

Акционерное общество «Центр Технического Заказчика» (АО «ЦТЗ»)

Членство в саморегулируемых организациях: СОЮЗ «Инновационные технологии проектирования» Номер в государственном реестре СРО-П-152-30032010

Заказчик:

ЗАОр «НП НЧ КБК им. С.П. Титова»

Генеральный проектировщик:

ООО «АВП-ГРУПП»

Реконструкция производственно-отопительной котельной ЗАОр «НП НЧ КБК им. С.П. Титова» с расширением здания»

Проектная документация

Раздел 5 «Сведения об инженерном оборудовании, о сетях инженернотехнического обеспечения, перечень инженерно-технических мероприятий, содержание технологических решений»

Подраздел 5.6 «Система газоснабжения"

1/2020-2-ИОС 6

Том 12



Акционерное общество «Центр Технического Заказчика» (АО «ЦТЗ»)

Членство в саморегулируемых организациях: СОЮЗ «Инновационные технологии проектирования» Номер в государственном реестре СРО-П-152-30032010

Заказчик:

ЗАОр «НП НЧ КБК им. С.П. Титова»

Генеральный проектировщик:

ООО «АВП-ГРУПП»

«Реконструкция производственно-отопительной котельной ЗАОр «НП НЧ КБК им. С.П. Титова» с расширением здания»

Проектная документация

Раздел 5 «Сведения об инженерном оборудовании, о сетях инженернотехнического обеспечения, перечень инженерно-технических мероприятий, содержание технологических решений» Подраздел 5.6 «Система газоснабжения"

1/2020-2-ИОС 6

Tom 12

Руководитель обособленного подразделения по проектированию объектов тепло- и электрогенерации и инженерных сетей АО «ЦТЗ» в городе Казань

Н.Ф. Локтев

Главный инженер проекта

Н.Ф. Локтев

Изм.	№ док.	Подп.	Дата
1	025-021		

Содержание тома

Обозначение	Наименование	Примечание	
1/2020-2-СП	Состав проектной документации	На 2 листах	
	Справка Главного инженера проекта	На 1 листе	
1/2020-2-ИОС 6-С	Содержание тома	На 1 листе	
1/2020-2-ИОС 6- ВС	Ведомость согласований	На 1 листе	
	Текстовая часть		
1/2020-2-ИОС 6	Текстовая часть	На 47 листа	
	Графическая часть		
1/2020-2-ИОС 6	Графическая часть.	На 13 листах	
	Гидравлический расчет газопровода	на 20 листах	
	Расчет газопровода на прочность и устойчивость	на 9 листах	
	Расчет пропускной спосоности газопровода	на 6 листах	
	Расчет срока эксплуатации (срока службы) газопровода	на 8 ллистах	
		-	
		-	
<u>.</u>			

Подп. и дата 1/2020-2-ИОС 6-С Изм. Кол. Лист № док. Подп. Дата Стадия Лист Листов Разраб. Корнилова П Инв. № подл. ГИП Локтев Содержание тома АО «ЦТЗ» Локтев Н.контр.

Согласованно:

Взам. инв. №

СОСТАВ ПРОЕКТНОЙ ДОКУМЕНТАЦИИ

№ тома	Обозначение	Наименование	Примечание
1	1/2020-2-ПЗ	Раздел 1. Пояснительная записка	
2	1/2020-2-ПЗУ	Раздел 2. Схема планировочной организации земельного участка	
3	1/2020-2-AP	Раздел 3. Архитектурные решения	
4	1/2020-2-KP	Раздел 4. Конструктивные и объемно- планировочные решения	
5	1/2020-2-ИОС 1	Раздел 5. Сведения об инженерном оборудовании, о сетях инженерно-технического обеспечения, перечень инженерно-технических мероприятий, содержание технологических решений. Подраздел 5.1. Система электроснабжения	
6	1/2020-2-ИОС 2	Раздел 5. Сведения об инженерном оборудовании, о сетях инженерно-технического обеспечения, перечень инженерно-технических мероприятий, содержание технологических решений. Подраздел 5.2. Система водоснабжения	
7	1/2020-2-ИОС 3	Раздел 5. Сведения об инженерном оборудовании, о сетях инженерно-технического обеспечения, перечень инженерно-технических мероприятий, содержание технологических решений. Подраздел 5.3. Система водоотведения	
8	1/2020-2-ИОС 4	Раздел 5. Сведения об инженерном оборудовании, о сетях инженерно-технического обеспечения, перечень инженерно-технических мероприятий, содержание технологических решений. Подраздел 5.4. Отопление, вентиляция и кондиционирование воздуха	
9	1/2020-2-ИОС 5.1	Раздел 5. Сведения об инженерном оборудовании, о сетях инженерно-технического обеспечения, перечень инженерно-технических мероприятий, содержание технологических решений. Подраздел 5.5. Сети связи. Часть 1. Система видеонаблюдения	

иск и пата	¥					<i>p</i>					
Поли		Изм.	Кол.уч	Лист	№ док.	Подпись	Дата	1/2020-2	2-СП		
									Стадия	Лист	Листов
חווטו		Разра	б.	Локтев					П	1	2
ина №	•							Состав проектной документации	state Francis	B	AO «ЦТЗ»

10	1,2020 2 110 0 0.2	о сетях инженерно-технического обеспечения,	I
		перечень инженерно-технического обеспечения,	
		содержание технологических решений. Подраздел	
1.1	1/2020 2 110 5 7 2	5.5. Сети связи. Часть 2. Пожарная сигнализация	
11	1/2020-2-ИОС 5.3	Раздел 5. Сведения об инженерном оборудовании,	
		о сетях инженерно-технического обеспечения,	
		перечень инженерно-технических мероприятий,	
		содержание технологических решений. Подраздел	
		5.5. Сети связи. Часть 3. Проводные средства связи	<u> </u>
12	1/2020-2-ИОС 6	Раздел 5. Сведения об инженерном оборудовании,	
		о сетях инженерно-технического обеспечения,	
		перечень инженерно-технических мероприятий,	
		содержание технологических решений. Подраздел	
		5.6. Система газоснабжения	
13	1/2020-2-ИОС 7.1	Раздел 5. Сведения об инженерном оборудовании,	
		о сетях инженерно-технического обеспечения,	
		перечень инженерно-технических мероприятий,	
		содержание технологических решений. Подраздел	
		5.7. Технологические решения. Часть 1.	
		Тепломеханические решения	
14	1/2020-2-ИОС 7.2	Раздел 5. Сведения об инженерном оборудовании,	
		о сетях инженерно-технического обеспечения,	
		перечень инженерно-технических мероприятий,	
		содержание технологических решений. Подраздел	
		5.7. Технологические решения. Часть 2. АСУ ТП	
15	1/2020-2-ПОС	Раздел 6. Проект организации строительства	
16	1/2020-2-ПОД	Раздел 7. Проект организации работ по сносу или	
		демонтажу объектов капитального строительства	
17	1/2020-2-OOC	Раздел 8. Перечень мероприятий по охране	
1,	1,2020 2 000	окружающей среды	
18	1/2020-2-ПБ	Раздел 9. Мероприятия по обеспечению пожарной	
10	1/2020-2-11D	безопасности	
19	1/2020-2-ЭЭ	Раздел 10 1. Мероприятия по обеспечению	
19	1/2020-2-33	соблюдения требований энергетической	
		эффективности и требований оснащенности	
		зданий, строений и сооружений приборами учета	
20	1/2020-2-ГОЧС	используемых энергетических ресурсов	
20	1/2020-2-1 090	Раздел 12_1. Перечень мероприятий по	
		гражданской обороне, мероприятий по	
		предупреждению чрезвычайных ситуаций	
21	1/2020 2 TEO	природного и техногенного характера	
21	1/2020-2-ТБЭ	Раздел 12_2. Требования к безопасной	
22	1/2020 2 7777	эксплуатации объекта капитального строительства	
22	1/2020-2-ДПБ	Раздел 12_3. Перечень мероприятий по	
		обеспечению промышленной безопасности	
		опасных производственных объектов	
	1/2020 2 1111/1	Раздел 12.4 «Сведения о нормативной периодичности	
23	1/2020-2-НПКР	выполнения работ по капитальному ремонту объекта,	
		необходимых для обеспечения безопасной эксплуатации	
		такого объекта, об объеме и о составе указанных работ»	I
	 		
			J

1/2020-2-C Π

1/2020-2-ИОС 5.2 Раздел 5. Сведения об инженерном оборудовании,

10

Подпись и дата

Инв. № подл.

Кол.уч

Лист №док Подпись

Проектная документация разработана в соответствии с действующими нормами, правилами, стандартами, действующими на территории Российской Федерации, техническими условиями и требованиями органов государственного надзора и ведомственных организаций, а также в соответствии с исходными данными и требованиями заинтересованных организаций.

Технические решения, принятые в проектной документации, предусматривают мероприятия, обеспечивающие пожарную безопасность и безопасную для жизни и здоровья эксплуатацию объекта при соблюдении предусмотренных мероприятий.

Главный инженер проекта

Н.Ф. Локтев

Право осуществлять подготовку проектной документации подтверждается членством в саморегулируемой организации Союз «Инновационные технологии проектирования» (номер в государственном реестре СРО-П-152-30032010).

Проектная документация на объект строительства «Реконструкция производственно-отопительной котельной ЗАОр «НП НЧ КБК им. С.П. Титова» с расширением здания» разработана Акционерным Обществом «Центр Технического Заказчика» по договору подряда № 1/2020 от 6 октября 2020г. Генеральный проектировщик - ООО "АВП-ГРУПП". Заказчик — ЗАОр «Народное предприятие Набережночелнинский картонно-бумажный комбинат им. С.П. Титова».

Попп. и дата

Взам. инв. №

Инв. № дубл.

Подп. и дата

Инв. № подп

Изм	Колуч	Лист	№ док.	Подп.	Дата	

				Состав исполнителей	
1. Нача	льник т	епломех	ханич	неского отдела А.П. Корнилов	a
2. Завед	цующий	группо	й тег	пломеханического	
отдела				Т. Н. Шмелева	ì
				1/2020 2 1100 6	Лис
ı. Кол. Л	ист №док	Подпись	Дата	1/2020-2 -ИОС 6	3

Инв. № подл.

Содержание

Введение	5
1.Сведения об оформлении решения (разрешения) об установлении видов лимитов	
топлива для установок потребляющих топливо	8
2.Характеристика источника газоснабжения в соответствии с техническими	
условиями	9
3.Сведения о типе и количестве установок потребляющих топливо	11
4.Описание технических решений по обеспечению учета и контроля расхода	
газа и продукции, вырабатываемой с использованием газа, в том числе тепловой и	
электрической энергии	. 31
5. Описание и обоснование применяемых систем автоматического регулирования и	
контроля тепловых процессов	32
6. Описание мест расположения приборов учета использования газа и устройств	
сбора и передачи данных от таких приборов	34
7. Описание способов контроля температуры и состава продуктов сгорания газа	34
8 .Описание технических решений по обеспечению теплоизоляции ограждающих	
поверхностей агрегатов и теплопроводов	35
9. Перечень сооружений резервного топливного хозяйства	37
10. Сведения о средствах телемеханизации газораспределительных сетей, объектов	
их энергоснабжения и электропривода	37
11. Перечень мероприятий по обеспечению безопасного функционирования объектов	В
системы газоснабжения, в том числе описание и обоснование проектируемых	
инженерных систем по контролю и предупреждению возникновения потенциальных	[
аварий, систем оповещения и связи	38
12. Перечень мероприятий по созданию аварийной спасательной службы и	
мероприятий по охране систем газоснабжения	55
12.1. Сведения о наличии и размещении резервов материальных средств для	
ликвидации последствий аварий на проектируемом объекте	55
12.2 Решения по исключению разгерметизации оборудования и предупреждению	
аварийных выбросов опасных веществ	56
13. Приложения	59

Инв. № подл.

Изм.

Кол.

Лист №док Подпись

Дата

Bзам. инв. N $\underline{0}$

1/2020-2 -ИОС 6

]	Ведомость согл	асований				
		Наиме	нован	ие Орг	анизац	ин	Согласование			Где находится		
							Номер	Дата	a	согласование (№ тома, чертежа)		
												
			40			÷						
				-								
								-				
			-					_				
1	T						×					
	+											
								si.				
location.	1											
AHEC AHEC	4											
согласованно.						****						
		.,,										
Взам, инв. №												
Взам.												
									a			
1 дата												
Подп. и дата		Изм. Кол	. Лист	№ док.	Подп.	Дата	1/	′2020-2-ИО	C 6 -B	C		
		Разраб. ^Б	Кор	нилова	-		76 f. Антоновической почений в почений почений почений в почений в почений в почений в почений в почений в поч			Стадия Лист Листов П I		
з подл.		гип	Лок	тев			Ведомость с	согласований		донтр техни и синго заказника		
Инв. № подл.		Н.контр.	Лок	гев			Ц13			АО«ЦТЗ»		

Проектная документация по объекту «Реконструкция производственноотопительной котельной ЗАОр «НП НЧ КБК» им. С. П. Титова» с расширением здания выполнена на основании:

- технического задания на проектирование объекта капитального строительства от 26.11.19
- договора №1/2020 от 06.05.2020г
- чертежи Барнаульского филиала ОАО ТКЗ «Красный котельщик» №92.00.000

Основанием для проектирования является:

Программа развития, реконструкции и модернизации основных производственных фондов ЗАОр «Народное предприятие Набережночелнинский картонно-бумажный комбинат им. С.П. Титова» до 2025 г.

