1/3}, \quad \bar{y} = U_*^2 / gh \quad (5)$$

となる。結局、(3)式を(4)式に代入整理すれば、次のような Conservation form にまとめられる。

$$\frac{\partial U}{\partial t} + \frac{\partial F}{\partial x} = 0 \quad (6)$$

$$\text{ここに、} \quad U = \begin{bmatrix} h \\ u \\ z \end{bmatrix}, \quad F = \begin{bmatrix} uh \\ \frac{u^2}{2} + g(h+z) \\ \rho_b / (1-k) \end{bmatrix}, \quad b = \begin{bmatrix} 0 \\ g \left(i_0 - \frac{n^2 u |u|}{h^{4/3}} \right) \\ 0 \end{bmatrix} \quad (7)$$

$$\rho_b = \alpha U_*^{2p+1} = K \cdot u^{2p+1} \cdot h^{-\frac{2p+1}{3}}, \quad K \equiv \alpha \cdot n^{2p+1} / (g^p \cdot 13^p \cdot g^{1/2} \cdot d^{-p+1}) \equiv \text{const.} \quad (8)$$

III. Conservation form の差分化

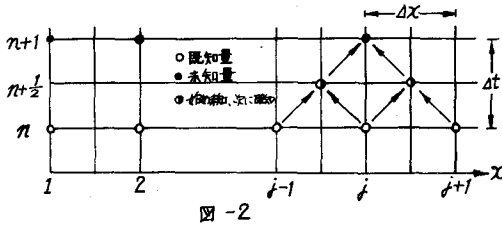


図-2

(6)式を 2-step Lax-Wendroff の方法で差分する。

• 1-step

$$m \frac{1}{2} U_{j+1/2} = \frac{1}{2} (n U_{j+1} + n U_j) - \frac{\lambda}{2} (n F_{j+1} - n F_j) + \frac{\Delta t}{2} n B_{j+1/2} \quad (9)$$

• 2-step

$$m U_j = n U_j - \lambda (m \frac{1}{2} F_{j+1/2} - n \frac{1}{2} F_{j-1/2}) + \Delta t m \frac{1}{2} B_j \quad (10)$$

ただし、

$$\lambda = \frac{\Delta t}{\Delta x}, \quad n U_j = \begin{bmatrix} n h_j \\ n u_j \\ n z_j \end{bmatrix}, \quad n F_j = F(n U_j), \quad n U_j = U(n \Delta t, j \Delta x)$$

この差分法の安定条件として、Von-Neumann の必要条件を採用した。つまり、線形問題と仮定した場合に、 $F = A U$ ($A \equiv \text{constant matrix}$) となるから、フーリエ解析を使えば解の有界性より、 A の最大固有値 μ が次式を満足しなければならない。

$$\text{Max } |\lambda \mu| \leq 1 + o(\Delta t) \quad (11)$$

IV. 数値計算法

Explicit 差分法であるから、与えられた初期条件と境界条件の下で $n \Delta t$ レベルの水理量から $(n+1) \Delta t$ レベルの水理量が直接求まる。初期条件の影響は、演算回数が増えるにつれ無視できるが、上下流端での境界条件には特に注意を払わないと、そこで解が収散してしまう。

そこで、初期条件；河床高を一定、流量を一定かつ等流状態とする。

・上流端境界条件；洪水ハイドログラフ(図-3)から $m Q_1$ を与える。 $m h_1$ はボックス型差分により求める。河床は固定端とする。

・下流端境界条件；河川の途中で計算を打ち切ったので、全水理量を折り返す。

実際の計算には、(9)(10)式のベクトル形をスカラー形に直して、逐次解を求めなければならない。明石川をモデルにした場合(川幅 50.4 m、平均河床勾配 0.0037、マニングの粗度係数 $n = 0.03$)、Von-Neumann の必要条件を求めると、 $\Delta x / \Delta t > 4.8$ が得られた。そこで、差分間隔を、 $\Delta x = 100 \text{ m}$ 、 $\Delta t = 60 \text{ sec}$ として数値計算を実行した。

V. 結果

図-4 は、時間をパラメータとして、 z と z の関係を図示したものである。図から洪水流量の増加にともなって河床が盛り上がり、それが次第に下流へ伝播していく様子がわかる。また、微小ではあるが、河床の洗堀もみられる。

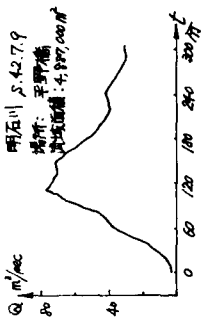


図-3

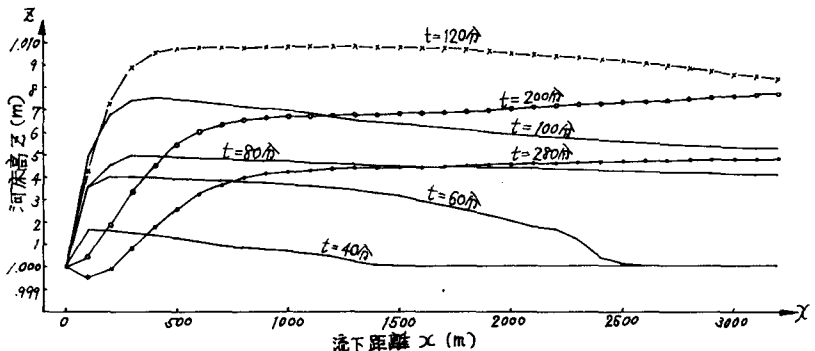


図-4

参考文献 ①伊藤編「数値計算の応用と基礎」アテネ出版。