

ООО "САТОН ЭНЕРГО"

Объект: ПНС–203

Адрес: г. Самара, ул. Ставропольская 171

Рабочая
документация

198.10.15 – АВК

Реконструкция ПНС–203
Установка приборов учета ХВС

Главный инженер проекта

А.Ф. Макаренко

Тольятти 2015 год

ВЕДОМОСТЬ ЧЕРТЕЖЕЙ ОСНОВНОГО КОМПЛЕКТА

Лист	Наименование	Примечание
1	Общие данные.	
2	Схема функциональная	
3	План на отм. 0.000	
4	Монтажная схема прибора учета	

ОСНОВНЫЕ ПОКАЗАТЕЛИ ПО ЧЕРТЕЖАМ ВОДОПРОВОДА И КАНАЛИЗАЦИИ

Наименование системы	Потребный напор на вводе, м.в.ст.	Расчетный расход				Установ-я мощность эл.двигате-лей, кВт	Примечание
		м³/сут	м³/ч	л/сек	тах., м³/ч		
ХПВ	4,3	511	7,33		57,6	55	

ОБЩИЕ УКАЗАНИЯ

Раздел АВК разработан в составе рабочей документации по реконструкции ПНС на основании ТЗ № СКС-2013-ХВ-ИП-6.1.9(1.1.6) на установку приборов учета ХВС, выданных ООО "Самарские коммунальные системы".

Документацией предусмотрена установка приборов учета.

Узел учета холодной воды предназначен для учета расхода холодной воды на нужды потребителей.

Узел учета выполнен на базе электронного преобразователя ЭП и расходомера СУР-97 модификации 407251.002-01 "Самарской электроакустической лаборатории".

Расходы воды выданы "Самарскими коммунальными системами" согласно фактическому водопотреблению.

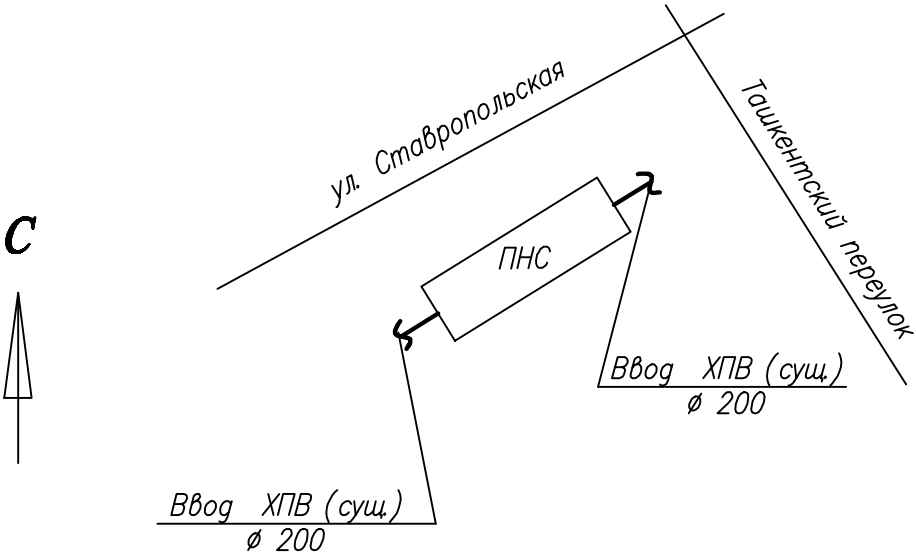
Производство работ вести в соответствии с требованиями СП 73.13330.2012 "Внутренние сантехнические системы".

Рабочая документация выполнена на базе существующей ПНС, в соответствии с действующими нормами и правилами и предусматривает мероприятия, обеспечивающие взрывобезопасность и пожаробезопасность при эксплуатации здания.

