

**VỀ VIỆC SỬ DỤNG MỘT VÀI SỐ ĐỘ SAI PHÂN  
ĐỂ TÍNH ĐỘNG KHÔNG ỔN ĐỊNH**

Ngô Trọng Thuận - Viện KTVT

**I - Mở đầu**

Nguyên động không ổn định thay đổi chậm trong lòng dẫn (sông thiên nhiên hoặc kênh mương ...) được mô tả bằng hệ phương trình Saint - Venant có dạng như sau, nếu sử dụng mực nước và tốc độ dòng chảy là những biến số phải tìm :

$$\Delta \frac{\partial V}{\partial X} + V \frac{\partial \Delta}{\partial X} + \frac{\partial \Delta}{\partial t} = 0 \quad (1) \text{ phương trình liên tục}$$

$$\frac{\partial Y}{\partial X} + \frac{V}{g} \frac{\partial V}{\partial X} + \frac{1}{g} \frac{\partial V}{\partial t} = \frac{V |V|}{MR^{4/3}} \quad (2) \text{ phương trình động lực}$$

Trong đó :

- $\Delta$  Diện tích mặt cắt ướt của lòng dẫn
- $R$  Bán kính thủy lực của mặt cắt ướt
- $M$  Hệ số nhám
- $V$  Tốc độ trung bình của dòng chảy
- $Y$  Mực nước so với một mặt chuẩn
- $X$  Khoảng cách
- $t$  Thời gian
- $g$  Giá tốc rơi tự do.

Đó là một hệ phương trình vi phân riêng dạng hyperbolic. Lời giải bằng số của hệ cho phép xác định quá trình mực nước và tốc độ (hoặc lưu lượng nước) tại một mặt cắt bất kỳ, hoặc đường mặt nước tức thời tại một thời điểm bất kỳ. Tuy nhiên, không thể tìm nghiệm tích phân của hệ phương trình Saint - Venant. Vì thế, người ta đã tìm nhiều phương pháp gần đúng để giải, trên cơ sở những giả thiết được đặt ra, trong đó thông dụng nhất là phương pháp đặc trưng và phương pháp sai phân hữu hạn.

**II - Phương pháp đặc trưng**

Đặc điểm chủ yếu của phương pháp này là ở chỗ, nó không trực tiếp sử dụng hệ phương trình Saint - Venant, mà xuất phát từ hệ này, để dẫn ra hệ phương trình đặc trưng.

Nguyễn Văn Cury và Nguyễn Như Khuê [1] dẫn ra hệ phương trình đặc trưng như sau :

$$\frac{dx}{dt} = v \pm \sqrt{\frac{gA}{B}} \quad (3)$$

$$\left[ \frac{dY}{dt} \pm \sqrt{\frac{g}{AB}} \frac{dA}{dt} = g \left( 1_0 - \frac{V |V|}{M^2 R^{4/3}} \right) \right] \quad (4)$$

- 1<sub>0</sub> : Độ dốc đáy sông.  
 B : Độ rộng của mặt cắt ướt.

Dorer [3] và Draeos [4] trình bày hệ phương trình đặc trưng dưới dạng khác

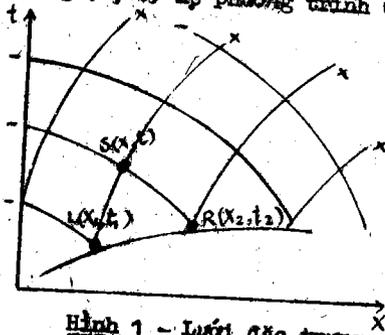
$$\frac{dX}{dt} = v \pm \sqrt{\frac{gA}{B}} \quad (5)$$

$$\sqrt{\frac{gA}{B}} \frac{dV}{dt} \pm g \frac{dV}{dt} \pm g \frac{V}{B} \left( \frac{\partial A}{\partial X} \right)_{Y = \text{const}} = - \sqrt{\frac{gA}{B}} g \frac{V |V|}{K^2 R^{4/3}} \quad (6)$$

Thành phần  $\left( \frac{\partial A}{\partial X} \right)_{Y = \text{const}}$  biểu thị sự thay đổi của diện tích mặt cắt ướt theo chiều dọc sông khi mực nước không đổi.

