

特性曲線法による斜面流出量算定の 簡易化について

九 州 大 学

上 田 年 比 古

特性曲線法による斜面流出量算定の簡易化について

九州大学 上田 年比古

特性曲線を利用した出水解析法¹⁾は、非線型の流出現象を近似的に解く方法で、かなり良い結果がえられる。

この方法は流域をいくつかの矩形流域にわけ、図-1の様に、まず降雨を集める斜面を流下し、流路に流入する q を求め、次にこの q を流路にそって集め、矩形流域下流端の流量 Q を求める。これを各矩形流域について計算し、順次下流の流量を求めてゆくのである。

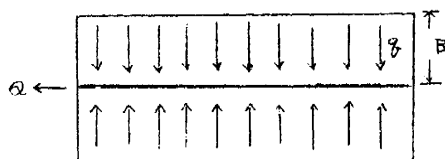


図-1 模型矩形流域

この方法における斜面流出量 q の算定において、従来の方法では標準特性流量線及び降雨がない場合の標準特性直線を描き、これらのgraphから求めてゆくのであるが、この操作はかなり面倒であるし、また斜面の流下流量が大きくなって、雨量強度が小なるときはgraphからの読み取りにおいて、かなり大きな誤差を伴う。

以下において、この q を簡単に、かつ誤差少なく算出する方法をのべる。

斜面の水の流れの方程式を、流路にそう単位巾をとって考えるには、運動方程式として近似的にmanning式が成立するとすれば、

$$q = \frac{\sqrt{r}}{N} h^{\frac{5}{3}} \quad \text{----- (1)}$$

連続の式として

$$\frac{\partial h}{\partial t} + \frac{\partial q}{\partial x} = r \quad \text{----- (2)}$$

ここに q ；斜面流量、 N ；斜面の等価粗度、 h ；水深、 x ；斜面勾配、 r ；降雨強度、 t ；時間、 x ；斜面にそう距離である。

(1)、(2) より q を消去すれば

$$\frac{\partial h}{\partial t} + \frac{\sqrt{r}}{N} \frac{5}{3} h^{\frac{2}{3}} \frac{\partial h}{\partial x} = r \quad \text{----- (3)}$$

これを特性曲線表示すれば

$$\frac{dx}{dt} = \frac{5}{3} \cdot \frac{\sqrt{r}}{N} h^{\frac{2}{3}} \quad \text{or} \quad \frac{dx}{dt} = \frac{5}{3} \cdot \frac{q}{h} \quad \text{よって} \quad \text{----- (4)}$$

$$\frac{dh}{dt} = r \quad \text{-----} \quad (5)$$

また (1), (2) より h を消去し、同じく特性曲線表示すれば

$$\frac{dx}{dt} = \frac{5}{3} \cdot \frac{g}{h} \quad \text{上にて} \quad \text{-----} \quad (6)$$