ВЕДОМОСТЬ ССЫЛОЧНЫХ И ПРИЛАГАЕМЫХ ДОКУМЕНТОВ

Обозначение	Наименование	Примечание
	Ссылочные документы	
Серия 5.901-1	Водомерные узлы	
Постановление от 16.02.2008 №87	О составе разделов проектной документации и требованиях к их содержанию.	
СП 73.13330.2012	"Внутренние сантехнические системы"	
	Прилагаемые документы	
198.10.15-АВК.СО	Спецификация оборудования и материалов.	
198.10.15-АВК.ПЗ	Подбор расходомера СУР-97	лист №1
198.10.15-АВК.ПЗ	Расчет гидравлических потерь напора на узлах установки расходомеров СУР-97.	лист №2

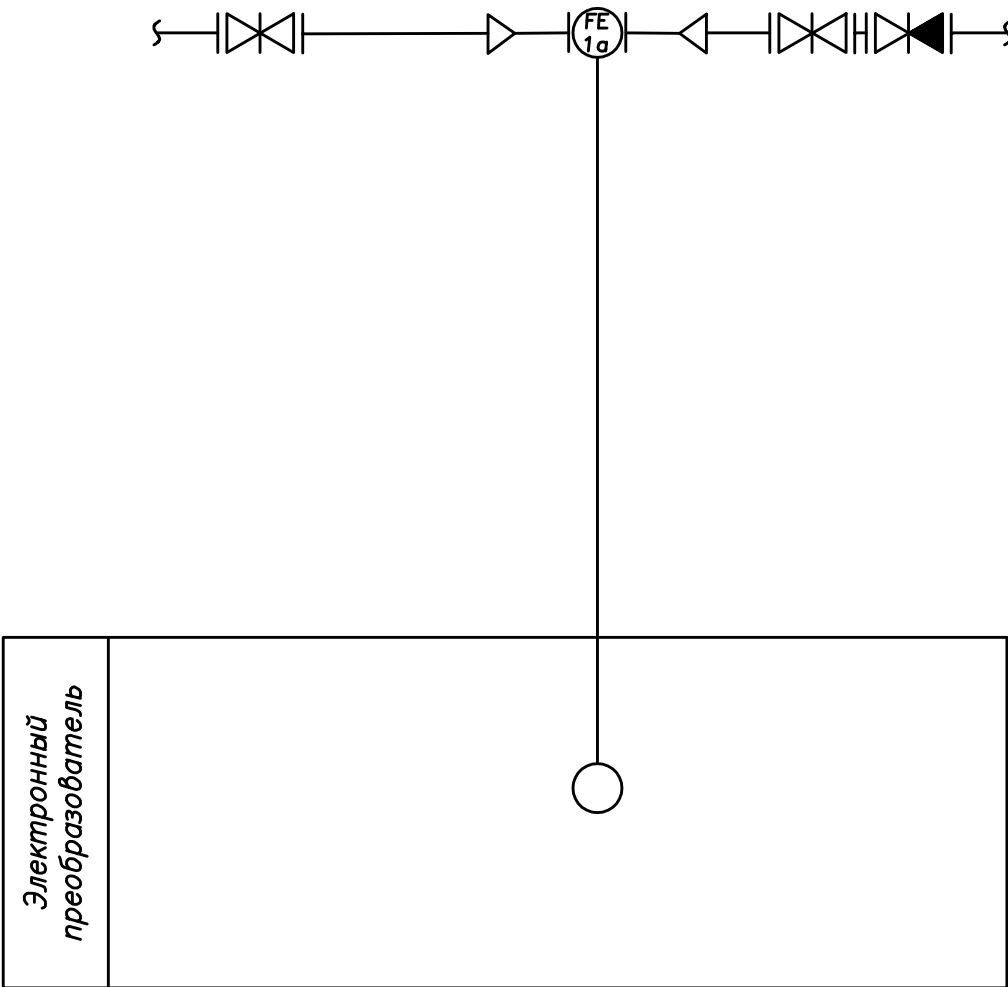
Ситуационный план



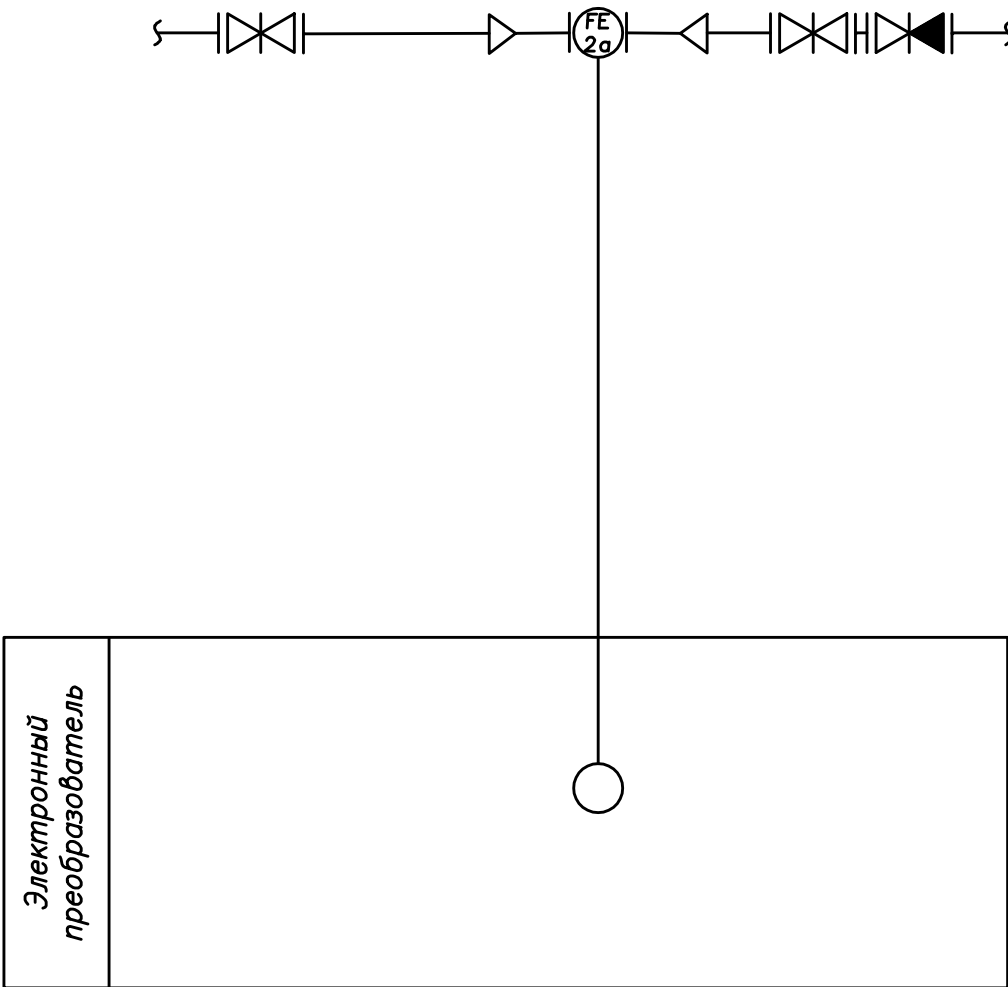
						198.10.15-АВК		
						ПНС-203. г. Самара, ул. Ставропольская 171		
Изм.	Кол. уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата	Реконструкция ПНС-203. Установка приборов учета ХВС.	Стадия	Лист
Гип		Макаренко					Р	1
Проверил		Удгинева						4
Выполнил		Лагойда				Общие данные		ООО "САТОН ЭНЕРГО"