Chú ý rằng, theo lý thuyết sóng nước nông, thì thành phần  $v = \sqrt{\frac{gA}{B}}$  chính là tốc độ truyền sóng tương đối đối với dòng chảy.

Trong các hệ trên, phương trình thứ nhất biểu thị tốc độ truyền sóng trong lòng dẫn, trong khi đó phương trình thứ hai (4) hoặc (6) biểu thị sự thay đổi của các đặc trưng thủy lực của đoạn sông nghiên cứu trong quá trình truyền sóng. Trên mặt phẳng  $(X, t)$  hệ phương trình (3) và (4) (hoặc (5) và (6)) biểu thị hai họ đường cong có tên là họ đường đặc trưng thuận (dấu cộng) và họ đường đặc trưng nghịch (dấu trừ) (hình 1).



Hình 1 - Lưới đặc trưng

- + Họ đường đặc trưng thuận
- Họ đường đặc trưng nghịch

Hệ phương trình đặc trưng là một hệ phương trình vi phân thường. Tuy nhiên, cũng không thể giải bằng tích phân trực tiếp được. Vì vậy, cũng phải giải chúng bằng phương pháp sai phân. Thật ra, về hình thức, hệ phương trình đặc trưng phức tạp hơn hệ phương trình Saint-Venant ban đầu. Do đó, ý nghĩa lớn nhất của chúng là ở chỗ phản ánh chính xác và rõ nét bản chất vật lý của quá trình truyền sóng từ dòng không ổn định.

Có hai phương pháp chính để giải hệ phương trình đặc trưng :

1. Phương pháp đường đặc trưng với mạng lưới thay đổi : Hai họ đường đặc trưng thuận, nghịch (hình 1) được xác định dần từng bước xuất phát từ đường đặc trưng ban đầu được xây dựng theo các điều kiện ban đầu. Một cách chi tiết hơn, vị trí điểm  $S(X, t)$  trong mặt phẳng  $(X, t)$  cũng như những đặc trưng tốc độ, mực nước tại đó được xác định nhờ hai điểm  $L(X_1, t_1)$  và  $R(X_2, t_2)$ . Các đạo hàm trong hệ được thay thế bằng tỉ số sai phân như sau :

Đối với họ đường đặc trưng thuận :

$$\frac{d\varphi}{dt} = \frac{\varphi(S) - \varphi(L)}{t(S) - t(L)} \quad ; \quad \frac{d\varphi}{dX} = \frac{\varphi(S) - \varphi(L)}{X(S) - X(R)}$$

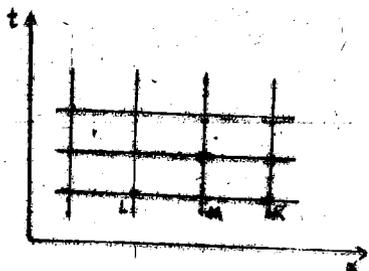
$\varphi$  biểu thị cho mực nước hoặc tốc độ.

Đối với họ đường đạo trung nghịch :

$$\frac{d\varphi}{dt} = \frac{\varphi(S) - \varphi(R)}{t(S) - t(R)} \quad ; \quad \frac{d\varphi}{dX} = \frac{\varphi(S) - \varphi(R)}{X(S) - X(R)}$$

Hạn chế lớn nhất của phương pháp này là ở chỗ, trong suốt toàn bộ quá trình tính toán, những đặc trưng thủy lực được xác định cho các vị trí bất kỳ tại các thời điểm bất kỳ. Điều đó một mặt làm giảm ý nghĩa thực tế của kết quả, mặt khác, ở những vị trí như vậy thường không có tài liệu địa hình, thủy văn. Vì thế, để có số liệu phục vụ cho bước tính sau, cần phải nội suy giữa các mặt cắt, gây ra ảnh hưởng đối với độ chính xác của kết quả tính.

2. Phương pháp đạo trung với mạng lưới cố định. Đặc điểm chủ yếu của phương pháp này là, trong một phẳng (X, t), các đường đạo trung song song được thay thế bằng những đường thẳng (hình 2). Các đạo hàm trong hệ phương trình đạo trung được thay thế bằng tỉ số các sai phân như sau :



Hình 2 - Cho phương pháp đạo trung với mạng lưới cố định

Đối với đường đạo trung thuận :

$$\frac{d\varphi}{dX} = \frac{\varphi(M) - \varphi(L)}{X(M) - X(L)}$$

Đối với đường đạo trung nghịch :

$$\frac{d\varphi}{dX} = \frac{\varphi(R) - \varphi(M)}{X(L) - X(M)}$$

$$\frac{d\varphi}{dt} = \frac{\varphi(S) - \varphi(M)}{t(S) - t(M)}$$

Tính toán bằng phương pháp đạo trung với mạng lưới thay đổi cho kết quả khá đối với các lòng dẫn có hình dạng thay đổi lớn, và phương pháp đạo trung với mạng lưới cố định cho kết quả tốt ngay cả khi tính cho những sông đùn [3].

