

# 小汇水面积暴雨径流计算法

林平一 编著

水利出版社

## 前　　言

國內各地区为进行国家社会主义經濟建設而兴办的小型水利工程，以及鐵道、公路、桥涵等建筑物，大多均須以适应小匯水面积暴雨所产生的徑流洪水作为設計标准。因為我們过去对于这种小面积的徑流洪水沒有适当計算的方法，如果任意采用一般老旧的估算流量的經驗公式，往往得出不合理的成果，不是偏大就是偏小，而且沒有与經濟条件相結合。大家經過學習苏联水文科学先进經驗以后，了解了几种計算暴雨徑流的公式与方法，但由于气候和降雨情況在苏联与我国各地迥不相同，这些公式不宜直接搬来应用。所以我們應針對国内各地的情况，急切地來研究分析暴雨对于小面积所能产生的徑流洪水，并結合工程等級規格与經濟条件，定出設計流量以作建筑物需要的标准。本此目标，本編著者初步提出分析方法，以供目前計算小匯水面积暴雨徑流之用。但暴雨徑流問題至为复杂，尚須組織力量搜集全国水文資料和地理情况，作更深入的研究和分析；可是这还需要一个相当長的時間，因此特將初步探研所得作出简介，錯誤在所难免，希望从事水文研究和工程設計的同志們，多多提出意見以資糾正。

林平一

一九五六年七月  
于北京水利科学研究院水文研究所

# 目 錄

前 言	
(一) 徑流形成的基本概念 .....	( 1 )
(二) 計算暴雨徑流的公式 .....	( 1 )
(三) 計算举例 .....	( 12 )
(四) 利用調查历史洪水計算法 .....	( 20 )
(五) 結 論 .....	( 26 )
附 彙 .....	( 27 )
一、暴雨強度及雨量公式.....	( 27 )
二、流域形狀对于产生最大流量的影响.....	( 29 )
三、土壤吸水强度 $\mu$ 值的选择.....	( 30 )
四、几个主要参数的决定.....	( 31 )
附 表 .....	( 38 )
一、土壤吸水强度表.....	( 33 )
二、山坡坡面糙率表.....	( 34 )
三、天然河床糙率表.....	( 35 )

## (一) 徑流形成的基本概念

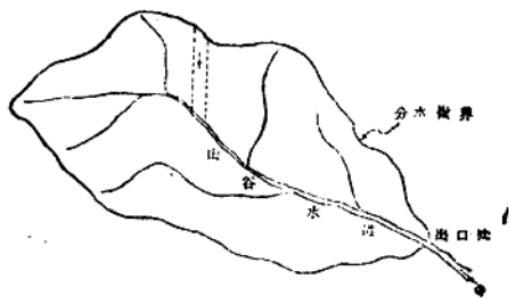
雨水降落地面之后，从各处集水区产生的徑流集合起来，匯流到河道里，便是雨水集流的現象。在这現象形成的过程中，受着各种运动的作用，即包括各种蒸發以及滿足地面初滲条件之后，除繼續為穩定入滲外，余水即為地面徑流的来源，通过一系列的溝壑溪川，匯集于下游出口处的河道而产生洪水，其过程參閱圖(一)及(二)即易于明了。至于洪水流量的大小，是由于匯水面积、流域形势、地面情况及降雨强度和历时等因素而定，所以产生洪水的現象甚为复杂，欲求一套純理論的方法，来推算徑流过程与洪水流量，几乎是不可能的事情。經我們學習了苏联先进經驗之后，对于这一問題，在一定的假設与合理的分析之下，也能够予以适当的解决。

## (二) 計算暴雨徑流的公式

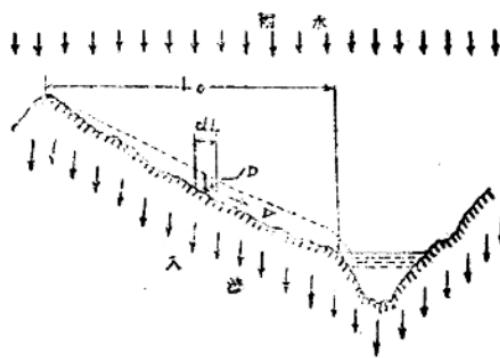
計算暴雨徑流洪水的公式頗多，其中以柏罗托青亞科諸夫(М. М. Протодьяконов)的集流時間公式結合合理化流量公式，用以計算小匯水面积暴雨徑流的洪峰流量較为簡單合理，并曾在苏联获得广泛的应用，本書所推演的公式就是屬於這一类型。