Цели выполнения работ:

Лист №док Подпись

Дата

повышение технико-экономических показателей, гарантирующих экономическую обоснованность и максимальную энергетическую эффективность всей котельной.

В рамках реконструкции производственно-отопительной котельной выполнена установка парового котла и вспомогательного оборудования Е-160-2,4-250 ГМ (завод- изготовитель Барнаульский филиал ПАО ТКЗ «Красный котельщик») которая осуществлена в проектируемом пристрое к существующему зданию производственно-отопительной котельной с использованием существующих коммуникаций.

В части воздействия факторов внешней среды паровой котел со вспомогательным оборудованием изготовлен в климатическом исполнении «УХЛ» для категории размещения 3 по ГОСТ 15150-69 в климатическом районе ІІ-4 по СП 131.13330-2012 (акт. ред. СНиП 23-01-99). Сейсмичность района не менее 6 баллов по шкале MSK-64.

Проектная документация выполнена в соответствии с действующими нормами и правилами и стандартами, действующими на территории Российской

Подпись и дата	
Инв. № подл.	

нв. № подл.

Федерации, техническими условиями и требованиями органов государственного надзора и ведомственных организаций, а также в соответствии с исходными данными и требованиями заинтересованных организаций.

Технические решения, принятые в проекте, предусматривают мероприятия, обеспечивающие пожарную безопасность и безопасную для жизни и здоровья людей эксплуатацию объекта при соблюдении предусмотренных мероприятий.

Право осуществлять проектирование в области строительной деятельности предоставлено свидетельством о допуске на выполнение проектных работ, которые оказывают влияние на безопасность объектов капитального строительства свидетельство СРО №П-152-30032010, саморегулируемая организация Союз «Инновационные технологии проектирования»

Данная документация не подлежит размножению или передачи другим организациям без согласия АО «ЦТЗ».

Проектная документация по подразделу «Система газоснабжения» разработана в соответствии с действующими нормами и правилами:

- Федеральный закон от 21.07.1997г. №116-ФЗ (ред. от 29.07.2018г.) «О промышленной безопасности опасных производственных объектов»;
- Федеральный закон от 22.07.08 №123 «Технический регламент о требованиях пожарной безопасности»;
- -Приказ Ростехнадзора от 15.12.2020г. №531 Об утверждении Федеральных норм и правил в области промышленной безопасности «Правила безопасности сетей газораспределения и газопотребления»;
- Постановление Правительства РФ от 29 октября 2010г. №870 «Об утверждении технического регламента о безопасности сетей газораспределения и газопотребления» (с изм. на 20.01.2017 г.);
- Постановление Правительства РФ от 16 февраля 2008г.№87 «О составе разделов проектной документации и требованиях к их содержанию» (ред. от 28 апреля 2020 г.);
- СП 42-101-2003 «Общие положения по проектированию и строительству газораспределительных систем из металлических и полиэтиленовых труб»;
- СП 42-102-2004 «Проектирование и строительство газопроводов из металлических труб»;
- СП 62.13330.2011. Свод правил «Газораспределительные системы». Актуализированная редакция СНиП 42-01-2002. СП 62.13330.2011;
- ВНТП-81 «Нормы технологического проектирования тепловых электрических станций»;
 - Ц-03-97 (т) Циркуляр «О защите газопроводов от повреждений на

Изм	Кол	Пист	Молок	Подпись	Пата
riow.	IXOJI.	JIMCI	ледок	подпись	дата

участке от ГРП до горелок котлов»;

- СП 12.13130.2009 «Определение категорий помещений, зданий и наружных установок по взрывопожарной и пожарной опасности. Требования пожарной безопасности»;
- Правила пользования газом и предоставления услуг по газоснабжению в Российской Федерации от 17.05.2002 г. N317 (с изм. от 19 июня 2017 г.);
- Правила поставки газа в Российской Федерации от 05.02.98 г. №162 (с изм. от 19 марта 2020 г.);
 - Правила учета газа от 30.12.2013 г.№961 (с изм. от 26 декабря 2014 г.);
- 56.13330.2011 правил СП Производственные здания. Актуализированная редакция СНиП 31-03-2001.
 - Правила технической эксплуатации тепловых энергоустановок;
 - Правила техники безопасности при эксплуатации теплопотребляющих установок и тепловых сетей потребителей;
 - СО 153-34.20.501-2003 Правила технической эксплуатации электрических станций и сетей Российской Федерации;
- Технический регламент таможенного союза «О безопасности машин и оборудования» (TP TC 010/2011);
- CTO 70238424.27.100.032-2008 «Газовое хозяйство: прием, подготовка и подача газа на ТЭС. Организация эксплуатации и технического обслуживания. Нормы и требования».

CTO 70238424.27.100.020-2009 Условия «Газовое хозяйство ТЭС. создания. Нормы и требования»;

- CTO 70238424.27.100.021-2008 «Газовое хозяйство: прием, подготовка и подача газа на ТЭС. Условия поставки. Нормы и требования».

Все технические устройства и оборудование, примененное в проектной документации, соответствуют требованиям технического регламента таможенного союза «О безопасности машин и оборудования» (ТР ТС 010/2011), который устанавливает минимально необходимые требования к безопасности машин и оборудования.

устройства, оборудование, технические устанавливаемое реконструкции системы топливоснабжения водогрейной котельной имеют сертификаты соответствия технического регламента таможенного союза «О безопасности машин и оборудования» (ТР TC 010/2011).

Взам. инв. №

Лист №док Подпись

1/2020-2 -ИОС 6

1.Сведения об оформлении решения (разрешения) об установлении видов и лимитов топлива для установок потребляющих топливо.

Основным топливом для отопительно- производственной котельной является природный газ, резервным мазут марки М-100. Газ и мазут к котельной подается от существующего ГРП и существующего мазутного хозяйства.

Основным видом топлива для котлов является природный газ с низшей теплотой сгорания Qнp=8739.0 ккал/м³ (при 0^0 C, P=760.0 мм.рт. ст.),

резервным - мазут с низшей теплотой сгорания Qнр=9700ккал/кг.

Объемы потребления:

Часовой расход газа на проектируемый котел — 11520,0 нм 3 /ч (при Qнр= 8739,0 ккал/м 3).

Часовой расход мазута на проектируемый котел – 10350,0 кг/ч (Qнp=9700 ккал/кг).

Характеристика природного газа

Таблица1.

Наименование	Единица измерения	Величина
показателя		
Основное топливо		Природный газ
метан	%	96,29
этан	%	2,02
пропан	%	0,63
изо-бутан	%	0,108
нео-пентан	%	0,0005
изо-пентан	%	0,192
азот	%	0,66
углекислота	%	0,146
Теплота сгорания низшая	МДж/м³	36,61
при стандартных условиях	ккал/м³	8739,0
Резервное топливо		Мазут марки М100
Влага		0,0
Зола		0,05
Cepa		2,78

Инв. № подл. Подпись и дата

Лист

№док Подпись

1/2020-2 -ИОС 6

<u>Лист</u> 8

Углерод		85,61
Водород		10,08
Азот		0,07
Кислород		0,69
Теплота сгорания низшая	M Дж $/$ м 3	40,64
при стандартных условиях	ккал/кг	9700

2.Характеристика источника газоснабжения в соответствии с техническими условиями.

Основным топливом для отопительно- производственной котельной является природный газ, резервным мазут марки М-100. Газ и мазут к котельной подается от существующего ГРП и существующего мазутного хозяйства.

К существующим сооружениям топливного хозяйства основного топлива относятся:

- Наружные газопроводы высокого давления I категории Ду200.
- Газорегуляторный пункт (ГРП). ГРП представляет собой отдельно стоящее здание. Расположено в северо-западной части площадки ЗАОр «НП НЧ КБК им. С.П. Титова». Подвод газа к ГРП осуществляется по подземному газопроводу от ГРС-1.
- Наружные газопроводы среднего давления Ду300, 600 для подачи природного газа в главный корпус к паровым котлам.
- Наружные газопроводы среднего давления Ду100 для подачи на бумажную фабрику.

Существующее помещение регуляторного зала ГРП по взрывопожарной и пожарной опасности отвечает требованиям для помещений категории А, по взрывоопасности - к зоне класса В-Іа, степень огнестойкости − ІІ (п.5.3.1.3 СТО 70238424.27.100.032-2009), класс конструктивной пожарной опасности СО (п.35 Федеральный закон от 22.07.08 №123-ФЗ «Технический регламент о требованиях пожарной безопасности» (ред. от 27.12.2018 г.).

сь и дата	
. Подпись	
Инв. № подл.	

Лист №док Подпись

Взам. инв. №

Подпись и дата

Инв. № подл. Под

Здание ГРП имеет размеры 12х6х3,6 м. В ГРП расположен коммерческий узел учета расхода природного газа, два узла редуцирования газа с технологическим учетом расхода газа.

Коммерческий узел учета расхода природного газа УУРГ-2500 с расходомером ИРВИС- К-300 состоит из:

- -отключающих кранов в количестве 3 шт. Ду200, Ру1,6МПа;
- -байпасной линии;
- -системы продувки;
- -измерительных средств, для определения параметров газового потока. Для коммерческого учета природного газа применяется метод переменного перепада давления на сужающем устройстве.

Первый узел редуцирования: ГРУ-16-2НУ1 предназначен для снабжения природным газом котельной, состоит из основной и резервной линий редуцирования, оснащен регуляторами давления газа РДП-200 и узлом учета расхода газа со счетчиком К-300. Первый узел редуцирования предназначен для газоснабжения паровых котлов:

- типа Е-160-2,5-250ГМ марки ТГМЕ-187: 2 шт.,
- типа E-40-2,4-25ГМ марки ПТВМ-30М(p): 2 шт.

Диапазон работы ГРУ-16-2НУ1 составляет:

- максимальный расход газа Qmax=24000 нм³ /час;
- рабочий расход газа Ораб.=10000нм³/час;
- минимальный расход газа Qmix=4000 нм³ /час;
- максимальное давление газа на входе Ртах=1,2МПа;
- минимальное давление газа на входе Pmix=0,4MПа;
- давление газа на выходе Рвых.=0.05МПа.

Предохранительные сбросные клапаны настроены на сброс газа при повышении давления после регулятора более чем на 15%, т.е. на 0,0575МПа.

Второй узел редуцирования: ГРУ-13-1НУ1 предназначен для снабжения природным газом бумажной фабрики, оснащен регулятором давления газа РДГ-50Н и узлом учета расхода газа со счетчиком СГ-16МТ-250. Второй узел редуцирования предназначен для газоснабжения бумажной фабрики. Диапазон работы ГРУ-13-1НУ1 составляет:

-максимальный расход газа Qmax=1000 нм³ /час;

Изм.	Кол.	Лист	№док	Подпись	Дата

- -рабочий расход газа Qраб.=600нм³/час;
- -минимальный расход газа Qmix=300 нм³ /час;
- -максимальное давление газа на входе Ртах=1,2МПа;
- -минимальное давление газа на входе Ртіх=0,4МПа;
- -давление газа на выходе Рвых.=0.04МПа.

Предохранительные сбросные клапаны настроены на сброс газа при повышении давления после регулятора более чем на 15%, т.е. на 0,046МПа.

3. Сведения о типе и количестве установок потребляющих топливо.

Состав оборудования производственно-отопительной котельной комбината потребляющего топливо (газ-основное топливо, мазут –резервное).

- Два котла типа E-160-2,4-250ГМ марки ТГМЕ-187
- два котла типа E-40-2,4-250ГМ марки ПТВМ-30М(p).
- В настоящее время котлы типа E-160-2,4-250ГМ марки ТГМЕ-187 отработали свой нормативный срок 30 лет, продолжают эксплуатироваться на основании заключений экспертизы промышленной безопасности и требуют проведения капитального ремонта, с заменой поверхности нагрева.
- Предполагается реконструкция основного и вспомогательного оборудования с установкой нового парового котла типа E-160-2,4-250ГМ, в расширяемой части главного корпуса и дальнейшей реконструкции или заменой существующих котлов E-160-2,4-250ГМ.

Расход газа на вновь устанавливаемый паровой котел типа $E-160-2,4-250\Gamma M$ составляет -11520,0 нм 3 /ч (при Qнр=8739,0 ккал/м 3). Расчет произведен по исходным данным -характеристики проектного топлива для изготовления котла.

Краткое описание устанавливаемого котла.

Паровой котёл типа E-160-2,4-250 ГМ однобарабанный, вертикальноводотрубный, с естественной циркуляцией, с уравновешенной тягой, с газоплотными экранами, предназначен для выработки перегретого пара за счёт утилизации тепла продуктов сгорания газообразного топлива (основное топливо). Резервное топливо — мазут.

В состав ПК входят собственно котел и вспомогательное оборудование. Котел комплектуется тягодутьевым оборудованием.