### III - Phương pháp sai phân trực tiếp

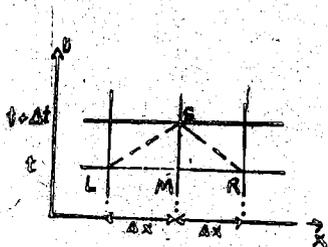
Như trên đã trình bày, việc tính toán bằng phương pháp đạo trung rất phức tạp, đặc biệt là phương pháp đạo trung với mạng lưới thay đổi. Hơn thế nữa, vẫn phải giải chúng bằng cách sai phân hệ phương trình (3), (4) hoặc (5), (6). Bởi vậy, cũng có thể tính toán bằng cách sai phân ngay hệ phương trình Saint - Venant (1), (2) ban đầu. Đó chính là cơ sở của các phương pháp sai phân trực tiếp.

Tùy theo cách lựa chọn sai phân mà có những sơ đồ sai phân khác nhau. Có hai loại sơ đồ sai phân thông dụng :

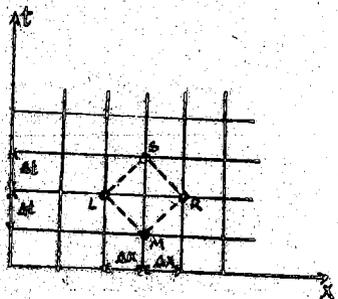
#### 1. Sơ đồ sai phân hiện :

Đặc điểm của loại sơ đồ này là, trong mạng lưới (X, t), đạo trung thủy lực tại các nút ở thời điểm (t + Δt) được xác định nhờ các đại lượng tại các nút ở thời điểm t. Tiêu biểu cho loại sơ đồ này là các sơ đồ sau:

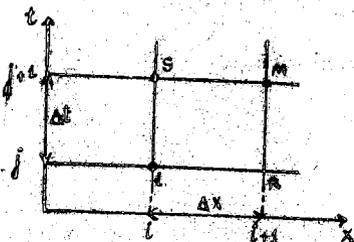
a/- Sơ đồ Lax : Các đạo hàm đối với X và t được thay thế như sau :



Hình 3 - Sơ đồ Lax



Hình 4 - Sơ đồ hình thoi



Hình 5 - Sơ đồ sai phân ẩn

$$\frac{\partial \varphi}{\partial x} = \frac{\varphi(R) - \varphi(L)}{2 \Delta x}$$

$$\frac{\partial \varphi}{\partial t} = \frac{\varphi(S) - \frac{1}{2} (\varphi(R) + \varphi(L))}{\Delta t}$$

b/- Sơ đồ hình thoi: Các đạo hàm theo  $x$  và  $t$  được thay thế như sau: (hình 4)

$$\frac{\partial \varphi}{\partial t} = \frac{\varphi(S) - \varphi(M)}{2 \Delta t}$$

$$\frac{\partial \varphi}{\partial x} = \frac{\varphi(R) - \varphi(L)}{2 \Delta x}$$

2. Sơ đồ sai phân ẩn.

Đặc tính của loại sơ đồ này là, các đạo hàm thủy lực ở lớp thời gian sau được biểu thị bằng các đạo hàm của cả lớp thời gian trước và sau. Các đạo hàm được thay thế bằng tỉ số sai phân như sau: (hình 5).

$$\frac{\partial \varphi}{\partial x} = \theta \frac{\varphi(M) - \varphi(S)}{\Delta x}$$

$$+ (1 - \theta) \frac{\varphi(R) - \varphi(L)}{\Delta x}$$

$$\frac{\partial \varphi}{\partial t} = \frac{1}{2} \left[ \frac{\varphi(M) - \varphi(R)}{\Delta t} + \frac{\varphi(S) - \varphi(L)}{\Delta t} \right]$$

