

Министерство жилищно-коммунального хозяйства РСФСР
Ордена Трудового Красного Знамени
Академия коммунального хозяйства им. К.Д.Панфилова

Утверждено
приказом Министерства жилищно-
коммунального хозяйства РСФСР
23 марта 1987 г. № 122

МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ
ПО ОПРЕДЕЛЕНИЮ РАСХОДОВ СЛОЧНОЙ ЖИЛКОСТИ
В БЕЗНАПОРНЫХ ТРУБОПРОВОДАХ

Отдел научно-технической информации АКХ
Москва 1987

Настоящие указания устанавливают порядок проведения измерений расходов сточной жидкости в безнапорных трубопроводах, требования к участкам трубопроводов, на которых должны проводиться измерения, и к средствам измерения уровня и скорости.

Методические указания разработаны НИИ КВОВ АКИ им. К.Д.Памфилова (кандидат техн. наук Т.М. Колискор и В.А.Казаки, канд. М.Э.Мирчян) при участии треста Мосводострой (инженера В.Б.Иванов и Л.Ф.Скребин) и НИИ ВОНЕС (канд. техн. наук П.В.Лосачев) и согласованы с Казанским филиалом ВНИИ СТРИ. Предназначены для организаций, занимающихся эксплуатацией и наладкой систем канализации.

Замечания и предложения по указанным просьба направлять по адресу: 123371, Москва, Волоколамское шоссе, 67, НИИ коммунального водоснабжения и очистки воды АКИ им. К.Д.Памфилова.

В настоящее время основным устройством, применяемым для измерения расходов сточной жидкости, является лотки Вентури и Паршаля. Значительные размеры этих устройств не позволяют применять их в стесненных условиях. Чаще всего они используются на очистных станциях, а единственным методом, применяемым на сетях, является метод "площадь - скорость", для осуществления которого требуется произвести не менее 15 измерений местных скоростей.

Определение расхода этим методом требует значительных затрат труда и времени. Кроме того, в процессе измерений в натурных условиях возможно изменение расхода, что снижает точность метода. Метод, изложенный в настоящих указаниях, заключается в определении расхода путем измерения наполнения и скорости в одной точке. Он обладает достаточной точностью, доступен для применения в условиях эксплуатации. Метод апробирован в тресте Мосочиствод и в Зодоканалах Новосибирска и Еревана.

I. НАЗНАЧЕНИЕ И ОБЛАСТЬ ПРИМЕНЕНИЯ

1. Метод предназначен для определения расхода сточной жидкости в безназорных трубопроводах круглой формы путем измерения наполнения и скорости движения жидкости в одной точке.

2. Метод позволяет произвести градуировку измерительно-го сечения (сечения, где устанавливаются измерительные приборы), т.е. установить зависимость расхода от уровня жидкости.

3. Измерения могут проводиться при соблюдении следующих условий: наполнение трубы не должно быть более 0,75 и в период измерений должно оставаться постоянным; минимальный диаметр трубопровода 0,3 м, что связано с размерами стандартных гидрометрических вертушек, минимальный диаметр которых равен 0,02 м; средняя скорость движения воды не менее 0,7 м/с; дно трубопровода должно быть чистым.

4. Требования настоящих указаний изложены в соответствии с утвержденными Госстандартом СССР "Правилами измерения расхода жидкости при помощи стандартных водосливов и лотков" (РДП-99-77).

П. ОСНОВЫ МЕТОДА ОПРЕДЕЛЕНИЯ РАСХОДА ЖИДКОСТИ ПО ИЗМЕРЕНИЮ ЕЕ УРОВНЯ И СКОРОСТИ В ОДНОЙ ТОЧКЕ ЖИВОГО СЕЧЕНИЯ

5. Метод определения расхода сточной жидкости по измерению скорости в одной точке основан на установленной зависимости распределения скоростей в живом сечении от основных параметров потока (диаметра трубопровода, его наполнения и коэффициента шероховатости стенок).

6. Для трубопроводов, транспортирующих сточную жидкость, коэффициент шероховатости n принимается постоянным и равным 0,014. Указания по определению диаметра и наполнения приведены в п. 16 и 17.

7. Расход жидкости Q может быть определен двумя способами:

по величине средней скорости потока U_{cp} по формуле

$$Q = U_{cp} \omega, \quad (1)$$

где ω - площадь живого сечения потока;

по величине максимальной скорости U_{max} по формуле

$$Q = U_{max} \omega N, \quad (2)$$

где N' - безразмерный коэффициент, определяемый по таблице прил.