Изм.	Кол.	Лист	№док	Подпись	Дата

Котел оснащен системой трубопроводов в пределах котла и арматурой, обеспечивающих его эффективную и надежную работу.

Для сжигания топлива ПК оборудован шестью низкоэмиссионными газомазутными вихревыми горелочными устройствами ГМВИ(III)-20 расчетной тепловой мощностью 19,0 МВт, установленными на боковых стенках топочной камеры встречно в два яруса по схеме «треуголник-вершиной вниз»: 2 шт. в нижнем ярусе на отметке +4,1000м;4 шт в верхнем ярусе на отметке +6,050м.

Для снижения выбросов оксидов азота, наряду с установкой низкоэмиссионных горелок, на котле предусмотрена рециркуляция дымовых газов в тракт воздуха через смеситель и организация ступенчатого сжигания топлива — подача воздуха, необходимого для горения несколькими независимыми потоками.

Для организации ступенчатого сжигания топлива применена система воздушного дутья. Система представляет собой четыре сопла для подачи горячего воздуха, расположенные выше основных горелок на отметке +9,250 м.

Розжиг горелки производится запально-сигнализирующими устройствами, которые обеспечивают контроль наличия факела каждой горелки. В комплект запально-сигнализирующего устройства входят: запальники электрогазовые типа ЗСУ-ПИ-60 и устройства селективного контроля пламени типа ФДСА-03М-01. Для контроля общего факела в топке предусмотрены устройства «Факел-012-01» в количестве 2 штук.

Каждая горелка комплектуется блоком газового оборудования типа БГ-11.

Паровой котёл оснащён системой трубопроводов в пределах котла и арматурой, обеспечивающих его эффективную и надёжную работу по поддержанию в ПК нормального солевого режима, допустимых температурных характеристик

№док Подпись Дата

Лист

ИОС 6

Технические характеристики парового котла Е-160-2,4-250 ГМ.

• Номинальная паропроизводительность, т/ч160,0
• Номинальная температура (рабочая) пара на выходе из котла ⁰ С250
• Номинальное давление (рабочее) пара на выходе из котла, МПа2,4
• Расчетный КПД котла при работе на природном газе, %,94,0
• Расчетный КПД котла при работе на мазуте, %,
• Содержание оксидов азота в уходящих газах (NOx)
при работе на природном газе/мазуте (при коэффициенте
• избытка воздуха 1,4 и сухих газах), мг/нм³не более 125/250
Уровень звука на расстоянии 1 мот обшивки котла,
не более, дБА80,0

Паровой котёл оснащён системой трубопроводов в пределах котла и арматурой, обеспечивающих его эффективную и надёжную работу по поддержанию в ПК нормального солевого режима, допустимых температурных характеристик поверхностей нагрева при пусковых и эксплуатационных режимах, возможность организации контроля качества пара и воды и т.д.

Для обеспечения нормального солевого режима в котле предусмотрены:

- -линия регулирования кратности концентраций по ступеням испарения;
- -линия выравнивания кратности концентраций выносных циклонов;
- линии непрерывной продувки выносных циклонов и периодической продувки нижних коллекторов экранов;
 - -линия ввода фосфатов в барабан для обработки котловой воды.

и чэишто∐	
Инв. № подл.	

Изм.	Кол.	Лист	№док	Подпись	Дата

1/2020-2 -ИОС 6

<u>Лист</u> 13

Для осуществления химического контроля качества котловой, питательной воды и пара на ПК имеются устройства для отбора проб.

Котел оборудован узлом питания и трубопроводами: перепускными, дренажными, воздушными, аварийного слива, отбора проб пара и воды, непрерывной и периодической продувок с соответствующей арматурой.

Конструкция ПК предусматривает возможность проведения предпусковых и эксплуатационных химических промывок и консервации на время простоя в резерве и ремонтах.

Конструкция ПК предусматривает возможность проведения предпусковых и эксплуатационных химических промывок и консервации на время простоя в резерве и ремонтах.

Все трубопроводы и теплообменные аппараты имеют в верхних точках воздушники, а в нижних точках и застойных зонах - дренажные устройства, соединенные через дренажную систему энергоблока с атмосферой. Арматура дренажных трубопроводов установлена в места удобных для обслуживания, а сливы вынесены на безопасное для персонала расстояние.

Для защиты элементов ПК, работающих под давлением, от превышения давления предусмотрена установка предохранительных устройств с суммарной пропускной способностью не менее номинальной паропроизводительности ПК.

Конструкцией ПК не предусмотрена установка взрывных предохранительных устройств, для защиты топки и опускного газохода от разрушений при «хлопках» в связи с тем, что надежность работы парового котла обеспечивается автоматической системой защит и блокировок во всех режимах работы оборудования.

Для защиты котла от повышения давления рабочей среды на барабане и на выходном коллекторе перегретого пара установлены пружинные предохранительные клапаны. На сбросных трубопроводах от предохранительных клапанов установлены шумоглушители паровых сбросов.

Подпись и да	
Инв. № подл.	

Лист №док Подпись

Дата

Взам. инв. №

На барабане котла установлены водоуказател ьные приборы прямого действия, сосуды постоянного уровня, манометры и отборы для контрольноизмерительных приборов (далее КИП).

Подогрев холодного воздуха осуществляется в трубчатом воздухоподогревателе (ТВП) расположенном в отдельно стоящей «колонке».

Для вновь устанавливаемого парового котла Е-160-2,4-250 согласно задания завода-изготовителя котла разработана система автоматического управления (САУ) с использованием микропроцессорной техники, в которой реализуются: комплекс технологических защит, блокировок, сигнализации и дистанционного управления в соответствии с НТД, включая датчики и исполнительные устройства в пределах котла. Управление оперативный персонал осуществляет с помощью дисплейных терминалов и соответствующих клавиатур, установленных на пульте управления.

Комплектность поставки парового котла Е-160-2,4-250ГМ в соответствии с требованиями технических условий ТУ 3112-092 -05764432-2020 осуществляется заводом изготовителем котла.

Паровой котел комплектуется следующим вспомогательным оборудованием.

-дымосос типа ДН-22х2-0,62К-0,95, с электродвигателем

ДАЗО4-450Х-10МУ1,N=250кВт,n=600об/мин,U=6000В -1шт;

-дутьевой вентилятор типа ВДН-18К с электродвигателем A4355L-6У1 IM1001

N=200kBt,n=1000o6/мин,U=380/660B -1шт;

-дымосос рециркуляции ДРГ-15К с электродвигателем A250S4УXЛ3,

N=75kBt, n=1500o6/muH, U=380/660-1mt.

-калориферными установками типа КПСк312-50АУЗ-2 шт.

-сепаратор непрерывной продувки типа СП-1,5 У-1,шт; -

сепаратор периодической продувки типа СП 5,5 У-1шт;

-паровые шумоглушители- 1 комплект;

-установка газоимпульсной очистки-1 комплект.

Лист №док Подпись Кол. Дата

1/2020-2 -ИОС 6

- воздухопроводы и газоходы в пределах границ проектирования (включая клапаны ГВП, компенсаторы, детали крепления, металлоконструкции, теплоизоляция и декоративная обшивка-1 комплект

Для теплоизоляции ПК и вспомогательного оборудования использованы современные эффективные облегченные материалы с хорошими весовыми и теплотехническими характеристиками. Тип, толщина и количество изоляции обеспечивают максимальную температуру не выше +45°C на изолируемой поверхности при температуре окружающего воздуха не более +25°C.

Удаление продуктов горения осуществляется через существующую дымовую трубу. Дымовая труба имеет светоограждение по нормам, как для промышленных предприятий, находящихся в зоне облета.

<u>Газоснабжение производственно-отопительной котельной</u> (реконструкция).

Основным топливом для отопительно- производственной котельной является природный газ, резервным мазут марки М-100. Газ и мазут к котельной подается от существующего ГРП и существующего мазутного хозяйства.

К существующим сооружениям топливного хозяйства основного топлива относятся:

- Наружные газопроводы высокого давления I категории Ду200.
- Газорегуляторный пункт (ГРП). ГРП представляет собой отдельно стоящее здание. Расположено в северо-западной части площадки ЗАОр «НП НЧ КБК им.

Подпись и дата
Инв. № подл.

Лист

№док Подпись

- Наружные газопроводы среднего давления Ду300, Д600 для подачи природного газа в главный корпус к паровым котлам.
- Наружные газопроводы среднего давления Ду100 для подачи на бумажную фабрику.

Наружные газопроводы среднего давления Ду300, Ду600, Ду100 (идущий по стене существующего здания производственно-отопительной котельной) в связи с установкой нового котла Е-160-2,4-250ГМ устанавливаемого в расширяемой части главного корпуса меняют свою трассировку. Место присоединения наружных газопроводов среднего давления Ду600 и Ду100 к существующим газопроводам Ду600 и Ду100 осуществляется в осях 2^a-3 существующей эстакады идущей от существующего ГРП. Место присоединения см .раздел Приложения 1/2020-2 -ИОС6 л.5. а также план трассы см.л.2, профиль трассы см.л.3. Место присоединения наружного газопровода среднего давления Ду600 к внутренним газопроводам и газопровод Ду100, идущий на бумажную фабрику см. раздел Приложения чертеж 1/2020-2-ИОС 6 л.4.л.5.

Наружный газопровод газоснабжения производственно -отопительной котельной.

Система газоснабжения должна обеспечивать требуемый расход газа на производственно-отопительную котельную.

При определении диаметра газопровода, с учетом степени шума создаваемого движением газа, рекомендуемая скорость согласно СП 42-101- 2003 п.3.38 принимается 15 м/с. Согласно расчета внутренний диаметр наружного газопровода идущего на котельную должен быть Ду600 мм. Расчет пропускной способности газопровода, определение диаметра см. Приложения Расчет пропускной способности газопровода л.3.

Прокладка вновь проектируемого газопровода среднего давления Ду600и Ду 100 надземная по проектируемым опорным конструкциям. У торца здания (вновь

1HB. № I	подл.			J	росктир	<i>J</i> -
	Š					
🕏 Изм. Кол. Лист №док Подпись	Ин	Изм. Кол	Лист	№док	Подпись	Да

1/2020-2 -ИОС 6

Газопровод Ду600 к существующим паровым котлам Е-160-2,4-250ГМ и вновь проектируемому котлу $E-160-2,4-250\Gamma M$ у ряда Π , оси-5'-4' поднимается и прокладывается по несгораемой кровле до места присоединения к внутренним газопроводам, см чертежи 1/2020-2-ИОС 6 л.3-4.

В районе этих же осей газопровод Ду600 имеет ответвление Ду300 (газопровод Ду300) к существующим паровым котлам Е-40-2,4-250ГМ, который прокладывается по несгораемой кровле до места присоединения к существующему газопроводу Ду300 в районе оси 2 (ось существующего корпуса).

На газопроводах Ду600 и Ду300 перед подъемом на кровлю дымососного отделения установлена отключающая арматура Ду600, Ру1,6 МПа и Ду300, Ру1,6 МПа. Запорная арматура устанавливаемая на наружных газопроводах Ду600 и Ду300, имеет соответствующий интервал температур для наружной установки.

Примененная арматура предназначена для природного газа с герметичностью класса А по ГОСТ Р54808-2011. Установка арматуры обеспечивает возможность отключения котлоагрегата и отдельного участка газопровода для обеспечения локализации и ликвидации аварий, проведении ремонтных и аварийновосстановительных работ, а также для ликвидации и консервации газопровода.

После запорной арматуры Ду600, Ру1,6 МПа установлено изолирующее соединение ИС-630 Ду600, Ру1,6 МПа, после арматуры Ду300, Ру1,6 МПа установлено изолирующее соединение ИС-325 Ду300, Ру1,6 МПа.

При проектировании наружного газопровода были учтены требования: расстояния по горизонтали, по вертикали от газопроводов до смежных зданий сооружений, оконных проемов, уровня ответственности зданий и сооружений с учетом давления в газопроводе.

Лист №док Подпись Кол. Дата

1/2020-2 -ИОС 6

Інв. № подл. Подпись и дата Взам. инв. №

Кол.

Лист

№док Подпись

За температуру эксплуатации принята температура, до которой может охлаждаться газопровод при температуре наружного воздуха наиболее холодной пятидневки, обеспеченностью 0,92 (-34 °C) по СП 131.13330.2012 Строительная климатология. Актуализированная редакция СНиП 23-01-99*.

Трубы Ду600 (Ø630x8) приняты стальные электросварные прямошовные по ГОСТ 20295-85 тип 3, класса прочности К52, с термообработкой по всему объему согласно таблице 6 СТО 79814898.747-2014 «Детали и элементы трубопроводов пара и горячей воды тепловых электростанций на давление до 2,2 МПа » (Циркуляр Ц-03-97(т) п.1 Приложения), марка стали 17Г1С ГОСТ 19281-2014. (Труба тип 3-У 630х8 - К52 ГОСТ 20295-85, марка стали: 17Г1С ГОСТ 19281-2014).

Допустимая температура металла труб и соединительных деталей - (-40°C). Величина ударной вязкости КСU при температуре испытаний (-40°C) должна быть не менее 0,29 МДж/м (3кгс·м/см) согласно п.10 СТО 79814898 747-2014.