Trong đó  $0 < \theta \leq 1$

Nếu giả thiết rằng, trong suốt thời đoạn  $\Delta t$ , độ biến đổi của  $Y$  và  $V$  là nhỏ, thì có thể bỏ qua các thành phần bậc cao. Do đó, có thể đặt:

$$Y(i, j+1) = Y(i, j) + \Delta Y(i)$$

$$Y(i+1, j+1) = Y(i+1, j) + \Delta Y(i+1)$$

$$V(i, j+1) = V(i, j) + \Delta V(i) \quad (7)$$

$$V(i+1, j+1) = V(i+1, j) + \Delta V(i+1)$$

(Để tổng quát hóa, tọa độ của các điểm S, M, R, L được thay thế bằng chỉ số  $i$  (độ dài) và  $j$  (thời gian)).

Thay thế (7) vào hệ phương trình (1) và (2), sau khi biến đổi sẽ nhận được hệ phương trình đại số bậc một như sau:

$$\alpha_1 \Delta Y_1 + \beta_1 \Delta Y_{1+1} + \gamma_1 \Delta V_1 + \delta_1 \Delta V_{1+1} = \varepsilon_1 \quad (8)$$

$$\alpha'_1 \Delta Y_1 + \beta'_1 \Delta Y_{1+1} + \gamma'_1 \Delta V_1 + \delta'_1 \Delta V_{1+1} = \varepsilon'_1$$

trong đó  $\alpha, \beta, \gamma, \delta, \varepsilon$  là các hằng số.

Như vậy, với một đoạn sông ta có 2 phương trình, 4 ẩn số. Nếu một đoạn sông được chia thành n đoạn nhỏ bởi (n + 1) mặt cắt, thì sẽ có 2n phương trình với 2(n + 1) ẩn số. Hệ hợp với điều kiện biên tại mặt cắt đầu và cuối sẽ cho giải pháp hệ phương trình (8). Thông thường, người ta thường áp dụng phương pháp như sau để giải hệ phương trình này, không cần giải hệ tương đương lớn phương trình đặt ra một là trong trường hợp n khá lớn.

Chúng ta sẽ giải hệ phương trình này một cách gần đúng chỉ cần một số bước và chúng ta sẽ đạt kết quả như sau:

$$\begin{aligned} \Delta X_1 &= L \Delta X_{1+1} + M_1 \Delta V_{1+1} + N_1 \\ \Delta X_2 &= M_2 \Delta X_{1+1} + P_2 \end{aligned} \quad (9)$$

Để giải được hệ phương trình (8). Vấn đề trước tiên là xác định các hệ số  $L, M, N, P$ . Hệ hợp với điều kiện biên tại mặt cắt đầu và cuối của đoạn sông như sau. Ở đầu đoạn 1, 2, 3, 4, 5 các ẩn số tại các mặt cắt tương ứng các hệ số  $L, M, N, P$  như sau.

Các chỉ số khác, các hệ số này được xác định tại các mặt cắt tiếp theo là các mặt cắt tiếp theo (t + Δt). Vì vậy muốn giải hệ (8) bằng phương pháp như sau thì cần các hệ số xác định trước là các hệ số tại các mặt cắt tiếp theo. Các hệ số này cần được xác định trước khi giải hệ (8) bằng phương pháp như sau. Các hệ số này cần được xác định trước khi giải hệ (8) bằng phương pháp như sau. Các hệ số này cần được xác định trước khi giải hệ (8) bằng phương pháp như sau.

#### IV - Sự liên hệ giữa các hệ số xác định

Vì không thể tích phân trực tiếp hệ phương trình vi phân riêng Saint-Venant, người ta phải giải chúng bằng phương pháp sai phân. Từ đó, các ẩn số liên tiếp trong (1) và (2) được thay thế bằng trị số của sai phân. Theo cách chọn sai phân như ở các sơ đồ tính trước đây. Ở đây đã trình bày một sơ đồ sai phân thông dụng nhất. Theo sơ đồ này, có thể xác định được trị số Y và V (hoặc Q) cho các mặt cắt sai phân trên mặt phẳng (X, t).