Второй способ позволяет достичь большей точности, так как при измерении максимальной скорости, находящейся на большем расстоянии от дна лотка чем средняя существует меньшая вероятность налипания загрязнений на вертушку. Поэтому этот способ является предпочтительным.

Первый способ должен использоваться лишь в тех случаях, когда расстояние максимальной скорости от поверхности воды меньше, чем 1,5 диаметра гидрометрической вертушки.

8. Для исключений трудоемких вычислений составлены таблицы (прил. I и 2), позволяющие определять необходимые параметры по результатам измерения диаметра трубопровода и наполнения.

9. Погрешность определения расхода жидкости настоящим методом при измерении максимальной скорости не превышает 5%, при измерении средней скорости - 7%. Для более точного определения погрешности можно пользоваться методикой, изложенной в прил. З.

Ш. ТРЕБОВАНИЯ К УЧАСТКУ ТРУБОПРОВОДА, НА КОТОРОМ ПРОВОДЯТСЯ ИЗМЕРЕНИЯ

10. Для обеспечения гарантированной точности измерительный участок трубопровода должен быть прямолинейным с постоянным уклоном и диаметром без боковых присоединений.

Длина участка перед измерительным сечением должна быть не менее 40 Н (Н - глубина наполнения трубопровода), а после него 10 Н.

11. Сечение, в котором устанавливаются приборы для измерения скорости и уровня, должно быть расположено в середине лотка смотрового колодца. В этом сечении и вблизи него не должно быть выступов, закладных деталей и других предметов, вызывающих искажение уровня в результате местных возмущений потока.

IV. ТРЕБОВАНИЯ К ПРИБОРАМ ДЛЯ ИЗМЕРЕНИЯ СКОРОСТИ И УРОВНЯ

12. Для измерения уровня допускается применять простейшие средства измерения: мерные иглы, крючковые рейки, пьевизометрические трубы, водомерные рейки и т.д.

Мерные рейки являются наиболее грубыми средствами измерения. Более точно позволяют измерить уровень мерные иглы. Основной деталью мерной иглы является шток с нанесенными на нем отмечками. На штоке укреплена зуочатая планка, соединенная с кромкой и конусом. Отсчет по конусу производят в момент касания иглы, прикрепленной к штоку, поверхности жидкости или в момент отрыва иглы от этой поверхности. Поверхность отсчета является дно лотка.

Более подробное описание средств измерения уровня идти содержится в книге И.В.Лобачева и О.А.Шевелева "Измерение расхода жидкостей и газов в системах водоснабжения и канализации" (М.: Стройиздат, 1985).

13. При постоянных наблюдениях за расходами следует использовать уровнемеры с самоспускающим устройствами типа СУВ-М ("Залпик").

14. Для измерения скоростей рекомендуется применять следующие гидрометрические вертушки: для потоков глубиной менее 0,3 м - типа Х-6, ГР-96, для потоков глубиной более 0,3 м - ГР-21 М, ГР-99, ГР-55 (ГОСТ 15126-80).

Тип вертушки	Диаметр лопастного винта мм
Х-6	20
ГР-96	30
ГР-55	70
ГР-99	80
ГР-21 М	120

15. Гидрометрические вертушки должны быть в хорошем состоянии, которое поддерживается чисткой после каждого использования и своевременной заменой всех изношенных или поврежденных деталей.

У. ПОРЯДОК ВЫПОЛНЕНИЯ ИЗМЕРЕНИЙ

16. В смотровом колодце на участке трубопровода, выбранном в соответствии с требованиями, изложенными в разд. II, измерить отметку лотка H_L и отметку поверхности жидкости H_p . По разности ($H_p - H_L$) определить глубину наполнения H .

17. Мерной штангой или стальной рулеткой измерить горизонтальный диаметр лотка не менее чем в трех сечениях. По соеднеарифметическому из этих значений принимается диаметр трубопровода D .

18. Определить относительное наполнение трубыопровода H/D .

19. По таблице (см. прил. I) найти расстояние по отвесам от лотка до местоположения максимальной скорости соответствующее практическим величинам H и H/D .

20. Определить величину ($H - h$).