Схема функциональная

Ввод №1



Ввод №2

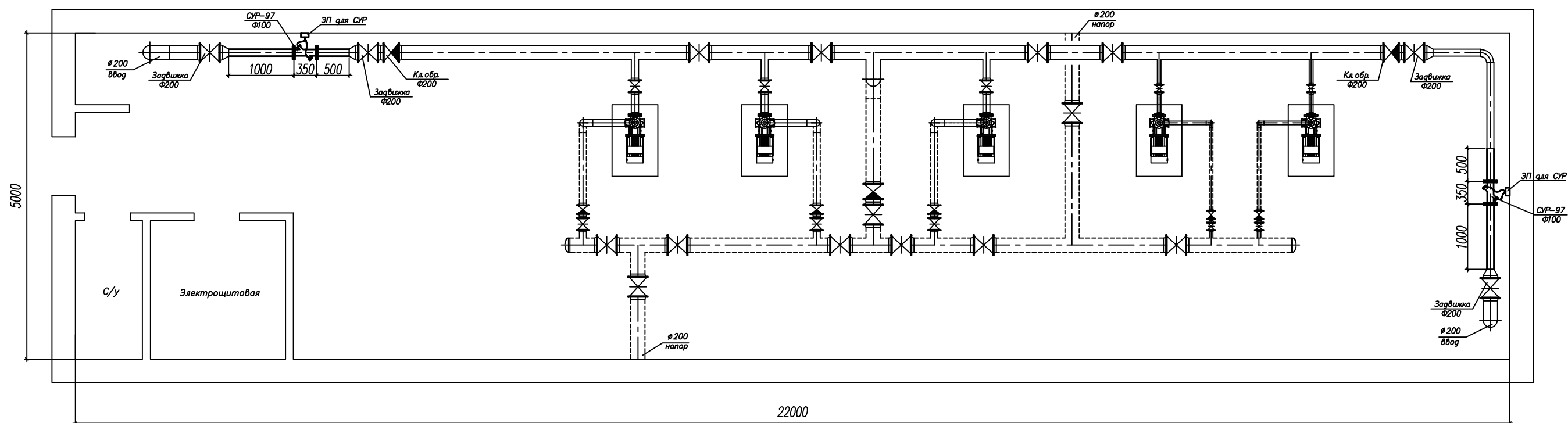


Инв. N	подл.
Подпись и дата	Взам. инв. N

Примечание:
1. Кабель проложить в стальной водогазопроводной трубе по полу.

						198.10.15–АВК		
						ПНС–203. г. Самара, ул. Ставропольская 171		
Изм.	Кол. уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата	Реконструкция ПНС–203. Установка приборов учета ХВС.	Стадия	Лист
Гип		Макаренко					Р	2
Проверил		Удинеева						
Выполнил		Лагойда				Схема функциональная	ООО "САТОН ЭНЕРГО" г. Тольятти	