Một sơ đồ sai phân cho các kết quả, có thể sẽ được nêu như sau là đúng, nghĩa là, sai số xảy ra trong quá trình tính do qui tròn chúng như do sự thay thế gần đúng không lũy tích khi các mặt lưới trong mặt phẳng (X, t) gần như các. Từ đó, ở bất kỳ sơ đồ sai phân nào, khi chúng ta bắt đầu tính toán từ t = t<sub>0</sub> đến t = t<sub>j</sub>. Δt (j = 0 ... k), xuất phát từ điều kiện ban đầu [X<sub>0</sub>, V<sub>0</sub>]<sup>t=0</sup>, với l là số lần tính thử, nếu biểu thức sau được thỏa mãn động thái:

$$|Y^l - Y^{l-1}| \leq \nabla Y \quad (10a)$$

$$|X - V^{l-1}| \leq \nabla V \quad (10b)$$

thì sơ đồ tính gọi là ổn định. Nói khác đi, nghiệm của phương trình sai phân hội tụ về nghiệm của phương trình Saint-Venant khi ΔX và Δt tiến dần đến 0. Thực tế chúng ta chứng tỏ rằng, không phải sơ đồ sai phân nào cũng ổn định ngay cả khi ΔX và Δt giảm dần tới 0. Các nghiên cứu nghiệm của hệ thống phương trình vi phân riêng bậc một dạng hyperbolic đã chỉ ra rằng, khả năng ổn định của mỗi sơ đồ còn phụ thuộc vào mối liên hệ giữa ΔX và Δt. Nói khác đi, lưới sai phân trên mặt phẳng

(X, t) không thể chọn lựa tùy ý. Trong nhiều công trình [1, 2, 3, 6, 8] đã trình bày điều kiện ràng buộc giữa  $\Delta X$  và  $\Delta t$  đối với các loại sơ đồ hiện như sau :

$$r = \frac{\Delta t}{\Delta X} \left( v + \sqrt{\frac{gA}{B}} \right) \leq 1 \quad (11)$$

$$\text{hoặc } \Delta t_{GR} \leq \frac{\Delta X}{\left( v + \sqrt{\frac{gA}{B}} \right)}$$

Nghĩa là, nếu như trong quá trình tính, điều kiện (11) không được thỏa mãn thì sơ đồ tính sẽ không ổn định, lời giải của phương trình sai phân không hội tụ về nghiệm đúng của phương trình vi phân. Người ta cũng gọi điều kiện trên là điều kiện courant. Vì phải thỏa mãn điều kiện courant, nên trong các sơ đồ hiện, cần phải chọn  $\Delta t$  khá nhỏ. Chẳng hạn, khi tính lũ cho một con sông với độ sâu trung bình là 8,0m, tốc độ dòng chảy 1 m/s, thì với  $\Delta X = 1000$  m, phải chọn :

$$\Delta t \leq \frac{1000}{1 + \sqrt{9,8 \times 8}} \approx 100 \text{ s} < 2 \text{ phút}$$

Trong khi đó, việc sử dụng các sơ đồ ẩn không bị hạn chế bởi điều kiện courant, tức là có thể lựa chọn  $\Delta t$  tùy ý độc lập với việc lựa chọn  $\Delta X$ . Mặc dầu vậy, Prolessmann [8] đã chỉ ra rằng, nếu lựa chọn sao cho r không sai lệch quá xa so với 1 thì luôn luôn nhận được những kết quả hợp lý, chính xác. Có thể lấy kết quả tính toán cho con lũ 501 trong mạng thí nghiệm dài 24,0 m, tốc độ trung bình  $v = 0,4$  m/s, độ sâu trung bình lớn nhất  $\bar{h} = 6,14$  cm,  $\Delta X = 6,0$  m. Theo điều kiện (11) thì :

$$\Delta t \leq \frac{\Delta X}{v + \sqrt{g\bar{h}}} = \frac{6,0}{0,4 + \sqrt{9,8 \cdot 0,06}} \approx 5 \text{ giây}$$

Việc tính toán được thực hiện cho  $\Delta t = 5$  giây và 10 giây. Các kết quả nhận được, không cho những sai khác đáng kể.