Трубы Ду300 (325х8,0), Ду100 (108х4,5), Ду50 (57х4) приняты стальные бесшовные горячедеформированные для газопроводов по ТУ 14-3-1128-2000, с термообработкой, марка стали 09Г2С по ГОСТ 19281-2014.

Допустимая температура металла труб и соединительных деталей - (-60°C). Величина ударной вязкости КСU при температуре испытаний (-60°C) должна быть не менее 0,29 МДж/м (3кгс·м/см) согласно п.10 СТО 79814898 747-2014.

После монтажа и проведения испытаний газопроводы подвергаются антикоррозионному покрытию ПФ-115 ГОСТ 6465-76 желтого цвета в два слоя по двухслойной грунтовке ГФ-021 по ГОСТ 25129-82 с последующим нанесением предупреждающих колец эмалью ПФ-115 ГОСТ 6465-76 красного цвета. Количество колец и расстояние между ними должны соответствовать требованиям ГОСТ 14202-69.

Типы и конструктивные параметры сварных соединений газопроводов соответствуют требованиям ГОСТ 16037-80. Для сварки применяются электроды Э-50A ГОСТ 9466-75.

В качестве основного топлива для котла используется природный газ по

ГОСТ 5542-2014 с низшей теплотой сгорания 8739,0 ккал/м³ в качестве резервного топлива используется мазут марки М100, с низшей теплотой

сгорания Qн=9700 ккал/кг по ГОСТ 10585-2013.

Для газоснабжения природным газом горелок низкоэмиссионных газомазутных вихревых ГМВИ(III)-20 расчетной тепловой мощностью 19,0 МВт, установленными на боковых стенках топочной камеры встречно в два яруса по схеме «треугольник-вершиной вниз»: 2 шт. в нижнем ярусе на отметке +4,100м; 4 шт. в верхнем ярусе на отметке +6,050м предусматривается система газоснабжения (внутренние устройства) в границах проектирования и поставки, начиная от точки присоединения внутреннего газопровода среднего давления Ду600 к наружным газопроводам, давление газа в точке присоединения Р=0,06 МПа(0,6 кгс/см²).

- -Расход газа на котел -11520нм 3 /ч.
- -Номинальный расход топлива на двухпоточную горелку

ГМВИ (III)-20 при работе на газе - 1920 нм^3 /ч.

-Давление газа перед горелкой (номинал) – Р=34 кПа.

На трубопроводе газа к котлу установлены:

- -затвор дисковый с редуктором Ду400, Ру1,6 МПа (16,0 кгс/см²);
- -поворотное кольцо-заглушка Ду400, Ру1,6 МПа(16,0 кгс/см²);
- -устройство подготовки потока «ZANKER» Ду400, Ру1,6 МПа (16,0 кгс/см²);
- -диафрагма камерная АМАКС Ду400, Ру1,6 МПа (16,0 кгс/см²)

установленная согласно требованиям ГОСТ 8.586.5-2005 к прямым участкам;

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

Лист

Кол.

№док Подпись

Дата

1/2020-2 -ИОС 6

<u>Лист</u>
20

-клапан отсечной быстродействующий АМАКС Ду400, Pp1,2 МПа (12,0 $\kappa rc/cm^2$);

-клапан регулирующий Ду400, Ру1,6 МПа (16,0 кгс/см²) производства ЗАО НПО «Флейм».

Установка арматуры обеспечивает возможность отключения котлоагрегата и отдельного участка газопровода для обеспечения локализации и ликвидации аварий, проведении ремонтных и аварийно-восстановительных работ, а также для ликвидации и консервации газопровода.

Газопровод от точки присоединения внутреннего газопровода среднего давления Ду600 к наружным газопроводам выполнен из труб Ду600 (Ø630х8). Трубы Ду600 (Ø630х8) приняты стальные электросварные прямошовные по ГОСТ 20295-85 тип 3, класса прочности К52, с термообработкой по всему объему согласно таблице 6 СТО 79814898.747-2014 «Детали и элементы трубопроводов пара и горячей воды тепловых электростанций на давление до 2,2 МПа » (Циркуляр Ц-03-97(т) п.1 Приложения), марка стали 17Г1С ГОСТ 19281-2014. (Труба тип 3-У 630х8 - К52 ГОСТ 20295-85, марка стали: 17Г1С ГОСТ 19281-2014).

Допустимая температура металла труб и соединительных деталей- (-40°C). Величина ударной вязкости КСU при температуре испытаний (-40°C) должна быть не менее 0,29 МДж/м (3кгс·м/см) согласно п.10 СТО 79814898 747-2014.

Далее на отводе к котлу трубы электросварные прямошовные Ду300 (Ø325x6), Ду400 (Ø426x9) по ГОСТ 10705-80*гр.В, с термообработкой по всему объему согласно таблице 3 СТО 79814898.747-2014 «Детали и элементы трубопроводов пара и горячей воды тепловых электростанций на давление до 2,2 МПа », материал Сталь20 по ГОСТ 1050-2013.

Допустимая температура металла труб и соединительных деталей- (-20°C). Величина ударной вязкости КСU при температуре испытаний (-20°C) должна быть не менее 0,29 МДж/м (3кгс·м/см) согласно п.10 СТО 79814898 747-2014.

Детали газопроводов по ГОСТ 17375-2001, ОСТ 34 10.764-97, ОСТ 34 10.753-97.

Изм.	Кол.	Лист	№док	Подпись	Дата

Лист

21

Крепление газопроводов Ду400 осуществляется при помощи технологических опор по ОСТ 34-10-616-93.

На газопроводах в районе горелок котла.

Установлены в непосредственной близости у горелок котла:

-блок газооборудования котла Ду200, Рр 0,25 МПа типа

АМАКС-БГ11-200/100/150 -П в количестве -3 шт;

-блок газооборудования котла Ду200, Рр 0,25 МПа типа

АМАКС-БГ11-200/100/150 -Л в количестве -3 шт;

-заслонка дроссельная газовая с МЭО Ду100, Ру0,6 МПа типа АМАКС-ЗДЭ-

100-1,6 -0,1. Данная заслонка поставляется комплектно с АМАКС-БГ11;

-заслонка дроссельная газовая с МЭО Ду65, Ру 0,6 МПа типа АМАКС-ЗДЭ-

65-1,6-0,1. Данная заслонка поставляется комплектно с АМАКС-БГ11;

-гребенка КИП и А (в комплекте с АМАКС-БГ-11).

Блок газооборудования АМАКС-БГ11 предназначен для работы двухпоточной горелки. Он позволяет в сочетании с системой управления реализовывать следующие функции:

- обеспечение безопасного розжига запальника и горелки с автоматической опрессовкой своих запорных устройств, при котором исключается вероятность загазованности в топке котла и «хлопка» при розжиге;
- регулирование расхода газа;
- отсечку газа без подвода электропитания от внешнего источника при нарушении технологических параметров работы котла, недопустимом отклонении давления газа или воздуха перед горелкой, при погасании факела;
- герметичность затвора запорных устройств класс «А» ГОСТ Р 54808-2011;
- время полного закрытия не более1 сек.

Дата

Лист

Кол.

№док Подпись

Инв. № подл.

Взам. инв.

1/2020-2 -ИОС 6

Газопроводы в районе горелок котла выполняются из труб Ду300 (325х6), Ду200 (219х6), Ду150 (159х4.5), Ду100 (108х4,0), Ду65 (76х3,0) стальных электросварных прямошовных по ГОСТ 10705-80*гр.В, с термообработкой по всему объему согласно таблице 3 СТО 79814898.747-2014 «Детали и элементы трубопроводов пара и горячей воды тепловых электростанций на давление до 2,2 МПа », марка стали Сталь20 по ГОСТ 1050-2013.

Допустимая температура металла труб и соединительных деталей- (-20°C). Величина ударной вязкости КСU при температуре испытаний (-20°C) должна быть не менее 0,29 МДж/м (3кгс·м/см) согласно п.10 СТО 79814898 747-2014.

Трубы для 33У Ду15 (21х3), для приборов КИП Ду15 (22х3.5), Ду10 (14х2,0) выполнены из труб стальных бесшовных холоднодеформированных по ГОСТ 8733-74* гр.В, термически обработанные, марка стали 20 ГОСТ 1050-2013. Допустимая температура металла труб - (-30°С).

Величина ударной вязкости КСU при температуре испытаний (-30°C) должна быть не менее 0,29 МДж/м (3кгс·м/см) согласно п.10 СТО 79814898 747-2014.

Трубопроводы продувочные

Согласно требованиям "Технического регламента о безопасности сетей газораспределения и газопотребления" на котле предусмотрена система продувочных газопроводов и газопроводов безопасности.

Продувочные газопроводы предусмотрены:

Дата

Лист №док Подпись

Кол.

- перед запорной арматурой -затвором DN400 мм с установкой в качестве запорного устройства шарового крана DN50 мм с ручным приводом;

Инв. № подл. Подпись и дата

Взам. инв.

1/2020-2 -ИОС 6

<u>Лист</u>
23

- перед поворотной заглушкой DN 400 мм с установкой в качестве запорного устройства шарового крана DN 50 мм с ручным приводом;

-из тупиков газопроводов DN300 мм с установкой отборного устройства DN 50 мм;

- перед блоками газооборудования с установкой отборного устройства DN 20 мм;

-газопроводы безопасности предусмотрены от каждого блока газооборудования. Отборные устройства DN 20 мм, с установленной на них запорной арматурой с электромагнитным приводом типа «НО», входят в состав блоков газооборудования.

Трубы для продувочных свечей и свечей безопасности, подвода инертного газа приняты:

-трубы Ду50 (57х3), Ду25 (32х2) стальные электросварные прямошовные по ГОСТ 10705-80* гр. В, с термообработкой по всему объему согласно таблице 3 СТО 79814898.747-2014 «Детали и элементы трубопроводов пара и горячей воды тепловых электростанций на давление до 2,2 МПа», из стали марки Сталь20 по ГОСТ 1050-2013.

Допустимая температура металла труб и соединительных деталей- (-20°C). Величина ударной вязкости КСU при температуре испытаний (-20°C) должна быть не менее 0,29 МДж/м (3кгс·м/см) согласно п.10 СТО 79814898 747-2014.

-трубы Ду20 (25х2) стальные бесшовные холоднодеформированные по ГОСТ 8733-74* гр. В, термически обработанные, из стали марки Сталь20 по ГОСТ 1050-2013.

Допустимая температура металла труб - (-30°C).

Величина ударной вязкости КСU при температуре испытаний (-30°C) должна быть не менее 0,29 МДж/м (3кгс·м/см) согласно п.10 СТО 79814898 747-2014.

Трубы для отбора проб на продувочных свечах приняты Ду15 (18х2) стальные бесшовные холоднодеформированные по ГОСТ 8733-74* гр. В, термически обработанные, из стали марки Сталь20 по ГОСТ 1050-2013. Допустимая температура металла труб - (-30°C).

Изм.	Кол.	Лист	№док	Подпись	Дата

Для продувочных свечей (наружных) приняты трубы Ду50 (50х4,0) стальные бесшовные горячедеформированные по ТУ 14-3-1128-2000, с термообработкой, из стали марки 09Г2С по ГОСТ 19281-2014. Допустимая температура металла труб и соединительных деталей- (-60°С). Величина ударной вязкости КСU при температуре испытаний (-60°С) должна быть не менее 0,29 МДж/м (3кгс·м/см) согласно п.10 СТО 79814898 747-2014.

Диаметр основных продувочных газопроводов рассчитан из условия 15кратного обмена продуваемого газопровода в течение 1ч.

На продувочных трубопроводах и трубопроводах безопасности установлены:

- кран шаровой DN 50 мм, PN 1,6 МПа;
- кран шаровой DN20 мм, PN 1,6 МПа, DN25, PN 1,6 МПа;
 - -для отбора проб кран шаровой DN 15 мм, PN 1,6 МПа.

Продувочные трубопроводы и трубопроводы безопасности вывести не менее, чем на 1 метр выше кровли здания в места безопасные для рассеивания газа. Расстояние от заборных устройств приточной вентиляции по вертикали не менее 3м. Продувочные газопроводы и газопроводы безопасности должны иметь минимальное количество поворотов. Продувочные газопроводы и газопроводы безопасности входят в зону защиты создаваемую существующим молниеотводом.

При определении диаметров газопроводов, с учетом степени шума, создаваемого движением газа, рекомендуемая скорость согласно СП 42-101-2003 п.3.38 принимается 15 м/с.

При проектировании газопроводов выполнены расчеты:

-на пропускную способность, целью которых является эффективное использование энергии природного газа см. раздел приложения. Расчет пропускной способности газопровода л.1-л.6;

Инв. № подл. Подпись и дата

Лист

Кол.

№док Подпись

Дата

Взам. инв. №

1/2020-2 -ИОС 6

Количество, места размещения и вид запорной арматуры обеспечивает возможность:

- отключения участков сети газопотребления для проведения ремонта газоиспользующего оборудования или локализации аварий с минимальными периодами перебоя в газоснабжении;
- -отключения газоиспользующего оборудования для его ремонта или замены;
- отключение участка газопровода для его демонтажа и последующей установки технических устройств при необходимости их ремонта или поверки.