21. При ($H - h$) < 1,5 диаметра гидрометрической вертушки расход в соответствии с п. 7 определяется по средней скорости.

Для этого

с помощью таблицы (см. прил. 2) вычислить площадь попечерного сечения потока a_f и гидравлический радиус R .

определить расстояние по вертикали от лотка до местоположения средней скорости по формуле

$$z_{ср} = 0,4L$$

на штанге с мерными делениями укрепить вертушку на высоте $z_{ср}$

измерить среднюю скорость $U_{ср}$ на высоте $z_{ср}$ от лотка

вычислить Q по формуле (I).

22. При ($H - h$) $\geq 1,5$ диаметра гидрометрической вертушки расход определять по максимальной скорости.

Для этого:

на штанге с мерными делениями укрепить вертушку на высоте h ;

измерить максимальную скорость v_{\max} на высоте h от дна;

по таблице (см. прил. 1) найти значение N ;

с помощью таблицы (см. прил. 2) вычислить значение ω ;
вычислить Q по формуле (2).

23. Гидрометрическая вертушка должна находиться в каждой избранный точке измерения не менее 40 с. Измерения скоростей в каждой из указанных точек следует выполнять не менее трех раз. Значение скорости принять как среднеарифметическое этих измерений. При расхождении результатов измерений скорости более чем на 5% измерения повторить.

24. Стабильность расхода в процессе измерений контролируется непрерывностью наполнения, которое дополнительно измеряется после измерения скоростей.

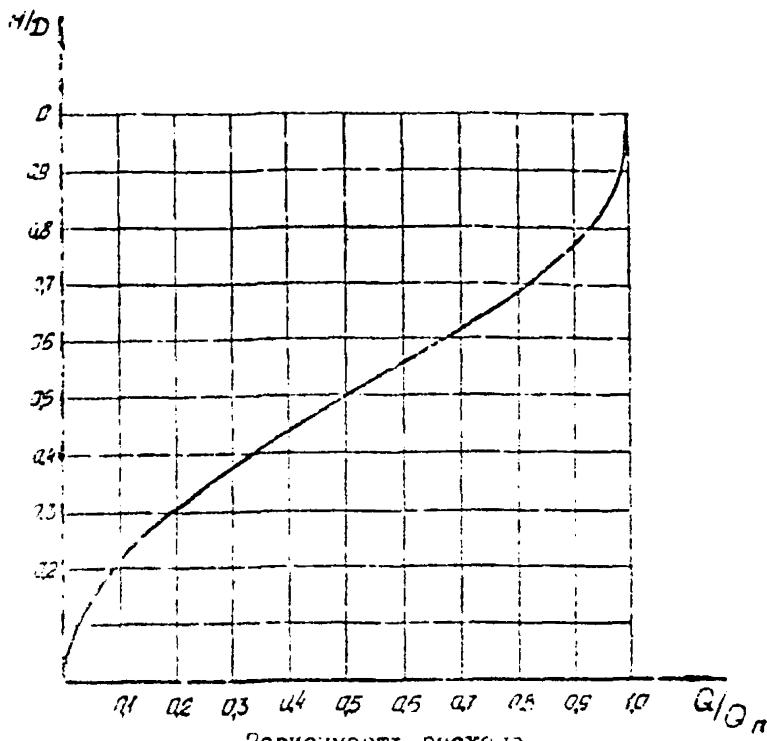
VI. ПОРЯДОК ПРОВЕДЕНИЯ ГРАФИЧЕСКОГО ИЗМЕРЕНИЯ СЕЧЕНИЯ ТРУБОПРОВОДА

25. Градуировка осуществляется с целью последующего определения расхода по измерению уровня жидкости в трубопроводе. При этом используется известная зависимость Q/Q_0 , где Q_0 – расход при полном наполнении (рисунок), сприведенная для всех используемых в канализации диаметров труб.

26. Для определения со этой зависимости расхода при любом наполнении следует предварительно установить величину Q_0 , что осуществляется проведением определения расхода Q при каком-либо фиксированном наполнении по методике, изложенной в разд. V.

Далее следует по графику (см. рисунок) установить коэффициент A ($A = Q/Q_0$), соответствующий измеренному наполнению, и определить Q_0 по формуле $Q_0 = Q/A$.

При установленной для данного трубопровода величине Q_0 по графику (см. рисунок) можно определить расход при любом наполнении.