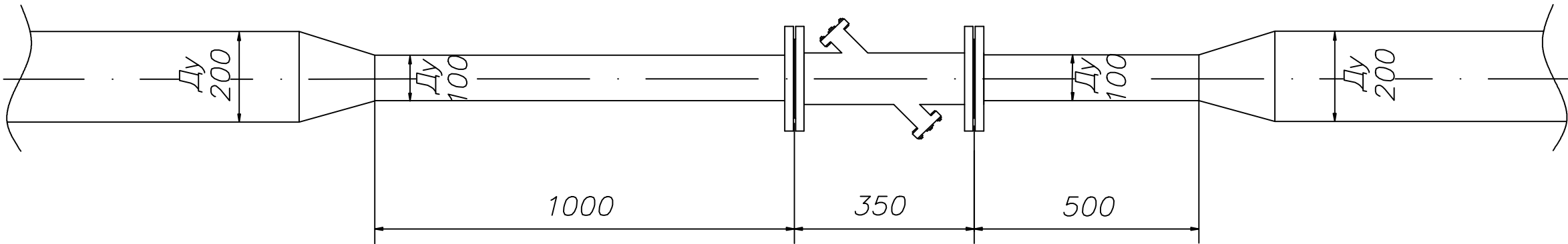
План на отм. 0.000



						198.10.15–АВК			
						ПНС–203. г. Самара, ул. Ставропольская 171			
Изм.	Кол. уч.	Лист	№ док	Подпись	Дата				
ГИП		Макаренко				Реконструкция ПНС–203. Установка приборов учета ХВС.	Стадия	Лист	Листов
Проверил		Удинцева					Р	3	
Выполнил		Лагойда							
						План на отм. 0.000	000 "САТОН ЭНЕРГО"		

Формат А3

Монтажная схема прибора учета



Примечание:
Монтаж прибора учета СУР-97 производить в соответствии с инструкцией по монтажу.

Инв.№ подл.	Подпись и дата	Взам. инв. №	Согласовано		

						198.10.15-ABK		
						ПНС-203. г. Самара, ул. Ставропольская 171		
Изм.	Кол. уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата	Реконструкция ПНС-203. Установка приборов учета ХВС	Стадия	Лист
ГП		Макаренко					Р	4
Проверил		Удинеева						
Выполнил		Лагойда						
						Монтажная схема прибора учета	ООО "САТОН ЭНЕРГО"	

Согласовано

Взам. инв. N

Подпись и дата

Инв. N подл.

Пределы допускаемых погрешностей теплового счетчика составляют:

Пределы допускаемой основной относительной погрешности СУР при измерении объема жидкости по частотному выходу $\delta\varphi$ (далее – $\delta\varphi$), пределы допускаемой основной относительной погрешности измерения объема жидкости по индикатору объема δo (далее – δo), пределы допускаемой основной приведенной погрешности γ_t измерения расхода по токовому выходу (далее – γ_t), пределы допускаемой основной приведенной погрешности γ_Q измерения расхода по индикатору расхода (далее – γ_Q), в зависимости от модификации СУР и способа градуировки СУР, приведены в таблице 1. Пределы допускаемой основной приведенной погрешности преобразования частоты электрических импульсов в показания индикатора расхода γ_q не более $\pm 0,1$ %, пределы допускаемой основной приведенной погрешности преобразования частоты электрических импульсов в ток γ_a не более $\pm 0,1$ %. Пределы допускаемой основной относительной погрешности измерения времени исправной работы δb (далее – δb) не более $\pm 0,2$ %. Пределы допускаемой основной относительной погрешности счета числа импульсов $\delta_{ио}$ не более $\pm 0,05$ %

Таблица 1 – Пределы допускаемых основных погрешностей СУР.