Tuy nhiên, Deonker [2] lại nhấn mạnh một cách chi tiết hơn rằng, đối với sông ngòi tự nhiên, có hình dạng lòng sông thay đổi lớn, việc lựa chọn thời đoạn tính toán  $\Delta t$  trong phạm vi  $\Delta t \leq (\Delta t_{GR} \sim 5 \Delta t_{GR})$  không gây ra ảnh hưởng đáng kể đến kết quả tính. Thực tế các tính toán cho một vài trận lũ trên đoạn sông En-bơ dài 32 km từ trạm Barbé (biên trấn) đến trạm Magdeburg ứng với các thời đoạn khác nhau (bảng 1) đã cho thấy rằng, có thể chọn thời đoạn tính toán  $\Delta t$  lớn hơn rất nhiều so với  $\Delta t_{GR}$  (khoảng 20 lần).

**Bảng 1** - So sánh kết quả tính với các  $\Delta X$  và  $\Delta t$  khác nhau

Số lũ	1 2 6 7			1 7 4		8 7 7		
	6	3	6	1	1	6	1	1
$\Delta t$ (giờ)	6	3	6	1	1	6	1	1
Số thời đoạn	208	415	61	361	361	81	481	481
Số mặt cắt	5	5	5	5	13	5	5	13

(Tiếp bảng 1)

8 6 1 8	1 2 6 7			1 7 4		8 7 7		
- Hệ số courant (r)	23,2	11,5	22,6	3,8	11,3	23,0	3,9	11,7
- Thời gian tính trung bình cho mỗi thời đoạn	3,7	1,4	3,4	0,7	2,8	4,4	0,7	3,5
- Sai số tương đối của lưu lượng tại Barbý %	5,2	4,7	5,2	3,3	10,1	4,5	4,5	9,8
- Sai số tương đối của lưu lượng tại Magieburg %	7,3	5,2	7,8	7,9	8,4	7,6	7,8	12,4

Bảng 1, có thể rút ra rằng, sự thay đổi với tương quan giữa  $\Delta X$  và  $\Delta t$  phụ thuộc sự thay đổi động học và thời gian tính toán. Cụ thể hơn, khi  $\Delta t$  có giá trị càng lớn, sai số của các phép toán càng giảm dần. Tuy nhiên, khi  $\Delta t$  có giá trị quá nhỏ, sai số của phép tính cũng tăng lên.

Về mặt nguyên tắc, nếu đã trình bày ở trên, khi  $\Delta X$  và  $\Delta t$  cũng nhỏ, sai số của phương trình sai phân cũng tăng rất nhanh. Như thế, ngoài là trong trường hợp này, sai số tính ngày càng giảm đi. Trong thực tế, điều này không phải lúc nào cũng đúng. Kết quả tính của hai cột 174 và 177 đã chỉ ra rằng, với  $\Delta t$  cố định, sai số, tính toán gặp phải có thể tăng lên khi  $\Delta X$  quá nhỏ (sai số rất tính toán nhiều lần). Điều này xảy ra do tác động của những nhân tố cục bộ của lòng sông trong điều kiện  $\Delta X$  quá nhỏ mà những đặc trưng hình thái trung bình của đoạn sông không đủ phản ánh. Vì thế, trong khi có động cơ để tìm kiếm, trước cơ sở của bài toán được đặt ra kết hợp với kinh nghiệm của người tính toán, cần lựa chọn  $\Delta t$  sao cho có thể thu được kết quả tính với độ chính xác cao nhất.

Càng cần chú ý thêm rằng, trong khi tính, quá trình tính lập cho mỗi thời đoạn chỉ dừng lại khi cả hai biểu thức (10a) và (10b) cùng thỏa mãn. Nghĩa là, máy tính luôn luôn phải kiểm tra 2 điều kiện này sau mỗi lần tính lập. Tuy nhiên, do yêu cầu về độ chính xác giữa Y và V khác nhau mà trong nhiều trường hợp, khi biểu thức (10a) thỏa mãn thì (10b) cũng thỏa mãn hoặc ngược lại. Vì vậy, để tiết kiệm thời gian tính, tùy theo  $\nabla Y$  và  $\nabla V$ ; theo kinh nghiệm của người tính toán, trong những trường hợp cụ thể chỉ cần kiểm tra điều kiện (10a) hoặc (10b) là thôi.