Зависимость расхода жидкости от ее уровня в канале круглого сечения

Значение Q_n определять как среднеарифметическое при двух-трех измерениях расхода и наполнения.

27. Градуировку измерительного сечения рекомендуется проводить не реже 1 раза в год. Внебордовая градуировка производится при изменении условий работы трубопровода.

III. ТЕХНИКА БЕЗОПАСНО

28. Производство работ по определению расходов сточной жидкости в системах канализации должно осуществляться в соответствии с действующими "Правилами техники безопасности при эксплуатации систем водоснабжения и водоотведения населенных мест" (М.: Стройиздат, 1979. Разд. 4.2-4.3).

29. Перед спуском людей в колодец, где проводятся измерения, необходимо проверить его загазованность лампой ЛБК.

ПРИЛОЖЕНИЯ

Приложение I

значения N и h для трубоопроводов круглого сечения

R/D	Д, мм							
	200		300		400		500	
	N	h , мм	N	h	N	h , мм	N	h , мм
0,1	0,8537	18	0,8967	19	0,8563	36	0,8513	45
0,15	0,848	25	0,8571	39	0,8545	52	0,8609	65
0,2	0,8501	35	0,8549	49	0,8608	66	0,8658	84
0,25	0,8632	39	0,8611	59	0,8658	80	0,8672	101
0,3	0,8575	45	0,8632	68	0,8675	92	0,8698	116
0,35	0,8673	50	0,8658	77	0,87	104	0,8718	131
0,4	0,8603	57	0,8709	84	0,8721	114	0,8739	144
0,45	0,868	59	0,872	91	0,8741	123	0,874	156
0,5	0,8721	63	0,8715	97	0,8742	132	0,8749	167
0,55	0,8701	66	0,8737	103	0,8743	140	0,8757	178
0,6	0,874	69	0,874	108	0,8753	147	0,8756	187
0,65	0,8742	72	0,8738	112	0,8755	153	0,8756	195
0,7	0,8727	75	0,8742	116	0,8749	159	0,8726	202
0,75	0,8742	76	0,8739	120	0,8743	164	0,8747	209
0,8	0,8733	78	0,8725	122	0,8732	168	0,8729	215

Продолжение прил. 1

H/D	$\Pi, \text{мм}$									
	600		700		800		900		1000	
	N	h, mm	N	h, mm	N	h, mm	N	h, mm	N	h, mm
0,1	0,8571	54	0,855	64	0,86	73	0,8608	82	0,861	91
0,15	0,8609	79	0,8646	92	0,8651	105	0,8656	119	0,8663	132
0,2	0,8671	101	0,8668	118	0,8679	135	0,869	153	0,873	170
0,25	0,8698	121	0,8703	142	0,8718	163	0,8723	184	0,8703	206
0,3	0,8717	141	0,8723	165	0,873	189	0,8741	214	0,8749	238
0,35	0,873	158	0,8742	186	0,875	213	0,8761	241	0,8767	269
0,4	0,8722	179	0,8754	205	0,8764	236	0,8751	266	0,8776	297
0,45	0,8752	189	0,8762	223	0,8774	256	0,8779	290	0,8786	323
0,5	0,8762	203	0,8773	230	0,8778	275	0,8783	311	0,879	348
0,55	0,877	216	0,8773	254	0,878	292	0,8787	331	0,8791	370
0,6	0,8769	227	0,8773	267	0,8781	308	0,8778	352	0,8791	390
0,65	0,8766	237	0,8773	280	0,8777	323	0,8782	366	0,8787	409
0,7	0,8761	246	0,8756	291	0,8771	335	0,8776	380	0,8779	425
0,75	0,8752	255	0,8756	301	0,8751	347	0,8765	394	0,8769	441
0,8	0,8734	262	0,8739	309	0,8761	357	0,8748	405	0,8753	454