Определение метрологических характеристик СУР на поверочной проливной установке при кратностях измеряемых расходов 1:10; 1:100; 1:200				
Модификация СУР	Наименование параметра	Кратность измеряемых расходов		
		1:10	1:100	1:200*
407251.002-01	Пределы допускаемой основной относительной погрешности СУР при измерении объёма жидкости по частотному выходу δ_φ , %, не более	$\pm 0,5$	$\pm 1,0$	$\pm 1,0$
	Пределы допускаемой основной относительной погрешности СУР измерения объёма жидкости по индикатору объёма, δ_o , %, не более			
	Пределы допускаемой основной приведенной погрешности СУР при измерении расхода по токовому выходу, γ_t , %, не более			
	Пределы допускаемой основной приведенной погрешности СУР измерения расхода по индикатору расхода γ_Q , %, не более			
407251.002-02	Пределы допускаемой основной относительной погрешности СУР при измерении объёма жидкости по частотному выходу δ_φ , %, не более	$\pm 0,15$	$\pm 0,5$	-
	Пределы допускаемой основной относительной погрешности СУР измерения объёма жидкости по индикатору объёма, δ_o , %, не более			
	Пределы допускаемой основной приведенной погрешности измерения расхода по токовому выходу, γ_t , %, не более			
	Пределы допускаемой основной приведенной погрешности СУР измерения расхода по индикатору расхода γ_Q , %, не более			
Определение метрологических характеристик при калибровке СУР косвенным способом				
407251.002-01	Пределы допускаемой основной относительной погрешности СУР при измерении объёма жидкости по частотному выходу δ_φ , %, не более	$\pm 1,5$		
	Пределы допускаемой основной относительной погрешности СУР при измерении объёма жидкости по индикатору объёма, δ_o , %, не более			
	Пределы допускаемой основной приведенной погрешности измерения расхода по токовому выходу, γ_t , %, не более			
407251.002-02	Пределы допускаемой основной приведенной погрешности СУР при измерении расхода по индикатору расхода γ_Q , %, не более	$\pm 1,0$		
	Пределы допускаемой основной относительной погрешности СУР при измерении объёма жидкости по частотному выходу δ_φ , %, не более			
	Пределы допускаемой основной относительной погрешности СУР измерения объёма жидкости по индикатору объёма, δ_o , %, не более			
407251.002-02	Пределы допускаемой основной приведенной погрешности измерения расхода по токовому выходу, γ_t , %, не более	$\pm 1,0$		
	Пределы допускаемой основной приведенной погрешности измерения расхода по токовому выходу, γ_t , %, не более			
	Пределы допускаемой основной приведенной погрешности СУР измерения расхода по индикатору расхода γ_Q , %, не более			

Выбор типоразмера расходомера:

Выбор типоразмера расходомера определяется диапазоном расходов в трубопроводе, где будет устанавливаться ППР.

Если значение Ду выбранного типоразмера ЭМР меньше значения Ду трубопровода, куда предполагается устанавливать ППР, то для монтажа в трубопровод используются переходные конуса (конфузор и диффузор).

Необходимо учесть, что максимальные потери напора на измерительном участке, не должны превышать 2 м.в.ст.

Таблица 2 – Диаметры условных проходов трубопроводов и соответствующие значения расходов

Диаметр условного прохода, мм.	Пределы измерения расхода, м3/ч	Минимальный измеряемый объем, м3 с заданной погрешностью	Модификация исполнения	Масса счётчика СУР, кг.	Длина ИУ, мм.	Условное давление ИУ, МПа.
25	01-20	0,0001	1, 2	10	400	6,3
32	0,15-30	0,001	1, 2	10	350	6,3
40	0,25-50	0,001	1, 2	10	300	6,3
50	0,35-70	0,001	1, 2	10	300	6,3
80	1-200	0,001	1, 2	14	350	6,3
100	1,5-300	0,001	1, 2	20 (3*)	350	6,3
125	2,2-450	0,01	1, 2	28 (3*)	400	6,3
150	3,3-630	0,01	1, 2	33 (3*)	400	6,3
200	6-1200	0,01	1, 2	48,5 (3*)	500	6,3
250	10-2000	0,01	1, 2	58 (3*)	600	6,3
300	12-2500	0,01	1, 2	65 (3*)	700	6,3

						198.10.15– АВК ПЗ						
						ПНС–203. г. Самара, ул. Ставропольская 171						
Изм.	Кол. уч.	Лист	№ док.	Подпись	Дата	Реконструкция ПНС–203. Установка приборов учета ХВС			Стадия	Лист	Листов	
Гип		Макаренко							Р	1	2	
Проверил		Удгинева										
Выполнил		Лагойда				Подбор расходомера			ООО "САТОН ЭНЕРГО"			

Расчет гидравлических потерь на измерительных участках трубопроводов

Исходные данные для расчета:

Максимальный расход: 57,6 м³/ч;

Диаметр трубопровода до измерительного участка: Ду 200 мм;

Диаметр трубопровода после измерительного участка: Ду 200 мм;

Диаметр прямолинейного участка: Ду 100 мм;

Угол конусности конфузора: 20°;

Угол конусности диффузора: 20°;

Длина измерительного участка (L): 1850 мм;

Расчет:

Скорость теплоносителя при максимальном расходе определяется:

$V = G / S \times 3600$ (м/с), где G – расход теплоносителя (м³/ч); S – площадь сечения трубопроводов (м²);

$S = \pi D^2 / 4 = 3,14 \times 0,1^2 / 4 = 0,00785$ м²; $V = 57,6 / 0,00785 \times 3600 = 2$ м/с.

