Гидрологические расчеты

Максимальный сток рек — основные понятия и определения

Половодье — фаза водного режима реки, которая ежегодно повторяется в данных климатических условиях и характеризуется значительным повышением водности, высоким и продолжительным подъемом уровня обычно с выходом воды на пойму.

Паводок — это фаза водного режима, которая может многократно повторяться в различные сезоны года и характеризуется интенсивным, обычно кратковременным, увеличением расходов и уровней воды и вызывается дождями или снеготаянием во время оттепелей.

Выдержки из СП 33-101-2003

4.1 Свод правил (СП) содержит основные методы и схемы расчета...

При применении других методов расчетов следует провести анализ, включающий сравнительную оценку погрешностей расчетов с результатами расчетов по методам, изложенным в настоящем СП.

4.3 Определение расчетных гидрологических характеристик должно основываться на данных гидрометеорологических наблюдений, опубликованных в официальных документах Росгидромета, *и неопубликованных данных последних лет наблюдений*.

При отсутствии данных гидрометеорологических наблюдений в пункте проектирования необходимо проводить гидрометеорологические изыскания.

4.2 Региональные особенности гидрологического режима и соответствующие методы определения расчетных характеристик учитываются и регламентируются *территориальными строительными нормами (ТСН)*, имеющими статус нормативного документа субъекта Российской Федерации.

Основные характеристики половодий и паводков:

- •Максимальный расход воды;
- •Слой (или объем стока) за половодье (или паводок);
- •Даты начала, максимума и окончания половодья (или паводка);
- •Продолжительность подъема, продолжительность спада, общая продолжительность половодья (или паводка).

По характеру происхождения максимальные расходы воды разделяют на:

- сформированные в результате снеготаяния;
- сформированные выпавшими дождями;
- смешанного формирования от снеготаяния и дождей, когда доли каждого вида питания близки по величине или их трудно разделить.

Факторы, влияющие на формирование весеннего половодья

Метеорологические факторы

Снегозапасы на водосборе

Интенсивность и продолжительность снеготаяния

Предшествующее снеготаянию увлажнение почво-грунтов и степень их промерзания

Испарение в период подъема половодья

Факторы подстилающей поверхности

Рельеф

Размеры и конфигурация водосбора

Озерность, заболоченность и залесенность водосбора

Почво-грунты бассейна реки

Факторы, влияющие на формирование дождевых паводков

Метеорологические факторы Суммарный слой осадков Продолжительность садков Средняя и максимальная интенсивность осадков; Интенсивность ядра осадков Площадь распространения осадков Предшествующее увлажнение водосбора Испарение

Факторы подстилающей поверхности Рельеф Размеры и конфигурация водосбора Озерность, заболоченность и залесенность водосбора Почво-грунты бассейна реки

Расчет максимальных расходов дождевых паводков при отсутствии данных гидрометрических наблюдений

Основные типы формул для расчета максимального стока

• Редукционные формулы

• Формулы предельной интенсивности стока

• Объемные формулы

Редукционные формулы, отражают убывание (редукцию) модуля максимального стока с возрастанием площади водосбора.

В наиболее простом случае редукционная формула имеет вид

$$q_{1\%} = \frac{A}{(F+1)^n} \tag{1}$$

 $q_{1\%}$ – максимальный модуль стока половодья или паводка;

F – площадь водосбора;

n — районный показатель редукции;

A — элементарный модуль стока.

Редукционная формула для расчета максимального дождевого стока средних рек при отсутствии рек-аналогов (формула типа II)

$$q_{1\%} = \frac{A}{(F)^n} \tag{4}$$

$$q_{200} = \frac{A}{200^n}$$
 (2) $Q_p = q_{200} \left(\frac{200}{F}\right)^n \delta \delta_2 \delta_3 \lambda_p F$ (5)

$$A = q_{200} 200^n (3) q_{200} = \frac{q_{1\%}}{\delta \delta_2 \delta_3} \left(\frac{F}{200}\right)^n (6)$$

Параметры редукционной формулы максимального дождевого стока

<u>Для проточных озер:</u>

$$\delta = \frac{1}{\left(1 + C_0 f_{o3}\right)} \tag{1}$$

Если используется относительная озерность f_{03} , то C_0 для всех зон принимается 0,11