$$\frac{dg}{dx} = r \quad \text{-----} \quad (7)$$

いま上流端 $x=0$ 、 $t=0$ を出発する特性曲線を考える。 $r = \text{const}$ とすれば、(5), (7) より

$$h = r x \quad \text{-----} \quad (8)$$

$$g = r x \quad \text{-----} \quad (9)$$

また $r = 0$ の場合は

$$h = \text{const}, \quad g = \text{const} \quad \text{-----} \quad (10)$$

これらの関係を用いて、与えられた降雨記録から g を求める方法を図-2 についてみる。

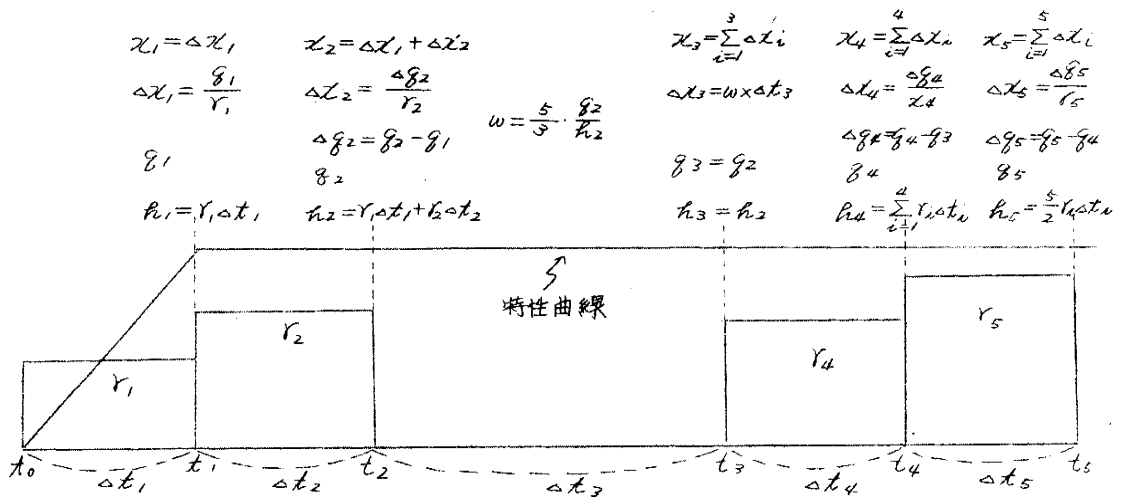


図-2

この図の時刻 t_0 に斜面上流端を出发点とする特性曲線をとる。この線上の各時刻における h, g 、及びそれまでの流下距離 x の算定を示している。各値は下から上に順次求められる。まず $h_1, h_2, \dots$ は図式から、各降雨強度に時間 Δx を乗じたものを累計してえられる。次に $g_1, g_2, \dots$ は (1) 式からえられる。次に各時間における流下距離 $\Delta x_1, \Delta x_2, \dots$ は (9) 式より図示の様に求られ、従って各時刻までの流下距離 $x_1, x_2, \dots$ は Δx を累計してえられる。

また時刻 $t_2 \sim t_3$ 間の様に $Y=0$ の場合、この間を $h=h_2$, $g=g_2$ が進行する速度 ω は(6)式より $\omega = \frac{5}{3} \cdot \frac{g_2}{h_2}$ となり、従ってこの間の流下距離 $\Delta x_3 = \omega \Delta t_3$ となる。

次に流路に流入する流量 g_B を求めるには、斜面距離を B とし、 $x_4 < B < x_5$ とすれば、図-3の様に(図-2の上と逆に Δx_B , Δg_B ----- と求めてゆけば g_B 及びその時刻 t_B が求められる。

なお t_B を求める場合 $\frac{\Delta x_B}{\Delta t_5} = \frac{\Delta h_B}{\Delta h_5}$ ($\Delta h_5 = h_5 - h_4$) であり、 $\frac{\Delta h_B}{\Delta h_5}$ と $\frac{\Delta g_B}{\Delta g_5}$ との関係は g_5 と $\frac{\Delta g_B}{\Delta g_5}$ との値により一定の関係があるから、この関係を求めておけば $\frac{\Delta g_B}{\Delta g_5}$ から Δt_B を求めて t_B を求めることができ計算がさらに楽になる。

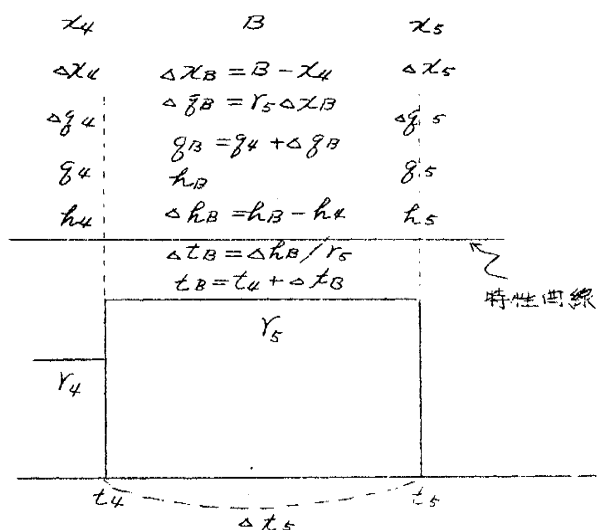


図 - 3

以上の様にして任意の時刻を出発する特性曲線をとって g_B と その時刻 t_B とを求めてゆけば斜面流出量 g が求められる。本法では(1)式の数表を作っておけば、上述の様に簡単に且つ誤差少なく g の算定ができる。

参 考 文 献

- 1) 末石富太郎 ; 特性曲線による出水解析, 土木学会論文集 27号

昭和30年12月