

京都大学工学部 正 員 岩佐 義朗
京都大学工学部 正 員 〇綾 史郎

1. まえがき

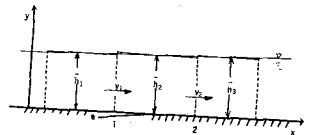
開水路流れの解析の対象は、主として単一水路に向けられ、複雑な連結構造を持つ水路網でのそれは、管路と異なり、あまり研究されていないようである。開水路網は、自然河川の上、下流部、農業用水路、下水道、運河などに広くみられるが、本研究は、このようなネットワークを対象とした不定流解析の手法について、行なったものである。

2. 解析法

(i) 単一水路部分 不定流の基礎方程式を、長方形断面の一樣水路の仮定のもとで書きなおすと、次式をうる。なお横からの流出入はないものとする。

$$\frac{\partial h}{\partial t} + \frac{\partial}{\partial x}(v h) = 0 \quad (1)$$

$$\frac{1}{g} \frac{\partial v}{\partial t} + \frac{1}{g} v \frac{\partial v}{\partial x} + \frac{\partial h}{\partial x} = -\frac{dz}{dx} - \frac{n^2}{R^3} |v| v \quad (2)$$



従属変数 h , v は本来、連続量であるが、次式により、区間平均された、離散量にかわる。

$$\bar{h} = \frac{1}{L} \int_0^L h dx, \quad \bar{v} = \frac{1}{L} \int_0^L v dx \quad (3)$$

(1), (2) を流下方向について、区間 1 から 2 まで積分し、(3) で定義される $\bar{h}$, $\bar{v}$ を用いて、書きなおすと

$$L \frac{d\bar{h}}{dt} + \frac{v_2 + v_1}{2} (h_2 - h_1) + (v_2 - v_1) \bar{h} = 0 \quad (4)$$

$$\frac{L}{g} \frac{d\bar{v}}{dt} + \frac{1}{2g} (v_2^2 - v_1^2) + (h_2 - h_1) = -(z_2 - z_1) - \frac{n^2 L}{R^3} |\bar{v}| \bar{v} \quad (5)$$

ただし、(4) では、 $\bar{h} = (h_1 + h_2)/2$ という近似を用いている。

(ii) 分、合流部分 (1), (2) を簡略化した次式を基礎方程式として用いる。

$$\frac{\partial h}{\partial t} + h \frac{\partial v}{\partial x} = 0 \quad (6)$$

$$\frac{1}{g} \frac{\partial v}{\partial t} + \frac{\partial h}{\partial x} = -\frac{dz}{dx} - \frac{n^2}{R^3} |v| v \quad (7)$$

(6) を節点近くで水深一樣とみられる領域、すなわち節点貯留能 Δ について積分する。長方形断面のとき、 Δ は定数となる。また q はシステム外からの流出入流量である。

$$\Delta \frac{d\bar{h}}{dt} + \bar{h} \{z(\text{bout}) v_{\text{out}} - b(\text{in}) v_{\text{in}}\} = q \quad (8)$$

(7) は (6) と同様に積分される。

$$\frac{L}{g} \frac{d\bar{v}}{dt} + (h_2 - h_1) = -(z_2 - z_1) - \frac{n^2 L}{R^3} \bar{v} |\bar{v}| \quad (9)$$

(iii) ベクトル・マトリクスによるシステムの基礎方程式の表示
開水路網の分岐、合流点を節点に、また単一水路部分では、適

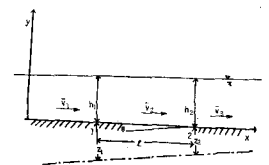


図 - 1

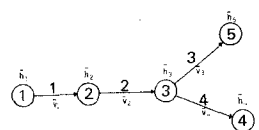
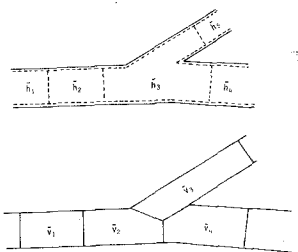