Если используется средневзвешенная озерность, для лесной и лесостепной зон $C_0 = 0.2$ для степной $C_0 = 0,4$

$$\delta_2 = 1 - 0.5 \lg(0.1 f_6 + 1)$$

 $\delta_2 = 1 - 0.51 \overline{g(0.1f_6 + 1)}$ (2) f_6 - относительная площадь болот и

$$\lambda_{p\%} = \frac{Q_{p\%}}{Q_{1\%}}$$
 (3)

 $\lambda_{p\%} = \frac{Q_{p\%}}{Q_{1\%}}$ (3) $\lambda_{p\%}$ - Переходный коэффициент от максимальных срочных расходов воды ежегодной вероятности превышения P = 1% к значениям другой вероятности превышения P < 25%

Переходные коэффициенты $\lambda_{p\%}$ от максимальных расходов воды ежегодной вероятностью превышения P=1% к максимальным расходам воды другой вероятности превышения

(фрагмент таблицы из СНИП 2.01.14-83)

Номер района по прил.	Площадь водосбора A , км 2 , средняя высота водосбора, м	Переходные коэффициенты $\lambda_{P\%}$ при вероятности превышения $P\%$, равной							
19		0,1	0,1 1 2 3 5 10 25						
1	A>0	1,4	1,0	0,82	0,74	0,64	0,54	0,38	
2	<i>A</i> ≥0,1	1,5	1,0	0,85	0,77	0,67	0,55	0,36	
	A<0,1	1,4	1,0	0,76	0,69	0,60	0,50	0,32	
3	A>0	1,4	1,0	0,90	0,86	0,80	0,69	0,50	
4	<i>A</i> ≥0,1	1,4	1,0	0,82	0,77	0,70	0,60	0,40	
	A=0,1	-	1,0	0,82	0,68	0,48	0,32	0,21	
5	A>0	1,6	1,0	0,83	0,74	0,62	0,46	0,28	

Редукционная формула для расчета максимального дождевого стока средних рек при наличии рек-аналогов (формула типа I)

$$q_{1\%} = \frac{A}{(F)^n} \tag{1}$$

$$Q_{p} = q_{p,a} \frac{\delta \delta_{2}}{\delta_{a} \delta_{2,a}} \left(\frac{F_{a}}{F}\right)^{n} F$$
 (5)

$$q_p = \frac{A}{F^n} \delta \delta_2 \lambda_p \tag{2}$$

$$k_{\phi} = \frac{L}{F^{0.56}} \tag{6}$$

$$A = \frac{q_p F^n}{\delta \delta_2 \lambda_p} \tag{3}$$

$$\eta = \frac{k_{\phi}}{k_{\phi,a}} = \frac{LF_a^{0.56}}{L_a F^{0.56}} \le 1,5$$
 (7)

$$A = \frac{q_{p,a} F_a^n}{\delta_a \delta_{2,a} \lambda_p} \tag{4}$$

$$Q_p = q_{p,a} \frac{\delta}{\delta_a} \left(\frac{\Phi_a}{\Phi}\right)^{n_1} F \tag{8}$$

$$Q_{p} = q_{p,a} \frac{\delta}{\delta_{a}} \left(\frac{\Phi_{a}}{\Phi}\right)^{n_{1}} F \qquad (1) \qquad \qquad \Phi = \frac{1000L}{m_{p} I_{p}^{m} F^{0,25}} \qquad (2)$$

Характеристика русла и поймы (таблица Б.3 Пособия)	Параметр <i>т</i>	Гидравлический параметр русла $m_{_{\rm p}}$ [м/мин]
Реки и водотоки со средним уклоном $I_{\rm p}$ < 35 ‰. Чистые русла постоянных равнинных рек; русла периодически пересыхающих водотоков (сухих логов)	1/3	11
Извилистые, частично заросшие русла больших и средних рек; периодически пересыхающие водотоки, несущие во время паводка большое количество насосов	1/3	9
Сильно засоренные и извилистые русла периодически пересыхающих водотоков	1/3	7
Реки и периодически пересыхающие водотоки со средними уклонами $I_{\rm p} \ge 35$ ‰.	1/7	10

 Φ - гидроморфологиче \mathbf{q} кая характеристика русла.