Трубы изготовлены из стали, содержащей не более 0,25% углерода, 0,036% серы и 0,046% фосфора. Выбор материала труб, трубопроводной запорной арматуры, соединительных деталей, сварочных материалов, крепежных элементов и других произведен с учетом давления газа, диаметра и толщины стенки газопровода, расчетной температуры наружного воздуха в районе строительства и температуры стенки трубы при эксплуатации, наличия вибрационных нагрузок (п.4.11 Свод правил «Газораспределительные системы». Актуализированная редакция СНиП 42- 01-2002, СП 62.13330.2011, п.3.4 Циркуляр Ц-03-97(т).

Выбор технических устройств осуществлен с учетом:

- -требований безопасности по ГОСТ 12.1.004, ГОСТ 12.1.010, ГОСТ 12.2.003;
- -требований действующих стандартов и нормативных документов на их изготовление;
 - -условий эксплуатации (давления газа, температуры окружающей среды);

Инв. № подл. Подпись и дата

Лист

Кол.

№док Подпись

Дата

-устойчивости к механическим, химическим и тепловым нагрузкам; -среднего срока службы.

Примененная арматура предназначена для природного газа с герметичностью класса A по ГОСТ Р54808-2011.

Герметичность разъемных соединений (фланцевых соединений) обеспечена применением прокладок, стойких к воздействию транспортируемого газа.

Поставка фланцевого оборудования предусмотрена комплектно с ответными фланцами, прокладками и крепежом.

Выбор рабочего давления технических устройств произведен в соответствии с давлением в газопроводе в зависимости от величины нормативного условного давления арматуры (рабочее давление газопровода: 0,06МПа-0,034 МПа, условное давление арматуры: 1,6МПа).

Монтаж газопроводов выполнить согласно требований СП 62.13330.2011, а также согласно требований заводов-изготовителей оборудования и арматуры.

Типы и конструктивные параметры сварных соединений газопроводов соответствуют требованиям ГОСТ 16037-80. Для сварки применяются электроды Э-50A ГОСТ 9466-75. Нормы контроля сварных соединений по СП 62.13330.2011 и РД 153-34.1-003-01.

После завершения монтажных работ выполнить испытание газопроводов на герметичность согласно таблице 11.

После монтажа и проведения испытаний газопроводы подвергаются антикоррозионному покрытию. Газопроводы окрасить эмалью Пф-115 ГОСТ 6465-76 желтого цвета в два слоя по двухслойной грунтовке ГФ-021 ГОСТ 25129-82* с последующим нанесением предупреждающих колец красного цвета. Количество колец и расстояние между ними должны соответствовать требованиям ГОСТ 14202-69.

Все стыковые соединения газопроводов Ду50 и более подвергаются 100%-контролю физическим методом-ультразвуковой метод (при условии проведения выборочной проверки не менее 10% радиографическим методом).

Срок эксплуатации газопровода сети газопотребления согласно п.5.3.6.6 СТО 70238424.27.100.032-2009:

- -надземных стальных -30 лет;
- -внутренних стальных и оборудования котельных (котлов) -30 лет.

Срок эксплуатации технических устройств прописаны изготовителем в паспортах на них и составляют:

- задвижки клиновые стальные с выдвижным шпинделем фланцевые Ду600 Ру1,6МПа, Ду300 Ру1,6МПа -30 лет;
- -краны шаровые фланцевые Ду50 Ру1,6МПа, Ду25 Ру1,6МПа, Ду15 Ру1,6МПа-30 лет;
- -изолирующие соединения приварные: ИС-630 Ду600 Ру1,6МПа, ИС-325 Ду300 Ру1,6МПа -30 лет;
 - -клапан отсечной быстродействующий Ду400 Ру1,6МПа-30 лет;
- -блоки газооборудования котла БГ11-200/100/150-П, Л комплектно с заслонками дроссельными АМАКС-3ДЭ-100-1,6-0,1 и АМАКС-3ДЭ-65-1,6-0,1 30 лет;
- -клапан регулирующий дисковый Ду400 Ру1,6МПа РК109.4.400.00-Э-254. Срок службы: корпусных деталей-25 лет, выемных частей и комплектующих деталей-10 лет;
 - -поворотное кольцо-заглушка Ду400 Ру1,6МПа-30 лет;
 - -устройство подготовки потока «ZANKER» Ду400 Ру1,6МПа- 30 лет;
 - -компенсаторы Ду100 Ру1,6 МПа.

Лист №док Подпись

Дата

Кол.

Расчеты срока эксплуатации (срока службы) стальных газопроводов показывают, что срок их эксплуатации 40 лет (за срок эксплуатации стальных газопроводов приняты минимальные значения).

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

1/20

Графическую часть см. раздел 13. Приложения комплект чертежей Установка котла типа E-160-2,4-250ГМ. Газоснабжение. Внутренние устройства.

Технические решения по системе паромазутоснабжения.

Мазут является резервным топливом, работа не более 72 часов в год. Качество мазута применяемого в качестве топлива соответствует требованиям ГОСТ 10585-2013.

На вновь устанавливаемый паровой котел E-160-2,4-250ГМ мазут подается от существующих мазутопроводов.

Параметры мазута: давление Рраб=2,2 МПа (22,0 кгс/см²), температура Траб=135 0 С.

Параметры пара - давление $P=0.8M\Pi a$ (8,0 кгс/см²), температура $T=200~^{0}$ С.

Паромазутопроводы Ду100, Ду80, Ду50 изготавливаются из стальных бесшовных труб по ГОСТ 8733-74* или ГОСТ 8734-75*, изготовленные по группе «В», материал Сталь 20 по ГОСТ 1050-2013.

Типы и конструктивные параметры сварных соединений паромазутопроводов соответствуют требованиям ГОСТ 16037-80. Для сварки применяются электроды Э-42A ГОСТ 9467-75.

После монтажа проводится гидравлическое испытание мазутопроводов на прочность и плотность давлением P=1,5 Рраб., паропроводы P=1,25 Рр.

Категория проектируемых мазутопроводов определена по Руководству по безопасности «Рекомендации по устройству и безопасной эксплуатации технологических трубопроводов» как II категория группы Б (в).

Категория проектируемых паропроводов по TP TC 032/2013 определяется как 1-ая, группа 2.

На котле установлены горелки ГМВИ (III)-20, которые комплектуются паро -механическими мазутными форсунками ТКЗ типа «Тагпол» у которых диапазон регулирования расхода мазута 20-100%. Требуемая вязкость мазута перед форсункой 2,5-30ВУ (16сСт). Для распыла мазута и продувки форсунки

Изм.	Кол.	Лист	№док	Подпись	Дата

Лист

29

Взам. инв. №

используется пар давлением 4-6 кгс/см². Температура пара 200-250°C. Минимальное давление мазута перед форсункой 0,5 кгс/см². Растопка и работа мазутной форсунки осуществляется в соответствии с «Правилами безопасности при использовании мазута в котельных установках».

Мазутопровод-отвод к котлу прокладывается на площадке отм+14,900 и под отметкой +5,420 с установкой: запорного устройства (шаровой кран) DN 50 мм, PN4,0Мпа ручной, запорного устройства (шаровой кран) DN 50 мм, PN4,0МПа с электроприводом, фланцевого соединения DN 50 мм для установки заглушки с приспособлением для разжима фланцев и токопроводящей перемычкой, устройства для продувки мазутопровода и форсунок паром DN 20 мм, ультразвуковое расходомерное устройство, предохранительно-запорного клапана DN 50 мм и регулирующего клапана DN 50 мм.

Далее мазутопровод напорный присоединяется к мазутному «кольцу» к границе проектирования. Присоединительные размеры по паромазутопроводу см. чертеж№ 92.00.023 Барнаульский филиал ОАО ТКЗ «Красный котельщик». На отводе к рециркуляционной магистрали устанавливаются:

- ультразвуковое расходомерное устройство;
- обратный клапан DN 50 мм,
- -фланцевое соединение для установки заглушки DN 50 мм с приспособлением для разжима фланцев и токопроводящей перемычкой;
 - запорное устройство (шаровой кран) DN 50 мм ручной;
 - запорное устройство (шаровой кран) DN 50 мм с электроприводом.

Расход мазута на котел определяется как разность показаний расходомерных устройств на прямой и рециркуляционной линии.

Устройство для продувки мазутопровода и форсунок паром представляет собой отвод от паровой магистрали DN 25 мм с установкой двух шаровых кранов и установки заглушки между ними.

На паровой линии DN 50 мм, проложенной к котлу, установлен кран запорный DN 50 мм с ручным приводом и обратный клапан DN 50 мм, после которого предусмотрен отбор пара на продувку мазутопровода.

Изм.	Кол.	Лист	№док	Подпись	Дата

Паромазутопроводы изготавливаются из стальных бесшовных труб по ГОСТ 8732-78* или ГОСТ 8734-75*, изготовленные по группе «В» ГОСТ 8731-87 или ГОСТ8733-74* из стали марок Ст.10,20 ГОСТ 1050-2013.

4. Описание технических решений по обеспечению учёта и контроля расхода газа и продукции, вырабатываемой с использованием газа, в том числе тепловой и электрической энергии.

Согласно «Правил учёта газа», утверждённых 14.10.96 все топливо, поступающее на энергообъект, должно контролироваться по количеству и по качеству. Такой контроль осуществляется по приборам его Потребителя. Места нахождения приборов учёта поступающего газообразного топлива определяются согласно положением договора на поставку газа. Для расчёта экономических показателей работы оборудования необходим учёт сожжённого газообразного топлива по каждому котлу. Для этих целей на каждом котле установлены расходомерные устройства, позволяющие контролировать расход газа во всём диапазоне нагрузок котла, включая режим его растопки.

Расходомерное устройство на газопроводе-отводе к котлу Е-160-2,4-250ГМ представляет собой камерную диафрагму DN 400 мм, установленную согласно требованиям ГОСТ 8.586.5-2005 к прямым участкам.

В существующем ГРП расположен коммерческий узел учета расхода природного газа, два узла редуцирования газа с технологическим учетом расхода газа.

Коммерческий узел учета расхода природного газа УУРГ-2500 с расходомером ИРВИС- К-300 состоит из:

- -отключающих кранов в количестве 3 шт. Ду200, Ру1,6МПа;
- -байпасной линии;
- -системы продувки;

№док Подпись

дата В	
Подпись и д	
Инв. № подл.	

5. Описание и обоснование применяемых систем автоматического регулирования и контроля тепловых процессов.

Системы автоматического регулирования и контроля тепловых процессов см. подраздел 5.7 Технологические решения. Часть 2. АСУ ТП том 14.

АСУ ТП предназначена для управления технологическими процессами выработки тепловой энергии обеспечивает И контроль И управление оборудованием парового котла И оборудованием другим всех эксплуатационных режимах работы.

АСУ ТП, в которой применены программно-технические средства микропроцессорной и вычислительной техники, позволяет реализовать расширенный круг задач (функций) контроля и управления технологическим оборудованием, обеспечивая:

высокую надежность, экономичность, безопасность и долговечность оборудования, путем уменьшения интенсивности случайных колебаний параметров технологического процесса;

- -сокращение времени пуска котла;
- -сокращение времени простоя котла при плановых ремонтах и при аварийных остановах вследствие повышения технического уровня эксплуатации;
 - защиту персонала и оборудования при угрозе аварии;
 - -расширенные информационные функции ПТК АСУ ТП;
 - -реализацию сложных алгоритмов управления и регулирования;
 - -диагностику технических и программных средств АСУ ТП;
 - -высокую живучесть и надежность системы при отказах ее элементов;
- -автоматизированный расчёт технико-экономических показателей работы оборудования котла;

Изм.	Кол.	Лист	№док	Подпись	Дата

1/2020-2 -ИОС 6

Лист

32

га Взам. инв. .

Подпись и дата

нв. ж подл.

-автоматизированный контроль содержания вредных веществ в уходящих дымовых газах за водогрейным котлом.

Основными целями создания АСУ ТП парового котла являются:

- -обеспечение автоматизированного эффективного управления технологическими процессами в нормальных, переходных и аварийных режимах работы оборудования;
- повышение надежности работы тепломеханического и электротехнического оборудования;
- обеспечение эксплуатационного персонала достоверной, своевременной, оперативной информацией о протекании технологических процессов, состоянии тепломеханического и электротехнического оборудования и технических средств управления, представленной в наиболее удобной для восприятия форме;
- -отображение на экранах мониторов, сигнализация, архивирование, регистрация, документирование;
- дистанционное управление всей электрифицированной арматурой на газопроводах котла;
 - -автоматическое регулирование подачи газа, и разрежения в топке;
 - -технологические защиты и блокировки;
- -функционально-групповое управление арматурой блоков газооборудования горелок, вентиляторов и шиберов воздуха горелок, запально-защитных устройств растопочных горелок;
 - -контроль и самодиагностика программных и технических средств ПТК.

Информационные функции.