Потери напора в конфузоре определяются зависимостью потери напора от скорости потока (рис. 1а), где V – скорость потока жидкости в прямолинейном участке.

Потери давления в конфузоре: $Hh1 = 0,01$ м.в.ст.;

Потери напора в прямолинейном участке определяются по графику (рис. 1б) в зависимости от скорости потока V и отношения длины прямолинейного участка (складывается из длины прямолинейного участка до счетчика, длины счетчика и длины прямолинейного участка после счетчика) к его диаметру:

$L/D = 1850/100 = 18,5$;

где: L – длина прямолинейного участка; D – диаметр прямолинейного участка;

Потери напора в прямолинейном участке: $Hh2 = 0,225$ м.в.ст.;

Потери напора в диффузоре определяются по графику (рис. 1в) в зависимости от скорости потока V и отношения наибольшего диаметра диффузора к наименьшему:

$Dб/Dм = 200/100 = 2$;

где: Dб – наибольший диаметр диффузора; Dм – наименьший диаметр диффузора;

Потери напора в диффузоре: $Hh3 = 0,0375$ м.в.ст.;

Потеря напора в расходомере определяется как потери в прямолинейном участке (учтено в $Hh2$).

Согласно принципа суперпозиции суммарные потери напора в системе

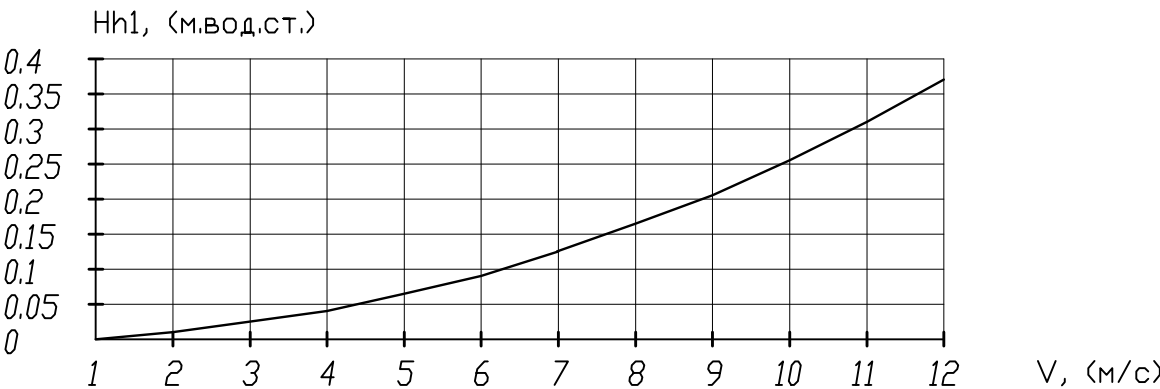
<конфузор–ПРП–диффузор> складываются из местных потерь напора в конфузоре $Hh1$,

прямолинейном участке $Hh2$ и диффузоре $Hh3$:

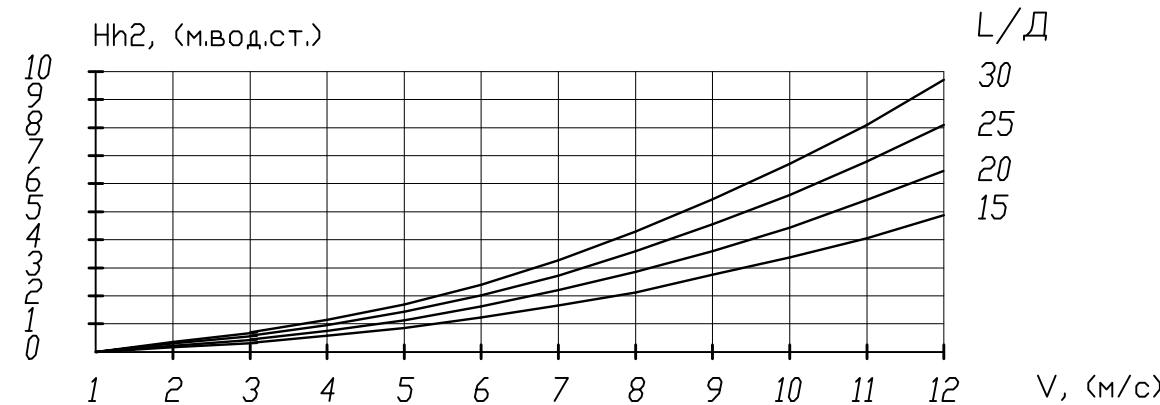
$Hh = Hh1 + Hh2 + Hh3 = 0,01 + 0,225 + 0,0375 = 0,27$ м.в.ст.

Суммарные потери давления составляют: $H = 0,27$ м.в.ст.

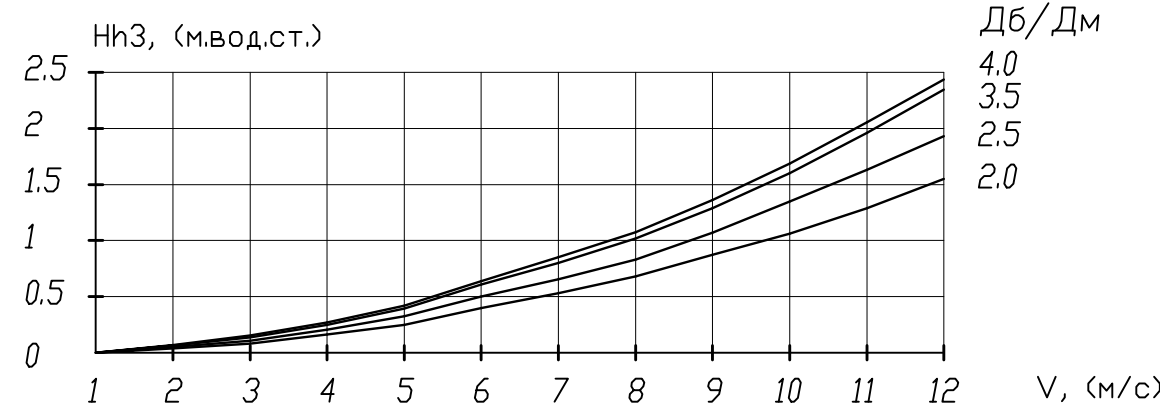
Потери давления на измерительном участке трубопровода не превышают предельно допустимых потерь и составляют 0,27 м.в.ст.



а – график зависимостей потерь напора в конфузоре



б – график зависимостей потерь напора в прямолинейном участке



в – график зависимостей потерь напора в диффузоре

рис.1 – графики зависимостей потерь напора

Согласовано

инв. N
Взам.
Подпись и дата
инв. N подл.

						198.10.15— АВК.ПЗ						
						ПНС—203. г.Самара, ул. Ставропольская 171						
Изм.	Кол. уч.	Лист	№ док	Подпись	Дата	Реконструкция ПНС—203. Установка приборов учета ХВС		Стадия	Лист	Листов		
ГИП		Макаренко						Р	2			
Проверил		Удинеева										
Выполнил		Лагойда				Расчет гидравлических потерь на измерительных участках		ООО "САТОН ЭНЕРГО" г. Тольятти				

[illegible]

Формат А3