Определение коэффициента редукции n_1

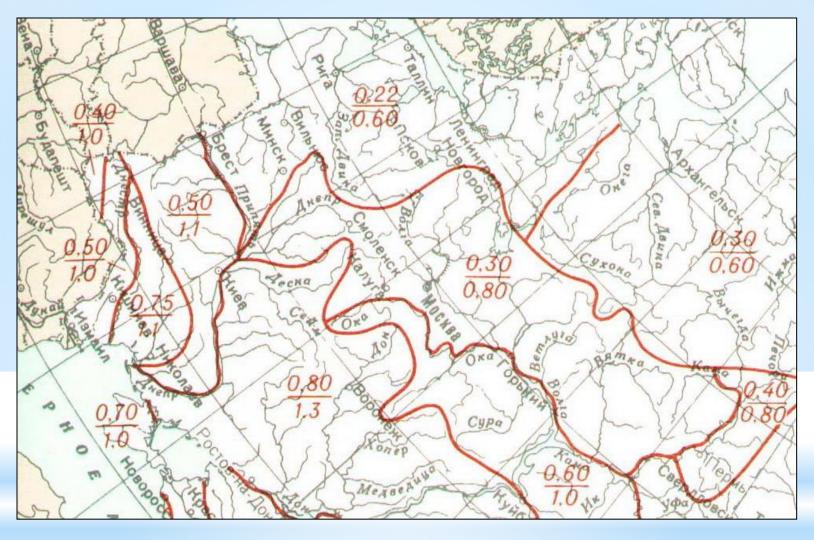
$$q_{1\%} = f(\tau_p)$$
 (1)
$$\tau_p = \frac{1000L}{V} = \frac{1000L}{m_p I_p^m F^{0,25} q_{1\%}^{0,25}}$$
 (2)

L – гидрографическая длина реки в км;

V — максимальное значение средней скорости добегания воды по главному водотоку, м/с;

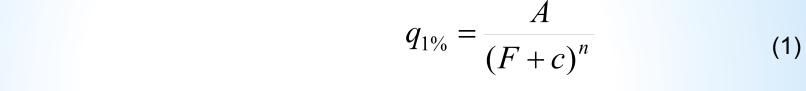
 $I_{\rm p}$ – средневзвешенный уклон русла водотока, % ;

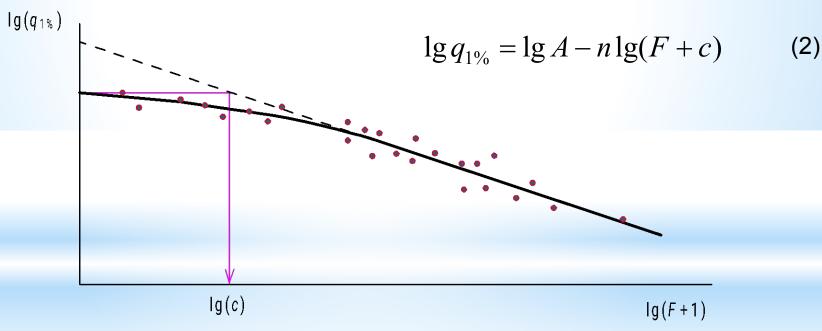
 $m, m_{\rm p}$ — гидравлические параметры, характеризующие состояние и шероховатость русла.



Районирование показателей степени редукции n и n' максимального модуля дождевого стока (фрагмент карты из СНИП 2.01.14-83)