Объем измерений выполнен в соответствии с СО 34.31.101-2003 «Методические указания по объему технологических измерений, сигнализации, автоматического регулирования на тепловых электростанциях» для водогрейных котлов.

Единицы измерения технологических параметров для отображения на экранах APM машиниста принимаются в технической системе измерения.

Изм.	Кол.	Лист	№док	Подпись	Дата

Дистанционное управление.

Дистанционное управление электроприводами арматуры газовых блоков осуществляется с APM расположенных в помещении центрального щита управления (ЦЩУ) и локальных панелей управления оператора, расположенных в помещении котельной на площадке обслуживания горелок

6. Описание мест расположения приборов учета используемого газа и устройств сбора передачи данных от таких приборов.

Расходомерное устройство на газопроводе-отводе к котлу представляет собой камерную диафрагму DN400 мм, установленную согласно требованиям ГОСТ 8.586.5-2005 к прямым участкам. Для сокращения длин прямых участков перед диафрагмой установлено устройство подготовки потока "Zanker".

7. Описание способов контроля температуры и состава продуктов сгорания газа

Оборудование тягодутьевой установки выбирается при проектировании котельного агрегата заводом-изготовителем Барнаульский филиал ОАО ТКЗ «Красный котельщик» и поставляется комплектно с котлом.

Паровой котел комплектуется следующим вспомогательным оборудованием.

-дымосос типа ДН-22х2-0,62К-0,95, с электродвигателем

ДАЗО4-450X-10МУ1,N=250кВт,n=600об/мин,U=6000В -1шт;

-дутьевой вентилятор типа ВДН-18К с электродвигателем A4355L-6У1 IM1001 N=200кВт,n=1000об/мин,U=380/660В -1шт;

-дымосос рециркуляции ДРГ-15К с электродвигателем A250S4УXЛ3,

N=75кBт,n=1500об/мин,U=380/660-1шт.

-калориферными установками типа КПСк312-50АУЗ-2 шт.

Дата

Аэродинамический расчет газовоздушного тракта выполнен заводомизготовителем котла. Надежная работа этих котлов обеспечивается автоматической системой защит и блокировок во всех режимах работы.

Под					котла.]
№ подл.	a	BTOM	атич	ескои	и систе
Инв. Л	Изм	Кол	Лист	М олок	Подпись
ш	115M.	ROJI.	JIHCI	медок	подпись

Взам. инв. №

Во время работы котла необходимо вести систематические наблюдения за температурой газов, топочным режимом, контролируя избытки воздуха в дымовых газах.

8.Описание технических решений по обеспечению теплоизоляции ограждающих поверхностей агрегатов и теплопроводов

Газопроводы водогрейного котла котельной, согласно п.7.8 СП 62.13330.2011, п.6.8 СП 42-101-2003, должны быть защищены от воздействия теплового излучения от оборудования, теплопроводов.

Для уменьшения потерь тепла в окружающую среду, в целях пожарной безопасности, а также в целях безопасности персонала применяется тепловая изоляция трубопроводов, арматуры, оборудования.

Температура на её поверхности при температуре окружающего воздуха 25°C должна быть не более 45 °C. Увеличение температуры на поверхности изоляции на 10 °C при температуре окружающего воздуха 25 °C приводит к повышению тепловых потерь через изоляцию трубопровода примерно на 45 %.

Эффективная тепловая изоляция позволяет длительно поддерживать остановленное оборудование в горячем состоянии, при котором отсутствует существенная разница температур между внутренней и наружной поверхностью труб и других толстостенных элементов, что позволяет выполнить новый пуск энергоустановки без предварительного прогрева этих элементов с наименьшими затратами времени и топлива.

Для расчёта и выбора тепловой изоляции и формирования теплоизоляционной конструкции в соответствии со СНиП 41-03-2003 «Тепловая изоляция трубопроводов и оборудования» использована программа «Изоляция (версия 2.10)». Расчёт толщин основного слоя тепловой изоляции выполнен исходя из условий соблюдения нормативных величин тепловых потерь и теплофизических характеристик теплоизоляционных материалов.

Для изоляции трубопроводов расположенных в помещении применена изоляция:

Подпись и дата	
 Инв. № подл.	

Лист

№док Подпись

- матами прошивными из минеральной ваты марки 100 с обкладочным материалом из металлической сетки с одной стороны толщиной 40,50,60,70.80мм;
- полотном стекловолокнистым холстопрошивным теплоизоляционным толщиной 1,4 мм(36,43слоя). Покровной слой –алюминиевый лист марки АД1Н толщиной 0,5,0,8 мм. Перед наложением теплоизоляции трубопроводы и опоры обрабатываются антикоррозионным покрытием.

Изоляция арматуры и фланцев:

-матрацами из матов прошивных из минеральной ваты марки 100 без обкладочного материала в ткани конструкцуионной Т-23P из стеклянных крученых нитей толщиной 50,60,70 мм;

-матрацами из матов прошивных теплоизоляционных из базальтового холста без обкладок марки МПБ-30 в ткани конструкционной Т-23Р из стеклянных крученых нитей толщиной 40,50 мм;

-полотном стекловолокнистым холстопрошивным теплоизоляционным толщиной 1,4 мм (36слоев). Покровной слой –алюминиевый лист марки АД1Н толщиной 1,0 мм.

Для изготовления матов используется минеральная вата из расплава горных пород, имеющая модуль кислотности 2-2,5, со средним диаметром волокна не более 6 мкм. Сырьевые материалы, используемые при производстве матов, отвечают требованиям радиационной безопасности, не выделяют в процессе эксплуатации вредных и неприятно пахнущих веществ, являются негорючим и невзрывоопасным материалом. Коэффициент теплопроводности при 50 °C не более 0,04 ВТ/м °C.

На вертикальных участках трубопроводов и оборудования предусмотрены разгружающие конструкции и опорные скобы и кольца — для горизонтальных. Для крепежа используются различные виды крепёжных конструкций в

Лист

№док Подпись

зависимости от вида и диаметра изолируемого объекта (кольца, бандажи, штыри, винты, болты, гайки, шайбы).

Для компенсации разности температурных удлинений трубопроводов тепловой изоляции в ней устраиваются температурные швы, которые обычно сочетаются с разгрузочными устройствами и опорами.

Арматура, фланцевые соединения, участки трубопроводов в месте расположения опор, а также участки трубопроводов, подвергающихся периодическому контролю (сварные соединения, репера, бобышки) покрываются съёмной тепловой изоляцией.

Выхлопные трубопроводы изолируются лишь в местах, опасных для обслуживающего персонала (с целью предотвращения ожогов).

Изоляция котла выполняется по проектной документации, выдаваемой заводом-изготовителем.

9.Перечень сооружений резервного топливного хозяйства.

Существующее мазутное хозяйство расположено на отдельной площадке. Мазутное хозяйство состоит из комплекса сооружений, заключённых в отдельное от основной площадки комбината ограждение и соответствует действующим нормативным документам.

10. Сведения о средствах телемеханизации газораспределительных сетей, объектов их энергоснабжения и электропривода

Повышение надежности управления газораспределительными сетями обеспечивается за счет внедрения современной системы управления на базе АСУ ТП которая состоит из:

• Полевого уровня (датчики и измерительные приборы, запорная и регулирующая арматура), который устанавливается непосредственно на газопроводах котла.

Инв. № подл. Подпись и дата Взам

Лист

№док Подпись

1/2020-2 -ИОС 6

• Верхнего уровня (рабочие станции оперативного управления, сервер архивирования информации, станции инжиниринга).

Для связи между элементами системы используется коммутационное оборудование и линии связи с использованием экранированного кабеля.

11. Перечень мероприятий по обеспечению безопасного функционирования объектов системы газоснабжения, в том числе описание и обоснование проектируемых инженерных систем по контролю и предупреждению возникновения потенциальных аварий, систем оповешения и связи.

Общие положения.

К проектированию, строительству и эксплуатации объектов газового хозяйства, а также к сжиганию природного газа предъявляются особые требования обеспечения взрыво - и пожаробезопасности, так как природный газ по своим физическим свойствам обладает способностью легко смешиваться с воздухом, образуя взрывоопасные смеси.

Нормативное регулирование вопросов обеспечения промышленной безопасности Российской на территории Федерации осуществляется Федеральным законом от 21.07.1997 г. №116-ФЗ (ред. от 13.07.2015г.) «О безопасности производственных промышленной опасных объектов», Федеральными нормами и правилами в области промышленной безопасности «Правила безопасности сетей газораспределения газопотребления», И безопасности сетей Техническим регламентом o газораспределения газопотребления от 29 октября 2010 г. N870.

Инв. № подл.

Лист

№док Подпись

Дата

Взам. инв. №

1/2020-2 -ИОС 6

Требования настоящих Правил распространяются на все организации независимо от их организационно-правовых форм и форм собственности, осуществляющие деятельность по эксплуатации, техническому перевооружению, ремонту, консервации и ликвидации сетей газораспределения и газопотребления.

Перечень мероприятий при проектировании

Проектную документацию систем газопотребления, их элементов, включая защиту газопроводов от электрохимической коррозии и производство работ, вправе выполнять организации, имеющие специалистов с опытом работы в этой области и нормативно-техническую базу.

Руководители и специалисты, осуществляющие деятельность по проектированию опасных производственных объектов, должны пройти аттестацию (проверку знаний требований промышленной безопасности и других нормативных правовых актов).

Принятые в рабочей документации решения позволяют обеспечивать бесперебойное и безопасное газоснабжение объекта и возможность оперативного отключения потребителя газа (п.49 Технического регламента о безопасности сетей газораспределения и газопотребления от 29 октября №870).

Все оборудование, примененное в проектной документации, соответствует требованиям технического регламента: ТР ТС 010/2011. Технический регламент таможенного союза «О безопасности машин и оборудования».

Лист

№док Подпись

Взам. инв. №

1/2020-2 -ИОС 6

(п.21 Технического регламента о безопасности сетей газораспределения и газопотребления от 29 октября №870).

Конструкция запорной, регулирующей арматуры должна обеспечивать герметичность затворов не ниже класса В, предохранительных запорных устройств (ПЗК) герметичность затвора не ниже класса А (п.4.14 Свод правил «Газораспределительные системы». Актуализированная редакция СНиП 42-01-2002. СП 62.13330.2011). Выполнена защита газопровода от коррозии (п.25 Технического регламента о безопасности сетей газораспределения и газопотребления от 29 октября №870).

Строительство сети газопотребления

Общие положения

На стадии строительства должны обеспечиваться соблюдение технологии производства строительно-монтажных работ, выполнение технических решений, предусмотренных рабочей документацией на строительство газопроводов, а также использование соответствующих материалов и изделий (п.56 Технического регламента о безопасности сетей газораспределения и газопотребления).

Строительство сетей газопотребления вправе осуществлять организации, области специализирующиеся В строительства инженерных систем трубопроводного транспорта, имеющих аттестованных монтажников, сварщиков, специалистов сварочного производства, соответствующую производительную базу и аттестованную лабораторию контроля сварочномонтажных и изоляционных работ в порядке, установленном Ростехнадзором.

Организации, осуществляющие строительство, монтаж и ремонт газопроводов, обязаны обеспечить контроль производства работ на всех стадиях,

Инв. № подл.

Взам. инв. №

Изм.	Кол.	Лист	№лок	Полпись	Лата

включая аттестацию персонала, наличие аттестации технологии сварки, входной контроль труб, деталей, материалов и узлов газопровода.

В соответствии со ст.2 Федерального закона «О промышленной безопасности опасных производственных объектов» №116-ФЗ системы газоснабжения относятся к ОПО (опасным производственным объектам).

Регистрация ОПО систем распределения и потребления газа котельных осуществляется на основании идентификации после окончания строительномонтажных работ и приемки объекта в промышленную эксплуатацию в соответствии с правилами регистрации объектов в государственном реестре ОПО. (п.8-п.13 Технического регламента о безопасности сетей газораспределения и газопотребления от 29 октября №870).

Испытания газопроводов

После завершения монтажных работ и внутренние газопроводы испытать на герметичность воздухом в соответствии с п.10.5.7 (табл.16) Свод правил «Газораспределительные системы». Актуализированная редакция СНиП 42-01-2002. СП 62.13330.2011.

Испытание газопроводов

Таблица11

Сооружение	нормы испыт	гания
	Испытатель	Продолжитель
	ное давление,	ность испытания,
	МПа	час
Надземные газопроводы		
до 0,1МПа включительно	0,3	1
		1

Инв. № подл.

Лист

№док Подпись

1/2020-2 -ИОС 6

Газопроводы котельных			
(газопроводы внутри зданий)	0.1	1	
св.0,1 до 0,3 МПа	0,1	1	

Результаты испытаний на герметичность считаются положительными, если за период испытания нет видимого падения давления в газопроводе по манометру класса точности 0,15. Допускается применение манометров класса точности 0,4, а также класса точности 0,6.

Контроль качества стыков газопроводов

Контроль качества стыков газопроводов производится согласно п.10.4.1 (табл.14) Свод правил «Газораспределительные системы». Актуализированная редакция СНиП 42-01-2002. СП 62.13330.2011.