茲將計算需要的基本条件与資料規定如下：

- 流域面积在一般地形情况下以在 100 平方公里以内为范围，地形錯綜复杂者以不超出 50 平方公里为范围。
- 地面上因先期陸續降雨，經植物截留、填蓄凹地并滿足土壤空隙含水量的条件之后入滲率是接近稳定的。

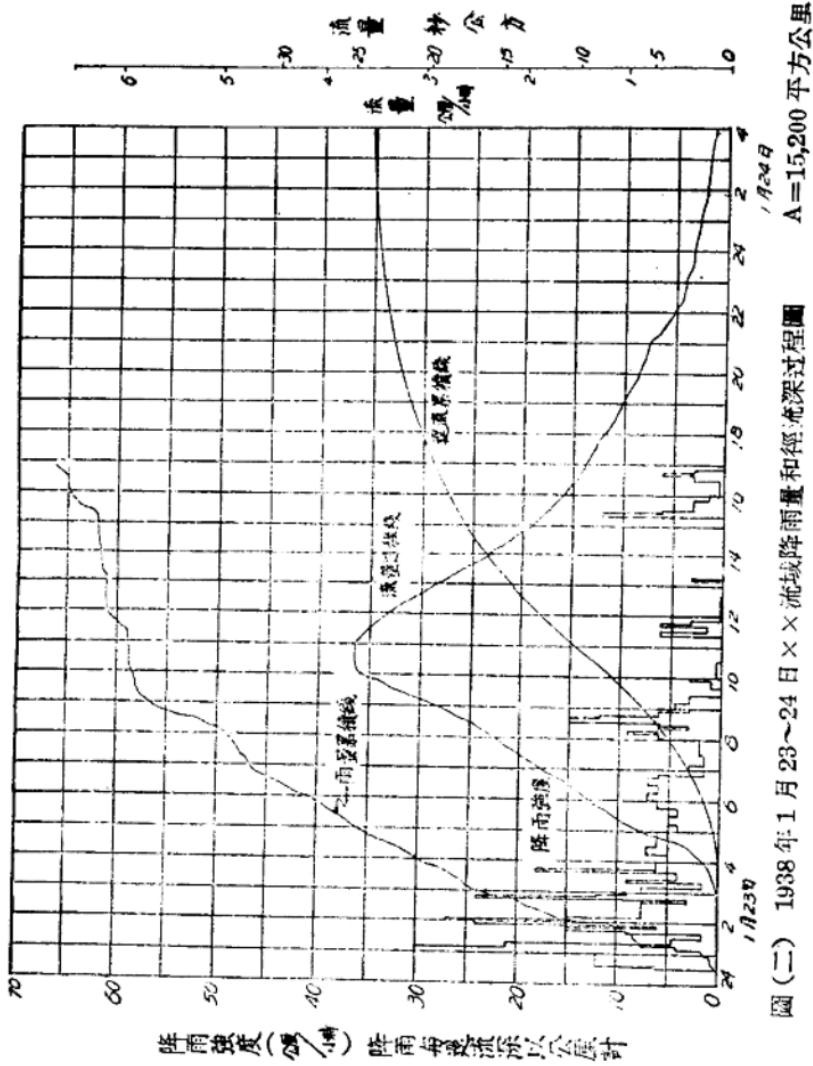


流域平面圖



山坡水流斷面圖

圖(一) 徑流形成示意圖



3. 流域內地貌情況比較是相同的。
4. 暴雨分布在一定時段內是當作均勻的，先後強度也是  
一致的。
5. 需要流域全部地形圖、河道全段縱斷面圖、主要部分橫  
斷面圖以及過去的洪水痕迹的調查資料。
6. 從當地的雨量記錄資料，作出雨量歷時與頻率的關係  
曲線。