Использование редукционной формулы для расчета максимального стока малых рек

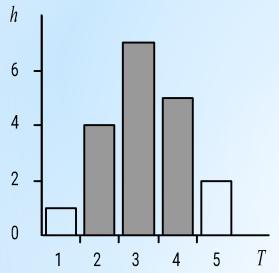


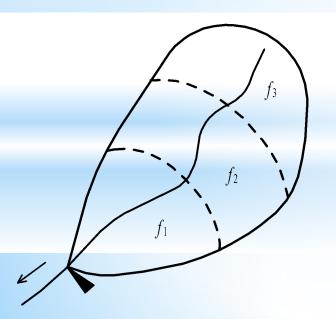


Графический метод определения параметра c

Формула предельной интенсивности

$$q_{\max} = \alpha a_{\tau}$$





$$Q_{1} = f_{1} h_{1}$$

$$Q_{2} = f_{1} h_{2} + f_{2} h_{1}$$

$$Q_{3} = f_{1} h_{3} + f_{2} h_{2} + f_{3} h_{1}$$

$$Q_{4} = f_{1} h_{4} + f_{2} h_{3} + f_{3} h_{2}$$

$$Q_{5} = f_{1} h_{5} + f_{2} h_{4} + f_{3} h_{3}$$

$$Q_{6} = f_{2} h_{5} + f_{3} h_{4}$$

$$Q_{7} = f_{3} h_{5}$$

$$\overline{a}_{\tau} = \frac{h_2 + h_3 + h_4}{\tau}; \qquad Q_{\text{max}} = \overline{a}_{\tau} F$$

Формула предельной интенсивности

$$q_{\max} = \alpha \, \overline{a}_{\tau} \tag{1}$$

$$q_p = q_{1\%}^* \varphi H_{1\%} \delta \lambda_p$$
 (2)

$$Q_p = q_{1\%}^* \varphi H_{1\%} \delta \lambda_p F$$
 (3)

Основные параметры формулы

- 1. Параметры редукции осадков
- 2. Время добегания
- 3. Коэффициент стока

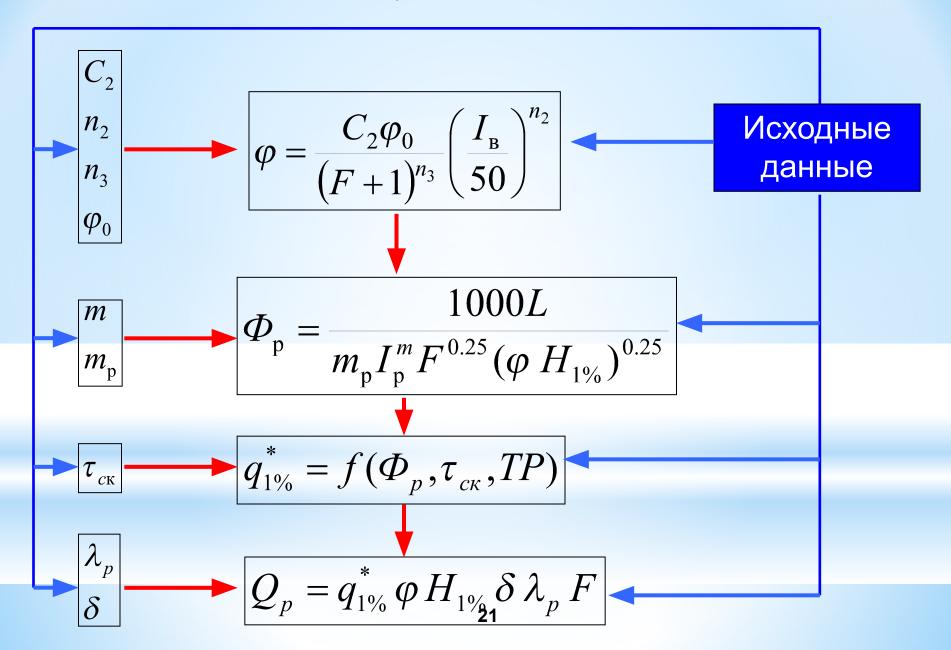
Недостатки

- 1. Линейность модели положение изохрон и время добегания принимаются постоянными
- 2. Используется объемный коэффициент стока

Исходные данные при расчете по формуле предельной интенсивности

- Природная зона
- Тип почв
- Морфологическое описание русла и поймы
- Тип редукции осадков (ТР)
- Средневзвешенный уклон русла реки $I_{\rm p},\, \%$
- Средний уклон водосбора $I_{\rm B}$, ‰
- Максимальный суточный слой осадков $H_{1\%}$, мм

Порядок расчета по формуле предельной интенсивности



 $\overline{C_2}$

 n_2

 n_3

 φ_0

 C_2 - эмпирический коэффициент, принимаемый для лесной и тундровой зон равным 1,2; для остальных природных зон - 1,3;

 n_2 и ϕ_0 эмпирические коэффициенты, определяемые по табл.11 приложения 2 Пособия 1984 г., в зависимости от природной зоны, типа и механического состава почв;

 n_3 - принимается для лесотундры и лесной зоны равным 0,07, для остальных природных зон - 0,11