Контроль качества стыков газопроводов

Таблица 12

Газопровод	Количество	Метод	Примечание
стальной	стыков	проверки	примечание
Надземные и	5%	физический	Не менее 1
внутренние			стыка от общего
газопроводы			числа стыков
природного газа			сваренных
давлением			каждым
св.0,005 до			сварщиком
1,2МПа			

Ультразвуковой метод контроля сварных стыков стальных газопроводов применяется при условии проведения выборочной проверки не менее 10%

Изм.	Кол.	Лист	№док	Подпись	Дата

№ подл.

стыков радиографическим методом. При неудовлетворительных результатах контроля радиографическим методом хотя бы на одном стыке объем контроля следует увеличить до 50% от общего количества стыков. В случае повторного выявления дефектных стыков все стыки (100%), сваренные на объекте сварщиком в течении календарного месяца и проверенные ультразвуковым методом, должны быть проверены радиографическим методом.

При неудовлетворительных результатах контроля физическим (радиографическим, ультразвуковым) методом должна проводиться проверка удвоенного числа стыков на участках газопровода, непринятого в эксплуатацию.

Если при повторной проверке будут обнаружены недопустимые дефекты, то все однотипные сварные соединения, выполненные данным сварщиком на участках газопровода, непринятых в эксплуатацию, должны быть проверены физическим методом контроля.

Выбор материала контроля (ультразвуковой дефектоскопии или радиографии) должен производиться исходя из условий обеспечения выявления дефектов с учетом физических свойств материала.

Разрешается замена радиографического и ультразвукового контроля на другие методы контроля при условии их согласования с Ростехнадзором.

Контроль радиографических снимков сварных стальных соединений, сваренных каждым сварщиком, следует осуществлять на аппаратно-программном комплексе автоматизированной расшифровки радиографических снимков в объеме 20%.

Механические испытания проводятся в соответствии с государственными стандартами при проверке механических характеристик и качества сварных соединений при сварке стыков в процессе квалификационных испытаний сварщиков (допускных) и проверке технологических параметров при аттестации технологии сварки.

Основными видами механических испытаний являются испытания на статическое растяжение, статический изгиб, сплющивание.

 Изм.
 Кол.
 Лист
 №док
 Подпись
 Дата

<u>Лист</u> 1/2020-2 -ИОС 6 43 Испытания на статическое растяжение не являются обязательными для производственных сварочных соединений при условии положительных результатов их контроля радиографическим и ультразвуковым методом.

Проверка механических свойств должна производиться на образцах, выполненных из контрольных (допускных) сварных соединений или из производственных сварных соединений, вырезаемых из изделия.

Организация службы газового хозяйства

1 Основные положения по эксплуатации газового хозяйства

Эксплуатация газового оборудования и газопроводов осуществляется газовой службой производственно-отопительной котельной имеюшей необходимый штат обученных ИТР и рабочих. Газовая служба предприятия проводит постоянный технический надзор за газовым хозяйством, проводит планово-предупредительные ревизии и ремонт газового оборудования сооружений на них, выполнение газоопасных работ в газовом хозяйстве и готовность в любое время принять меры к предотвращению и ликвидации аварий, связанных с эксплуатацией газопроводов и газового оборудования. В процессе эксплуатации газового хозяйства обеспечивают: прием и ввод в эксплуатацию вновь смонтированных газопроводов и установок, исправное систем газоснабжения, состояние сооружений приборов агрегатов, использующих газовое топливо, нормальное давление газа и правильную организацию процесса его сжигания, соблюдения правил безопасности, ликвидацию аварий и повреждений газопроводов.

Природный газ, используемый потребителем, должен соответствовать требованиям государственного стандарта и техническим условиям (п.4.2 Свод правил «Газораспределительные системы». Актуализированная редакция СНиП 42-01-2002. СП 62.13330.2011).

Интенсивность запаха природного газа промышленного назначения устанавливается по согласованию с потребителем (ГОСТ 5542-2014 таблица 1).

Инв. № подл. Подпись и дата

Лист

Кол.

№док Подпись

Дата

Взам. инв.

1/2020-2 -ИОС 6

Подпись и дата Взам. инв. №

Осмотр технического состояния (обход) должен производиться не реже одного раза в смену для ГРП, внутренних газопроводов котельной и котлов, одного раза в месяц для надземных газопроводов (п.27 Федеральные нормы и правила в области промышленной безопасности «Правила безопасности сетей газораспределения и газопотребления»).

Периодичность приборного обследования технического состояния наружных газопроводов не реже одного раза в пять лет.

Принятые решения позволяют эксплуатировать газопровод в течении нормативного (расчетного) срока эксплуатации, который установлен проектной документацией и составляет 30 лет, с высокой степенью надежности.

Осмотр технического состояния должен производиться в сроки, устанавливаемые производственной инструкцией:

-проверка параметров срабатывания клапанов ПЗК, ПСК не реже одного раза в шесть месяцев (п.28 Федеральные нормы и правила в области промышленной безопасности «Правила безопасности сетей газораспределения и газопотребления»).

-техобслуживание не реже одного раза в шесть месяцев (п.37 Федеральные нормы и правила в области промышленной безопасности «Правила безопасности сетей газораспределения и газопотребления»).

-текущий ремонт не реже одного раза в 12 месяцев.

Природный газ согласно ГОСТ 5542-14 является горючим газом и способен образовывать с воздухом взрывоопасные смеси.

Концентрационные пределы воспламенения (по метану) в смеси с воздухом, объемные проценты: нижний – 5, верхний – 15.

Согласно п.5.3.9.6 СТО 70238424.27.100.032-2009 «Газовое хозяйство: прием, подготовка и подача газа на ТЭС. Организация эксплуатации и технического обслуживания. Нормы и требования» контроль загазованности котельного отделения по метану и оксиду углерода производится переносным прибором из верхней зоны помещения не реже одного раза в сутки (при обходе). При обнаружении концентрации свыше 0,1% (по объему) необходимо

 Изм.
 Кол.
 Лист
 №док
 Подпись
 Дата

организовать дополнительную вентиляцию помещения, выявить причину и незамедлительно устранить утечку газа.

Эксплуатационная организация должна обеспечивать постоянный технический контроль, обслуживание, текущий и капитальный ремонт приборов и средств автоматизации, блокировок и сигнализации, установленных на газопроводах и установках, а также взрывозащищенного электрооборудования, обеспечивающего режим безопасной коммутации электроцепей во взрывоопасных зонах и помещениях.

Необходимо осуществлять метрологическую поверку средств измерения:

- -тягонапоромеры, манометры не реже одного раза в 12 месяцев;
- -переносных и стационарных газоанализаторных сигнализаторов один раз в 6 месяцев, если другие сроки не установлены заводом-производителем.

Не допускаются к применению средства измерения, у которых отсутствует пломба, клеймо, просрочен срок поверки. На циферблате показывающих манометров должны быть обозначены шкалы, соответствующие рабочему давлению.

Проверка срабатывания устройств технологических защит и действия сигнализации по максимальному и минимальному давлению газа в газопроводах проводится в сроки, указанные в инструкциях изготовителей, но не реже одного раза в 6 месяцев.

Газопроводы при заполнении газом должны быть продуты до вытеснения всего воздуха (п.54 Федеральные нормы и правила в области промышленной безопасности «Правила безопасности сетей газораспределения и газопотребления»).

Окончание продувки должно определяться анализом отбираемых проб, при этом содержание кислорода в газе не должно превышать 1% или сгоранием газа, которое должно происходить спокойно, без хлопков. Продувать газопроводы через трубопроводы безопасности и газогорелочные устройства не допускается. Для этого установлены продувочные газопроводы (п.64 Федеральные нормы и

Инв. № подл. Подпись и дата

Лист

Кол.

№док Подпись

Взам. инв. №

Лист 0-2 -ИОС 6 правила в области промышленной безопасности «Правила безопасности сетей газораспределения и газопотребления»).

Отключающая арматура на газопроводе перед горелкой перед розжигом должна проверяться на герметичность (п.65 Федеральные нормы и правила в области промышленной безопасности «Правила безопасности сетей газораспределения и газопотребления»).

Непосредственно перед растопкой котла и после его останова топка, газоходы отвода продуктов сгорания котла, системы рециркуляции, а также закрытые объемы, в которых размещены коллекторы, должны быть провентилированы с включением дутьевых вентиляторов в течение не менее десяти минут при открытых шиберах (клапанах) газовоздушного тракта и расходе воздуха не менее двадцати пяти процентов от номинального (п.66 Федеральные нормы и правила в области промышленной безопасности «Правила безопасности сетей газораспределения и газопотребления»).

Подача газа в газопроводы котла должна быть немедленно прекращена оперативным персоналом в случаях:

- -несрабатывания технологических защит;
- -взрыва в топке, газоходах, разогрева несущих балок каркаса или колонн котла, обрушения обмуровки;
- -исчезновения напряжения на устройствах дистанционного и автоматического управления или на всех КИП;
 - -разрушения газопровода котла.

Вывод из работы технологических защит, обеспечивающих взрывобезопасность, на работающем оборудовании запрещается.

К технологическим защитам, обеспечивающим взрывобезопасность, относятся защиты от:

- -изменения давления газа до значений, выходящих за пределы, установленные проектной документацией;
 - -невоспламенения факела первой растапливаемой горелки;
 - -погасания факелов всех горелок в топке (общего факела в топке);

Подпись	
Инв. № подл.	

Кол.

Изм.

Лист №док Подпись

Дата

-отключения дутьевых вентиляторов.

Вывод из работы других технологических защит, а также технологических блокировок и сигнализации на работающем оборудовании разрешается только в дневное время и не более одной защиты, блокировки или сигнализации одновременно в случаях:

- -выявленной неисправности или отказа;
- -периодической проверки согласно графику, утвержденному техническим руководителем ТЭС;

-при работе оборудования в переходных режимах, когда необходимость отключения защиты определена инструкцией по эксплуатации основного оборудования.

технический оборудованием Эксплуатация надзор за газовым осуществляется в соответствии с Федеральными нормами и правилами в области промышленной безопасности «Правила безопасности сетей газораспределения и газопотребления».

Мероприятия по охране труда и технике безопасности при эксплуатации газопроводов

Комплекс мероприятий, включающих систему технического обслуживания и ремонта, обеспечивающий содержание газового хозяйства в исправном состоянии, должен выполняться в соответствии с Федеральными нормами и правилами в области промышленной безопасности «Правила безопасности сетей газораспределения и газопотребления».

Во время эксплуатации газового хозяйства необходимо организовать контроль за исправным состоянием газовых сетей и газового оборудования, инструмента, приспособлений, а также за наличием предохранительных устройств и индивидуальных средств, обеспечивающих безопасные условия труда.

Взам. инв.

Лист

№док Подпись

Рабочие, связанные с обслуживанием и ремонтом газового хозяйства и выполнением газоопасных работ, должны быть обучены безопасным методам работы в газовом хозяйстве.

Согласно п.1.5 ПОТ PM-026-2003 «Межотраслевых правил по охране труда при эксплуатации газового хозяйства организаций», рабочий персонал должен обеспечиваться спецодеждой, спецобувью, индивидуальными средствами зашиты.

Решения, направленные на предупреждение развития аварий и локализацию выбросов (сбросов) опасных веществ

Опасными событиями, которые могут оказать влияние на безопасность объекта, а также третьих лиц, могут быть пожары и (или) взрывы, связанные с разгерметизацией технологического оборудования, а также аварии, вызванные коротким замыканием в электропроводке, нарушением противопожарных норм и правил техники безопасности.

Причинами возникновения аварий на технологическом оборудовании проектируемого объекта могут быть:

Причины, связанные с отказами оборудования.

К основным причинам, связанным с отказами оборудования, относятся:

- прекращение подачи энергоресурсов (электроэнергии, пара, газа и т.п.); коррозия оборудования и трубопроводов;
- физический износ, механическое повреждение или температурная деформация.
 - причины, связанные с тепловыми процессами.

Дата

Выполнены расчеты:

Лист №док Подпись

Кол.

На пропускную способность, целью которого является эффективное использование энергии природного газа при его транспортировании за счет

Подпись и дата	
Инв. № подл.	

оптимального соотношения перепада давления на участке газопровода.

При определении диаметра газопровода, с учетом степени шума, создаваемого движением газа, рекомендуемая скорость согласно СП 42-101-2003 п.3.38 принимается 15 м/с.

Согласно расчета внутренний диаметр газопровода идущего на котел должен быть ДN400 мм. Расчеты см. Приложения. Расчет пропускной способности газопровода л.1-2

Толщина стенок труб и соединительных деталей газопроводов определена с учетом величины давления природного газа, коэффициентов надежности, принятых исходя из условий прокладки газопровода, обеспечения безопасности, учетом материала труб.

Трубы для приборов КИП Ду15 мм (22х3.5), Ду10 мм (14х2,0) выполнены из труб стальных бесшовных холоднодеформированных по ГОСТ 8734-75* материал сталь 20 ГОСТ 1050-88*.

Мазутопроводы в водогрейной котельной выполнены в соответствии с требованиями РД 34.03.351-93 «Правила взрывобезопасности при использовании мазута в котельных установках», мазутопроводы выполнены из бесшовных стальных труб с минимальным количеством фланцевых соединений, на паромазутопроводах применена только стальная трубопроводная арматура, фланцевые соединения паромазутопроводов приняты фасонного типа (шип-паз, выступ-впадина).