(1) 山坡集流時間的計算 山坡或傾斜地面上的水流，當雨水降落后開始產生徑流時，最初系極薄的水層，其流量隨時間變化，經過一定時間  $t_0$ ，即坡地上產生完全水流時，才成為穩定流的狀態，稱之為完全水流狀態，參閱圖(一)。徑流沿坡面流動過程中，水深節節不同，流速及流量也隨着不同，其情形至為複雜。當山坡上達成完全水流時，則在極小的微距“ $dL$ ”範圍內，流速與流量可視為接近於不變的狀態。因此在經過一個微時“ $dt$ ”間，其流動的距離當為

$$dL = V dt$$

在這樣各個極短的時間及所經極小的微距範圍內，流速  $V$  可用曼寧公式來推算，不致有過大的出入。

即 
$$V = \frac{1}{N} D^{\frac{2}{3}} S^{\frac{1}{2}}$$

則 
$$dL = \frac{1}{N} D^{\frac{2}{3}} S^{\frac{1}{2}} dt$$

上兩式中  $V$ —山坡上各分段水層的平均流速；

$D$ —山坡上各分段水層深；

$N$ —水層沿山坡上的滯流系數(包括糙率及地面截  
流影響等)；

$S$ —山坡上流程的平均坡降；

$t$ ——降雨历时自产生径流时算起。

并設  $t_0$ ——径流自山坡分水嶺流至坡脚的时间，即山坡集流时间，亦即山坡上产生完全水流的时间；

$L_0$ ——自分水嶺至坡脚的距离(見圖一)。

在山坡上达成完全水流时必須的条件为：

$$t \geq t_0$$

于是得积分式如下：

$$\int_0^L dL = \int_0^t \frac{1}{N} D^{\frac{3}{2}} S^{\frac{1}{2}} dt$$

当山坡上分水嶺的水滴子尚未流到坡脚时，各段的水深“ $D$ ”随着时程增加，也是一个变数，其变率为：

$$dD = cidt$$

上式中  $i$ ——历时  $t$  时段內降雨的平均强度；

$c$ ——徑流系数。

迨分水嶺的水滴子流到坡脚，于是山坡上达成完全水流，如果雨至此时停止或仍繼續下降，则各段的水深  $D$  虽然不同，但就各段每个断面而言因供水量与出水量相等，水深保持稳定，所以形成了稳定流的狀態，可以得出各段水深的积分式如下：

$$\int_0^D dD = \int_0^t cidt$$

$$D = cit$$

在山脚处的最大水深为：

$$D = cit_0.$$

代入前式得：

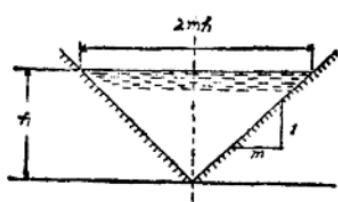




$$V_0 = 0.05 \left( \frac{Q}{A} L_0 \right)^{\frac{1}{2}} E^{\frac{3}{16}} \dots \dots \dots (7)$$

公式(7)即为柏氏徑流山坡平均流速公式。柏氏公式是根据实验和理论制定出来的，但公式中的常数被固定了，如果坡地上灌塘水田等所占面积较大，能起滞蓄作用者，则滞流系数“N”当视实地情况酌用较大的数值，反之如坡地上细小密集的水沟很多，能促进排泄作用者，则宜采用较小的数值。故

在必要时为更好地结合实际情况，当以采用公式(3)及公式(5)较为适合。



圖(三) 山谷水道斷面圖

山谷水道的断面可作为V字形，参阅圖(三)，仍用曼宁公式推演如下：

断面积

$$\begin{aligned} A &= \frac{h}{2} (2mh) \\ &= mh^2 \end{aligned}$$

周长

$$p = 2h (1 + m^2)^{\frac{1}{2}}$$

$$\text{水力半径 } R = \frac{A}{p} = \frac{mh^2}{2h \sqrt{1+m^2}} = \frac{1}{2} \frac{mh}{\sqrt{1+m^2}}$$

$$V = \frac{1}{n} R^{\frac{2}{3}} S^{\frac{1}{2}}$$

$$= \frac{1}{n} \left( \frac{1}{2} \frac{mh}{\sqrt{1+m^2}} \right)^{\frac{2}{3}} S^{\frac{1}{2}}$$

$$V = \frac{1}{n} \left( \frac{1}{2} \right)^{\frac{2}{3}} \frac{(mh)^{\frac{2}{3}}}{(1+m^2)^{\frac{1}{3}}} S^{\frac{1}{3}} \dots \dots \dots \dots \quad (8)$$