 $I_{\scriptscriptstyle
m B}$ - средний уклон водосбора, ∞

$$\varphi = \frac{C_2 \varphi_0}{(F+1)^{n_3}} \left(\frac{I_{\rm B}}{50} \right)^{n_2}$$

Таблица 11 приложения 2 Пособия 1984

	Природная Тип почв		Параметры ϕ_0 и n_2 в зависимости от типа почв, механический состав которых						
1 1			стый и суглини ый	среднесугли нистый и суглинистый		супесчаный, песчаный, меловой, трещиноватый			
		ϕ_0	n_2	$\phi_0^{}$	n_2	$oldsymbol{\phi}_0$	n_2		
Лесотундра,	Глеево-подзолистые на плотных породах (включая глеево-мерзлотно-таежные), глеево-болотные оглеенные	0.42	0.50	0.28	0.65	0.23	0.80		
лесная	Тундрово-глеевые, глеево-болотные, подзолистые, серые лесные	0.56	0.50	0.38	0.65	0.30	0.80		
Лесостепная	Подзолистые, серые лесные, черноземы мощные, на плотных породах, светло и темно-серые оподзоленные	0.66	0.60	0.54	0.70	0.27	0.90		
	Черноземы выщелочные, типичные,, обыкновенные, южные, темно-каштановые	0.59	0.70	0.22	0.85	0.14	1.00		
	Черноземы выщелочные типичные, южные	0.18	0.80	0.10	0.90	0.05	1.00		
Степная и засушливых степей	Каштановые, сероземы малокарбонатные, карбонатные	0.29	0.90	0.14	0.90	0.12	1.00		
	Такыровидные почвы	0.30	1.00	0.20	1.00	-	-		

$$m_{
m p}$$

$$\Phi_{\rm p} = \frac{1000L}{m_{\rm p} I_{\rm p}^m F^{0.25} (\varphi H_{1\%})^{0.25}}$$

Характеристика русла и поймы (таблица Б.3 Пособия 2009 г.)	Параметр <i>т</i>	Гидравлический параметр русла $m_{\rm p}^{\rm }$ [м/мин]
Реки и водотоки со средним уклоном $I_{\rm p}$ < 35 ‰. Чистые русла постоянных равнинных рек; русла периодически пересыхающих водотоков (сухих логов)	1/3	11
Извилистые, частично заросшие русла больших и средних рек; периодически пересыхающие водотоки, несущие во время паводка большое количество насосов	1/3	9
Сильно засоренные и извилистые русла периодически пересыхающих водотоков	1/3	7
Реки и периодически пересыхающие водотоки со средними уклонами $I_{\rm p} \ge 35~\%$ о.	1/7	10



продолжительность склонового добегания, мин, в первом приближении принимаемая для водотоков, расположенных в лесной и тундровой зонах,

заболоченностью менее 20% - 60, от 20 до 40% - 100,

более 40% - 150;

в лесостепной зоне - 60;

в степной зоне и засушливых степях - 30;

в полупустынной зоне - 30;

в горных районах - 10.

$$q_{1\%}^* = f(\Phi_p, \tau_{c\kappa}, TP)$$

Таблица 9 приложения 2 Пособия 1984

 $q_{1\%}^* = f(\varPhi_p, \tau_{c\kappa}, \ \mathcal{N}_{2} \ \text{района})$ (Фрагмент таблицы)

Районы	Продол-	Продол- кительность Максимальный модуль стока $q_{1\%}^{}$ * при $\Phi_{\mathrm{p}}^{}$, рав							ных		
кривых редукции осадков	склонового добегания, мин	0	1	5	10		100	150	200	250	300
	10	0,53	0,51	0,41	0,31	•••	0,031	0,019	0,013	0,01	0,0083
	30	0,35	0,33	0,26	0,21	•••	0,03	0,018	0,013	0,01	0,0083
7, 8, 10, 29	60	0,19	0,18	0,16	0,14	•••	0,028	0,018	0,013	0,01	0,0083
	100	0,12	0,12	0,11	0,10	•••	0,026	0,017	0,012	0,0097	0,0081
	150	0,088	0,086	0,08	0,075	•••	0,023	0,016	0,012	0,0094	0,0079
	200	0,07	0,068	0,065	0,06	•••	0,021	0,015	0,011	0,0091	0,0076
5, 6, 14, 26, 33, 5в	•••					•••				:	