図 - 2

当場所を節点に選んで、節点間を有向枝で結ぶことにより、水路網の有向グラフによる表示が得られる。節点定義量として、上述の区間平均水深 $\bar{h}$ 、枝定義量として、区間平均流速 $\bar{v}$ を定義すれば、有向グラフの代数的表示法の一つである節点・枝接続行列 A を用いることにより、システム全体について、つぎのような基礎方程式が得られる。

$$SDR - \frac{1}{2}GBV_1 A^T A R + V_2 R = Q \quad (I)$$

$$\frac{1}{8}LD\psi + \frac{1}{2g}FV_3 A A^T \psi - A(R + \bar{z}) + R^T L \psi = 0 \quad (II)$$

ここに、 $V_1 = [\delta_{ij} v_i]$ $\psi = A \psi$, $V_2 = [\delta_{ij} v_i^2]$ $\psi^2 = AB\psi$, $V_3 = [\delta_{ij} v_i^3]$ $\psi^3 = A A A \psi - 2\psi$, $S = [\delta_{ij} S_i]$, $B = [\delta_{ij} B_i]$, $R = [\delta_{ij} R_i^*]$, $N = [\delta_{ij} n_i]$ $L = [\delta_{ij} L_i]$, D ; 時間微分演算子, R ; 平均水深ベクトル, ψ ; 平均流速ベクトル, $\bar{z}$; 湛水面から水路床までの高さを要素とするベクトル, Q ; システム外から節点へ流入する流量を要素とするベクトル, F ; 境界点, 分岐点に接続する枝に対してすべての行成分が0, それ以外の枝に対しては, 対角成分のみが1で, それ以外の成分が0となる行列, G ; 境界点, 分岐点に対しては, すべての行成分が0, それ以外の点に対しては, 対角成分のみが1で他の行成分が0となる行列, m ; 節点数, n ; 枝数, R^* ; 平均水深 $\bar{h}$ の枝平均量

(I), (II) は ψ を独立変数, R , ψ を従属変数とする連立常微分方程式であり, 未知変数の数は, R , ψ がそれぞれ m , n 個であり, 方程式数も (I) が m 個, (II) が n 個である。また (I), (II) は非線形連立常微分方程式であり, 解析的に解を求めることはむずかしい。数値計算法として, R-K 法などの適用が考えられるが, 複雑な水路網では, 未知変数の数が多くなり, 計算時間も増大するので, 方程式の形より, その特徴を生かし, つぎのような解法を用いることにする。(右図) (I) を用いて, n 時刻の R を求める。第1項を $\frac{1}{2g} S (R^n - R^{n-2})$ と差分し, 他の R , ψ としてそれぞれ $n-2$ 時刻, $n-1$ 時刻の R , ψ を用いる。つぎに時刻を可だけ進め, $n+1$ 時刻の ψ を (II) より求める。第1項を $\frac{1}{8} L D \psi$ と差分し, 他の R , ψ として, それぞれ n 時刻, $n-1$ 時刻の R , ψ を用いて, 近似計算する。計算を始める前に必要な量は水路網の幾何学的な諸量のほか, 初期条件として, $t = -\Delta t$ の ψ , $t = -2\Delta t$ の R , および境界条件である。

3. 結語

本研究の方法によれば, 節点・枝接続行列を用いることにより, 開水路網の連結構造を symbolize して, 方程式の中に組み込むことができ, (I), (II) は水路網の連結構造によらない一般的な方程式である。このことは, 電子計算機の利用を考えると有効であると言える。また, 簡単な開水路網の不定流解析に, 本論文で述べた方法を用いて行ったが妥当な結果を得ている。

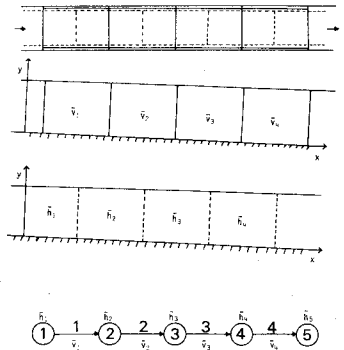


図-3

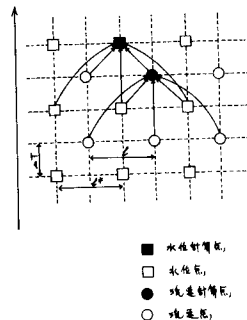


図-4