Продолжение прил. I

НД	λ, м									
	1200		1400		1500		1600		2000	
	N		N	h _{мм}		N	h _{мм}		N	h _{мм}
0,1	0,8620	115	0,8650	129	0,866	138	0,8663	147	0,8685	185
0,15	0,8685	159	0,8702	186	0,8705	200	0,8715	213	0,8732	258
0,2	0,872	205	0,87307	240	0,874	255	0,8746	275	0,8763	346
0,25	0,8743	248	0,8758	290	0,8762	312	0,8767	333	0,8784	419
0,3	0,8763	288	0,8774	337	0,878	362	0,8784	396	0,8801	487
0,35	0,8778	325	0,8777	381	0,8794	409	0,8798	437	0,8812	550
0,4	0,8788	359	0,8798	422	0,8803	453	0,8806	484	0,882	610
0,45	0,879	391	0,8805	459	0,8809	494	0,881	529	0,8825	666
0,5	0,8799	421	0,8809	494	0,8812	531	0,8815	568	0,8827	717
0,55	0,8801	448	0,8809	527	0,8812	566	0,8816	605	0,8827	765
0,6	0,8799	473	0,8806	557	0,881	593	0,8813	640	0,8824	809
0,65	0,8797	494	0,8802	584	0,8805	628	0,8808	672	0,8818	850
0,7	0,8767	517	0,8793	609	0,8799	655	0,8799	701	0,8809	887
0,75	0,8776	535	0,8792	631	0,8794	679	0,8787	727	0,8796	921
0,8	0,8759	552	0,8765	651	0,8767	701	0,8777	751	0,8779	952

Приложение 2

Относительные значения $\bar{\omega}$ и \bar{R}
для трубопровода круглого сечения
($\omega = \bar{\omega} D^2$; $R = \bar{R} D$)

D/D	$\bar{\omega}$	\bar{R}
0,1	0,04088	0,0635
0,15	0,07388	0,0929
0,2	0,1118	0,1206
0,25	0,1536	0,1466
0,3	0,1982	0,1709
0,35	0,245	0,1950
0,4	0,2934	0,2142
0,45	0,3428	0,2331
0,5	0,3927	0,25
0,55	0,4426	0,2649
0,6	0,492	0,2776
0,65	0,5404	0,2881
0,7	0,5872	0,2962
0,75	0,6319	0,3017
0,8	0,6736	0,3042
0,85	0,7115	0,3039
0,9	0,7445	0,298
0,95	0,7707	0,2865
I	0,7854	0,25

Приложение 3

Нахождение погрешности определения расхода

1. Средняя квадратическая погрешность определения расхода вычисляется по формуле

$$\frac{\delta Q}{Q} = \sqrt{(\frac{\delta \omega}{\omega})^2 + (\frac{\delta u}{u})^2 + (\frac{\delta y_1}{y})^2 + (\frac{du}{dy} \delta y_2)^2 + (\frac{du}{dx} \delta x)^2},$$

где $\delta \omega$, δu , δy_1 , δy_2 , δx - средняя квадратическая погрешность соответственно определения площади живого сечения, измерений скорости, определения точки измерения, установки измерителя скорости, установления местоположения центральной вертикальной оси; $\frac{du}{dy}$, $\frac{du}{dx}$ - безразмерный градиент скорости соответственно по вертикали и по горизонтали.

Учитывая, что $\omega = f(H/D, D)$, можно записать:

$$\frac{\delta \omega}{\omega} = \sqrt{(\frac{\delta H}{H})^2 + 3(\frac{\delta D}{D})^2}.$$

где δH , δD - средняя квадратическая погрешность измерения соответственно наполнения и диаметра трубы.

2. При определении расхода по измерению U_{max} средняя квадратическая относительная погрешность определения расхода вычисляется по формуле

$$\frac{\delta Q}{Q} = \sqrt{(\frac{\delta U}{U})^2 + 2(\frac{\delta H}{H})^2 + 5(\frac{\delta D}{D})^2 + \frac{10.5}{R} l (\delta y_2)^2},$$

где l - гидравлический уклон трубопровода.

3. При определении расхода по измерению $V_{ср}$ средняя квадратическая относительная погрешность измерений расхода вычисляется по формуле

$$\frac{\delta Q}{Q} = \sqrt{\left(\frac{\delta V_{max}}{V_{max}}\right)^2 + 3\left(\frac{\delta H}{H}\right)^2 + 5\left(\frac{\delta d}{d}\right)^2}$$

4. Если для измерения скорости используют гидрометрическую вертушку с погрешностью $\delta_v = 0,02$, а для измерения наполнения - мерную иглу с погрешностью $\delta_H = 0,015-0,02$, то в зависимости от расхода относительная погрешность определения расхода в трубопроводах диаметром от 200 до 2000 мм при измерении средней скорости составляет 0,04-0,07, а при измерении максимальной скорости 0,03-0,005.