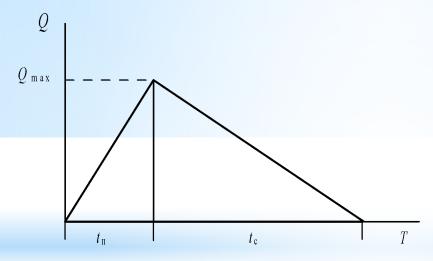
$$egin{aligned} \lambda_p \ \delta \end{aligned}$$

$$Q_p = q_{1\%}^* \varphi H_{1\%} \delta \lambda_p F$$

	Номер района	Площадь водосбора,	Пер	Переходные коэффициенты $\lambda_{P\%}$ при вероятнос превышения $P\%$, равной						
		$F \text{км}^2$	0,1	1	2	3	5	10	25	
	1	F > 0	1,4	1	0,82	0,74	0,64	0,54	0,38	
	2	F>=0,1	1,5	1	0,85	0,77	0,67	0,55	0,36	
	2	F < 0,1	1,4	1	0,76	0,69	0,6	0,5	0,32	
	3	F > 0	1,4	1	0,9	0,86	0,8	0,69	0,5	
	4	F>= 0,1	1,4	1	0,82	0,77	0,7	0,6	0,4	
	4	F = 0,1	-	1	0,82	0,68	0,48	0,32	0,21	
	5	F > 0	1,6	1	0,83	0,74	0,62	0,46	0,28	

Объемные формулы

В основе вывода объемных формул лежит схематизация гидрографа половодья или паводка в виде той или иной геометрической фигуры. Рассмотрим наиболее простой случай, когда гидрограф схематизируется в виде треугольника



В этом случае объем стока за паводок представляет собой площадь треугольника:

$$W = \frac{1}{2} Q_{\text{max}} (t_{\pi} + t_{c})$$
 (1)

$$Q_{
m max} = rac{2W}{t_{
m \Pi} + t_{
m c}}$$
 (2) $Q_{
m max} = arphi rac{k\,F\,h}{t_{
m \Pi} + t_{
m c}}$ (3) При схематизат тидрографа по треугольнику ф

При схематизации треугольнику $\phi = 2$

Объемная формула Д.Л. Соколовского

См. И.Ф. Горошков. Гидрологические расчеты

$$Q_{p\%} = \frac{k(h_{p\%} - h_0) \alpha_{p\%} F}{t_n} f \delta \delta_1 + Q_{ep}$$

 t_n — продолжительность подъема паводка в часах;

k – коэффициент размерности; k = 0.28 если t_n в часах,

 $h_{n\%}$ – слой осадков за время расчетной продолжительности паводка;

 h_0 – слой начальных потерь осадков;

 $\alpha_{p\%}$ – коэффициент стока;

 \vec{F} – площадь водосбора;

f – коэффициент формы гидрографа (0,48-1,20);

 $Q_{\it cp}$ – расход грунтового питания; δ и $\delta_{\rm 1}$ – коэффициенты учитывающие снижение максимального расхода под влиянием озер, болот и лесов.

Вопросы для самопроверки

- 1. Классификация формул для расчета максимального стока.
- 2. Формула СП 33-101-2003 для расчета максимальных расходов весеннего половодья.
- 3. Формулы СП 33-101-2003 для расчета максимальных расходов дождевых паводков средних рек.
- 4. Формула СП 33-101-2003 для расчета максимальных расходов дождевых паводков малых рек.
- 5. Объемные формулы.
- 6. Схема расчета максимальных расходов воды при различном объеме гидрометрической информации.

Рекомендуемые материалы для изучения

- 1. Владимиров А.М. Гидрологические расчёты;
- **2.**СП 33-101-2003. «Определение основных расчетных гидрологических характеристик;
- 3. Методические рекомендации по определению расчетных гидрологических характеристик при отсутствии данных гидрометрических наблюдений.

Схема расчета максимальных расходов по СП 33-101-2003