$$S = \frac{L}{1,000} \quad \text{代入上式}$$

$$\text{得} \quad V = \frac{1}{n} \frac{\left(\frac{1}{2}\right)^{\frac{2}{3}}}{(1,000)^{\frac{1}{2}}} \frac{(mh)^{\frac{2}{3}}}{(1+m^2)^{\frac{1}{3}}} E^{\frac{1}{2}} \dots \dots \dots \dots \quad (9)$$

$$V^3 = \left(\frac{1}{n}\right)^3 \frac{\left(\frac{1}{2}\right)^2}{(1,000)^{\frac{3}{2}}} \frac{(mh)^2}{(1+m^2)} E^{\frac{3}{2}}$$

$$\because Q = VA = mh^2 V,$$

$$\therefore h^2 = \frac{Q}{mV} \quad \text{代入上式}$$

$$\begin{aligned} \text{得} \quad V^3 &= \left(\frac{1}{n}\right)^3 \frac{\left(\frac{1}{2}\right)^2}{(1,000)^{\frac{3}{2}}} \frac{m^2 \left(\frac{Q}{m^2 V}\right)}{1+m^2} E^{\frac{3}{2}} \\ &= \frac{1}{4(1,000)^{\frac{3}{2}}} \left(\frac{1}{n}\right)^3 \frac{m}{1+m^2} \frac{Q}{V} E^{\frac{3}{2}} \end{aligned}$$

$$V^4 = \frac{1}{4(1,000)^{\frac{3}{2}}} \left(\frac{1}{n}\right)^3 \frac{m}{1+m^2} Q E^{\frac{3}{2}}$$

$$V = \left(\frac{1}{4}\right)^{\frac{1}{4}} \left(\frac{1}{1,000}\right)^{\frac{3}{4}} \left(\frac{1}{n}\right)^{\frac{3}{4}} \left(\frac{m}{1+m^2}\right)^{\frac{1}{4}} Q^{\frac{1}{4}} E^{\frac{3}{8}}$$

$$V = (0.053) \left(\frac{1}{n}\right)^{\frac{3}{4}} \left(\frac{m}{1+m^2}\right)^{\frac{1}{4}} Q^{\frac{1}{4}} E^{\frac{3}{8}} \dots \dots \dots \dots \quad (10)$$

上式中  $V$  —— 山谷水道出口处的流速, 以秒公尺計;

$n$  —— 水道糙率;

$m$  —— 出口处水道断面側坡;

$Q$  —— 出口处流量, 以秒公方計;

$E$ ——山谷水道主要河槽全段坡降，以公尺/公里計。

但山谷全段水道的平均流速較出口处的流速为小，在一般水道情况中，約为 60 %。

故山谷水道的平均流速(秒公尺)为：

$$V_1 = 0.60V \quad \dots \dots \dots \quad (11)$$

并設  $L_1$ ——山谷水道的長度，以公里計，則山谷水道的集流时间(以分鐘計)为：

$$t_1 = 16.67 \frac{L_1}{V_1} \quad \dots \dots \dots \quad (12)$$

于是整个流域自分水嶺的某一点至山谷出口处的集流总时间(以分鐘計)为：

$$t_R = t_0 + t_1 \quad \dots \dots \dots \quad (13)$$

設若山谷水道中糙率  $n = 0.04$ ，側坡  $m = 10$

$$\begin{aligned} \text{則} \quad V &= (0.053) \left( \frac{1}{0.04} \right)^{\frac{3}{4}} \left( \frac{10}{1+10^2} \right)^{\frac{1}{4}} Q^{\frac{1}{4}} E^{\frac{5}{8}} \\ &= (0.053)(11.20)(0.561) Q^{\frac{1}{4}} E^{\frac{5}{8}} \\ &= 0.333 Q^{\frac{1}{4}} E^{\frac{5}{8}} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} V_1 &= 0.60V = 0.60 \times 0.333 Q^{\frac{1}{4}} E^{\frac{5}{8}} \\ &= 0.20 Q^{\frac{1}{4}} E^{\frac{5}{8}} \quad \dots \dots \dots \quad (14) \end{aligned}$$

此式即为柏氏徑流河槽平均流速公式。但一般山谷水道断面的側坡皆較陡(即  $m$  較小)而  $n$  值亦隨河槽情况而不同，為更好地結合实际情况，當以应用公式(10)及(11)來作計算較为适当。