#### V - Ưu điểm của sơ đồ hạ sơ với các sơ đồ khác

Như phân trên đã chỉ ra, khi áp dụng các sơ đồ hiện (phương pháp sai phân trực tiếp) hoặc phương pháp đường đặc trưng, để bảo đảm tính ổn định của nghiệm, cần phải lựa chọn  $\Delta X$  và  $\Delta t$  sao cho điều kiện Courant (11) được thỏa mãn trong suốt quá trình tính. Muốn vậy, thường phải chọn thời đoạn tính toán  $\Delta t$  rất nhỏ. Mặt khác, các đặc trưng thủy lực lại luôn luôn thay đổi theo thời gian, vì thế, trị số r cũng luôn luôn thay đổi. Nếu như trong một lần tính, chọn thời đoạn tính  $\Delta t$  là hằng số; thì cần phải thỏa mãn điều kiện sau:

$$\Delta t = \min \left( \frac{\Delta X}{V + \sqrt{\frac{gA}{B}}} \right) \quad (12)$$

và như vậy, sẽ có những thời đoạn mà hệ số Courant  $r$  nhỏ hơn 1 rất nhiều. Điều đó đương nhiên kéo dài thời gian tính. Đối với những con lũ kéo dài, việc chọn lựa  $\Delta t$  như thế khó có thể chấp nhận được. Để chính là hạn chế cơ bản nhất của các loại sơ đồ hiện. Muốn tiết kiệm thời gian tính, phải cho  $\Delta t$  luôn luôn thay đổi trong toàn bộ quá trình tính. Nghĩa là, sau mỗi thời đoạn, phải chọn lại cho  $\Delta t$  một giá trị mới. Việc đó cũng làm cho quá trình tính toán trở nên phiền phức hơn.

Cho nên, ưu điểm lớn nhất của sơ đồ ẩn là nó ẩn định không điều kiện. Đối với mỗi khoảng cách  $\Delta X$  xác định giữa các mặt cắt tính toán cố định, trong khi sử dụng sơ đồ ẩn có thể lựa chọn thời đoạn tính toán lớn hơn rất nhiều so với việc áp dụng các sơ đồ hiện. Đồng thời, cũng có thể cho  $\Delta t$  là hằng số cho suốt quá trình tính. Điều này đặc biệt thuận tiện khi tính toán cho những con lũ dài trong các lòng dẫn mà do yêu cầu thực tế cần phải chia thành những khoảng  $\Delta X$  khá bé. Và cũng chính vì vậy, phù hợp với ý nghĩa của công tác dự báo ngắn hạn (thời gian dự kiến không quá nhỏ), có thể phối hợp sơ đồ ẩn với một phương pháp thủy văn thích hợp nào đó để tiến hành dự báo lũ, nhằm nâng cao hiệu quả của công tác dự báo thủy văn.

#### Tài liệu tham khảo

1. Nguyễn Văn Cung và Nguyễn Như Khuê: Dòng không ổn định trong kênh hở. Nhà xuất bản nông thôn.
2. Brooker, H : 1977.
3. Dower, H. : 1972.
4. Dracòs, Th. 1974.
5. Kansow, D. 1978.
6. Kummer, V. 1976.
7. Kutschmant , L - Leningrad 1972 (Russisch).
8. Preissmann, A : 1974.
9. Ngô Trọng Thuận 1979.

#### H O P T E U

Chúng tôi đã nhận được bài của các đồng chí :  
Ngô Trọng Thuận (Viện KTVT) ; Phạm Đức Thi (Viện KTVT) ; Nguyễn Văn Khánh (Cục DBKTVT) ; Phạm Đình Thụy (Cục DBKTVT) ; Nguyễn Tác Nhân (Cục KTDTCB) ; Lê Thanh Hà (Viện KTVT) ; Lê Cận - Lê Thanh Hà (Viện KTVT) ; Phan Việt Mỹ (Cục DBKTVT) ; Nguyễn Đình Miên (Đại KTVT Lai châu) ; Lê Thông (Đại KTVT Lâm đồng) ; Đinh Văn Phú (Cục KTDTCB) ; Nguyễn Thủ (Đại KTVT Thanh hóa) ; Lê Văn Lý (Đoàn khảo sát thủy văn sông Hồng - Thái bình) ; Võ Thị Kiều (Đại KTVT Nghĩa bình) ; Nguyễn Năng Nhượng và Nguyễn Thị Như Hạnh (Đại KTVT Nghĩa bình) ; Đinh Văn Quế (Viện KTVT) ; Từ Thị Hoa, Lê Quý Tuệ (Cục DBKTVT).

Xin trân trọng cảm ơn các đồng chí và mong các đồng chí tiếp tục cộng tác với Nội san.