若河槽断面不是  $V$  字形的三角形，而為梯形或为近似的抛物线形，则上列的河槽流速公式不能应用，須就出口处的实



集流時間及一定暴雨徑流所产生的洪峰流量。

### (三) 計 算 例

应用資料系××市遼河工業區山地溪溝之一“曲溝”。

#### (甲) 地形資料

1. 曲溝流域面積	$A = 10.94$ 平方公里
2. 主要河槽長度	$L_1 = 8.25$ 公里
3. 主要河槽坡度	$E_1 = 115$ 公尺/公里
4. 山坡平均長度	$L_0 = 0.81$ 公里
5. 山坡平均坡度	$E_0 = 385$ 公尺/公里
6. 出口處斷面側坡	$m = 3$
7. 土壤吸水強度	$\mu = 0.25$ 公厘/分鐘
8. 山坡滯流系數	$N = 0.08$
9. 河槽糙率	$n = 0.06$

經查上列曲溝地形情況，因和遼河區各山溝所產生的暴雨徑流是激湍的山洪，其集流時間應是急促的。

#### (乙) 水文資料

遼河工業區位於××市西南 50 公里，地當山嶺北麓，西面有遼河土門子水文站，自 1943 年起至 1954 年有 12 年雨量資料，但所有記載仅有每次降雨總量及總历时而無分段記錄。故須由××市 1937 至 1953 年連續 17 年的分段雨量資料，轉換為遼河區之用。

1. ××市雨量分析、××市所有 17 年分段降雨量為 60、120 及 180 分鐘三種，抄錄如表一。根據該資料分別計算各

时段的均值，变差系数  $C_v$  及偏差系数  $C_s$ ，其中  $C_s$  系配合資料点經驗曲綫位置  $P = \frac{m}{n+1} \%$  决定的， $C_s/C_v$  倍数取其适当的数值，如表一末二项所示，从而计算所得的分段频率成果列如表二。

表一 ××市历年分段最大雨量统计表

年 份	9 分鐘	120 分鐘	180 分鐘
1937	19.8	25.6	58.4
1938	22.0	28.2	28.2
1939	20.3	24.3	24.3
1940	14.0	14.0	14.0
1941	36.6	40.6	46.6
1942	11.2	14.0	16.1
1943	25.2	31.1	31.9
1944	26.7	27.4	27.5
1945	46.0	51.2	53.4
1946	19.6	42.1	42.3
1947	29.3	34.9	37.0
1948	10.7	21.8	28.1
1949	13.5	17.2	19.4
1950	13.4	14.2	17.2
1951	11.6	14.5	14.6
1952	9.4	18.9	17.9
1953	10.4	15.4	16.9
均值	20.6	25.6	27.8
$C_v$	0.511	0.472	0.432
$C_s/C_v$	0.6	3.0	4.0
$C_s$	1.53	1.42	1.73

为扩展分段范围，结合表二所列雨量变化情形，可用下列经验公式算出 ×× 市分段雨量与频率的关系。

表二 ××市分段最大雨量频率成果表

頻率% <i>P</i>	10 分鐘	10 分鐘	120 分鐘
0.1	76.0	87.7	98.0
1.0	50.0	65.3	68.0
5.0	41.2	49.1	50.5
10.0	34.6	41.8	42.9
25.0	25.5	31.6	32.4
50.0	18.1	23.0	24.1
70.0	13.8	17.9	19.8
90.0	9.9	13.0	16.0
97.0	8.2	11.0	14.4
99.0	7.6	9.8	14.1
99.9	7.0	9.0	13.7

$$I = \left( A + B \log \frac{1}{P} \right) t^h$$

*I*—分段总雨量，以公厘計；

*t*—历时以分鐘計；

*P*—頻率；

*A* 及 *B* 为常数、*h* 为 *t* 的指数。

据 ×× 市給水排水設計機構研究分析 ×× 市历年分段最大雨量制成雨量历时与频率公式如下：

$$I = \left( 3.76 + 4.77 \log \frac{1}{P} \right) t^{\frac{1}{3}}$$

2. 潼河区与 ×× 市雨量关系。×× 市分段雨量频率公式經已求得如上。因潼河区沒有分段的雨量資料，只有从兩地已有的日雨量記錄中，求取兩者的关系，而后可將 ×× 市的雨量频率公式轉換为潼河区計算之用。