Для исключения разгерметизации оборудования и предупреждения аварийных выбросов опасных веществ на проектируемом объекте предусмотрены следующие технические решения:

– применены трубопроводы, детали трубопроводов, оборудование, рассчитанные на обеспечение прочности и надежной эксплуатации в рабочем диапазоне температур и давлений. Примененная арматура предназначена для природного газа с герметичностью класса А по ГОСТ Р54808-2011:

Инв. № подл.	Подпись и дата	Взам

Лист

№док Подпись

Дата

– устанавливаемое в котельном зале оборудование оснащено технологическими защитами, прерывающими их работу в случаях отклонения параметров процесса от безопасного режима, а также в случае выхода оборудования из строя;

- вновь устанавливаемый водогрейный котёл оснащен системой управления (САУ), в которой реализуются: комплекс технологических защит, блокировок, сигнализации и дистанционного управления в соответствии с НТД, включая датчики и исполнительные устройства в пределах котла;
- вращающиеся части оборудования оснащены защитными кожухами, исключающими травмирование обслуживающего персонала;
- соединения элементов трубопроводов выполняются на сварке, фланцевые соединения применяются для присоединения трубопроводов низкого давления к
- предусматривается контроль качества сварных соединений согласно РД 153-34.1-003-01 (РТМ-1с); РД 153-34.1-003-01 (РТМ-1с);

Работа котла без постоянного присутствия рабочего персонала. Управление будет производиться с автоматизированного рабочего места (АРМ)

В качестве решений по предупреждению развития аварий и локализации выбросов опасных веществ на опасных участках проектируемого объекта можно выделить следующее:

- 1. По условиям безопасного отсечения потоков:
- разделение технологической схемы на отдельные блоки с установкой отсекающей запорной арматуры между ними;
 - 2. По условиям аварийного освобождения технологического оборудования:
- наличие средств предупредительной сигнализации при достижении опасных значений параметров;
 - наличие предохранительных клапанов;

Лист №док Подпись

3. По условиям ограничения, локализации и дальнейшей утилизации опасных веществ:

1/2020-2 -ИОС 6

- наличие плана локализации и ликвидации аварийных ситуаций в системе газопотребления;
 - наличие ремонтной службы;
 - периодическое проведение противоаварийных тренировок персонала;
- регулярное наблюдение обслуживающим персоналом объекта за состоянием арматуры, фланцевых соединений, изоляции, технологического оборудования котельной.

В качестве решений по предупреждению развития аварий и локализации выбросов опасного вещества на газопроводе можно выделить следующие:

1. По условиям безопасного отсечения потоков:

- регулирование давления в трубопроводе;
- наличие необходимой запорной арматуры.

На газопроводе котла на отм. +15,400 установлена запорная арматура (затвор) ДN400, Ру1,6 МПа ручная и арматура (затвор) DN 400 мм с электроприводом.

Установка данной запорной арматуры обеспечивает возможность отключения отдельных участков газопроводов, отключения газоиспользующего оборудования для обеспечения возможности локализации и ликвидации аварий, проведения ремонтных и восстановительных работ с минимальными периодами перебоя в газоснабжении, а также для ликвидации и консервации сетей.

2.По условиям аварийного опорожнения участков газопроводов

- установка продувочных свечей между запорной арматурой.

На внутренних газопроводах предусмотрены отборные устройства для продувочных газопроводов:

Продувочные газопроводов предусмотрены:

- перед запорной арматурой затвором DN400 мм с установкой в качестве запорного устройства шарового крана DN50 мм с ручным приводом;
- перед поворотной заглушкой DN 400 мм с установкой в качестве запорного устройства шарового крана DN 50 мм с ручным приводом;

Изм	Кол	Лист	Молок	Полпись	Лата

1/2020-2 -ИОС 6

- перед блоками газооборудования с установкой отборного устройства DN 20 мм;
- -газопроводы безопасности предусмотрены от каждого блока газооборудования. Отборные устройства DN 20 мм, с установленной на них запорной арматурой с электромагнитным приводом типа «НО», входят в состав блоков газооборудования.

Прокладка продувочных газопроводов и газопроводов безопасности выполняются по месту с обеспечением удобства обслуживания.

Продувочные газопроводы и газопроводы и газопроводы безопасности имеют минимальное количество поворотов и выводятся за пределы здания в места обеспечивающие безопасные условия рассеивания газа, но не менее чем на 1м. выше парапета. Данные газопроводы находятся зоне действия существующей молниезащиты здания котельного отделения котлотурбинного цеха.

Диаметр основных продувочных газопроводов рассчитан из условия 15кратного обмена продуваемого газопровода в течение 1ч.

- 3.По условиям ограничения, локализации и дальнейшей утилизации опасных веществ:
- разработка и корректировка плана ликвидации аварий;
- периодическое проведение противоаварийных тренировок персонала;
- оповещение через средства массовой информации населения и организаций о местах прохождения газопровода и требованиях по их сохранности;
- регулярное наблюдение обслуживающим персоналом за состоянием линейной части газопровода;
- создание и содержание в сохранности запаса материальных средств для ликвидации возможных аварий;

Инв. № подл. Подпись и дата

м. Кол. Лист №док Подпись Дата

1/2020-2 -ИОС 6

- наличие ремонтной службы.

В целях обеспечения надежной и безопасной эксплуатации проектируемого объекта и своевременного принятия решения о времени и виде ремонта, а также для получения достоверной информации о техническом состоянии оборудования соответствующими службами необходимо проводить периодические осмотры.

Техническое обслуживание проектируемого объекта основано на принципе планово-предупредительного технического обслуживания, согласно которому профилактические проверки, техническое обслуживание, а также своевременный ремонт являются более эффективными и экономичными, чем замена оборудования или его деталей в случае его выхода из строя.

Все работники организаций, в том числе их руководители обязаны проходить обучение в области промышленной безопасности и проверку знаний. Проверка знаний у рабочих проводиться ежегодно, у руководителей и специалистов – не реже одного раза в 5 лет.

Организация и порядок обучения, проведения инструктажей, проверки знаний и допуска работников к самостоятельной работе соответствует требованиям Трудового кодекса Российской Федерации и Положения о порядке подготовки аттестации работников организаций, осуществляющих деятельность в области промышленной безопасности опасных производственных объектов, подконтрольных Ростехнадзору (РД 03-19-2007 с изм. от 30 июня 2015г.)

Подготовка и аттестация по вопросам промышленной безопасности рабочих основных профессий осуществляется в порядке, установленном Ростехнадзором.

К работам на опасных производственных объектах допускаются работники после обучения безопасным методам и приемам выполнения работ, стажировки на рабочем месте, проверки знаний и практических навыков, проведения инструктажа по безопасности труда на рабочем месте и при наличии удостоверения, дающего право допуска к определенному виду работ. Срок стажировки устанавливается работодателем, но не может быть менее двух недель.

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

Изм.

Лист №док Подпись

શ્ર

12.1. Сведения о наличии и размещении резервов материальных средств для ликвидации последствий аварий на проектируемом объекте

В соответствии с федеральным законом «О защите населения и территорий от ЧС природного и техногенного характера», и «Порядком создания и использования резервов материальных ресурсов для ликвидации чрезвычайных ситуаций природного и техногенного характера», утвержденным постановлением Правительства (от 10.11.96 г. за № 1340), создан объектовый резерв материально-технических ресурсов для ликвидации ЧС природного и техногенного характера.

Указанные средства хранятся на складах предприятия и без специального разрешения не используются.

Для проведения аварийно-спасательных и других неотложных работ по ликвидации последствий возможных аварий и чрезвычайных ситуаций природного и техногенного характера на составляющих проектируемого объекта согласно закону РФ «О промышленной безопасности опасных производственных объектов» № 116-ФЗ от 21.07.97 г. привлекаются нештатные аварийно-спасательные формирования.

Согласно Федеральному закону от 12.02.98 г. № 28-ФЗ «О гражданской обороне» организации, имеющие потенциально опасные производственные объекты и эксплуатирующие их, а также имеющие важное оборонное и экономическое значение или представляющие высокую степень опасности возникновения чрезвычайных ситуаций в военное и мирное время, создают нештатные аварийно-спасательные формирования (НАСФ) и поддерживают их в состоянии постоянной готовности.

Готовность НАСФ в рабочее время – постоянная, вне рабочего времени – 1,5 \div 2 часа. Оснащенность нештатных аварийно-спасательных формирований

Подпись и	
Инв. № подл.	

Лист №док Подпись

Дата

Кол.

определяется исходя из норм оснащения, приведенных в приказе МЧС РФ от 23.12.2005 г. № 999 «Об утверждении Порядка создания нештатных аварийноспасательных формирований», а также в соответствии с «Типовым табелем оснащения аварийно-спасательного формирования средствами индивидуальной специальным и вспомогательным оборудованием газоспасательных работ» (приложение Е «Методических рекомендаций по определению возможностей профессиональных проведению проверки И аварийно-спасательных формирований при аттестации на правоведения газоспасательных работ»).

В случае недостаточности сил для ликвидации ЧС на объекте вводится в действие План совместных действий сил и средств МЧС республики по ликвидации чрезвычайной ситуации природного и техногенного характера, в соответствии с которым предусматривается привлечение территориальных аварийно-спасательных формирований ТСЧС.

12.2 Решения по исключению разгерметизации оборудования и предупреждению аварийных выбросов опасных веществ

С целью снижения опасности и вредности проектируемых объектов проектом предусмотрены следующие мероприятия:

- 1) применение герметичного оборудования и арматуры с минимальным количеством разъемных соединений;
- 2) материалы трубопроводов подобраны и рассчитаны на обеспечение прочности и надежности эксплуатации в рабочем диапазоне давлений и температур;
 - 3) использование материалов и оборудования, прошедших сертификацию;
- 4) предварительное испытание перед монтажом технологических трубопроводов и оборудования повышенным давлением;
- 5) определение расчетной толщины стенок технологического оборудования с учетом установленного срока эксплуатации и прибавки для компенсации коррозии;

Изм.	Кол.	Лист	№док	Подпись	Дата

Взам. инв. №

1/2020-2 -ИОС 6

- 6) наружная поверхность газопроводов имеет антикоррозионное покрытие;
- 7) использование необходимой запорной и предохранительной арматуры на технологических трубопроводах с взрывопожароопасными продуктами;
- 8) оснащение системой предохранительных клапанов трубопроводов, имеющих источник повышенного давления выше расчетного;
- 9) расположение зданий и сооружений, компоновка оборудования, приняты с учетом возможности проветривания, обеспечения свободного подъезда и доступа для обслуживания и ремонта;
 - 10) периодическая поверка приборов контроля;
- 11)выполнение программы по замене физически изношенного и морально устаревшего оборудования.

Для обеспечения безаварийной работы предусмотрены следующие мероприятия по предотвращению нарушений технологического процесса:

- обслуживание технологического оборудования персоналом, обученным и допущенным к самостоятельной работе;
 - периодическая проверка знаний обслуживающего персонала;
 - проведение процессов в заданных режимах;
- выполнение и контроль над выполнением графика технического обслуживания и ремонта (TOP);
 - своевременное устранение выявленных дефектов;
- строгое соблюдение требований правил безопасности и инструкций по эксплуатации, обслуживанию и ремонту технологического оборудования;
- регулярное осуществление профилактических мероприятий по обеспечению работы оборудования в осенне-зимний период;
- постоянное наблюдение за состоянием фланцевых соединений технологического оборудования, запорной арматуры, уплотнительных устройств, КИП и А;
- обеспечение обслуживающего персонала спецодеждой, спецобувью и индивидуальными средствами защиты, согласно действующим нормам.

Инв. № подл. Подпись и дата

Лист

№док Подпись

Дата

Взам. инв. №

В качестве решений по исключению разгерметизации оборудования и предупреждения аварийных выбросов, принятых на газопроводе, можно выделить следующие:

- предварительное испытание перед монтажом;
- применение сварных соединений, строгое соблюдение режимов сварки
 труб и 100% контроль сварных стыков неразрушающими методами;
 - периодическое проведение инспекции линейной части;
 - своевременное устранение выявленных дефектов;
 - вырезка дефектных участков трубопровода;
- наличие на трубопроводе необходимого количества отсекающих задвижек;
 - выполнение мероприятий по сохранности газопровода;
 - применение материалов и оборудования, прошедших сертификацию;
- обслуживание оборудования и трубопровода персоналом, обученным и допущенным к работе;
- выполнение и контроль за соблюдением графика технического обслуживания и ремонта (TOP);
 - обучение, инструктаж и подготовка обслуживающего персонала;
 - периодическая проверка знаний обслуживающего персонала;
 - проверка приборов контроля.

Взам.				
Полпись и лата				
Инв. № полл.		Изм. Кол. Лист №док Подпись Дата	1/2020-2 -ИОС 6	<u>Лист</u> 58
-	<u>-</u>			

13.Приложения.

План газоснабжения котельной и бумажной фабрики с указанием расположения производственных объектов и указанием объемов

Наружный газопровод среднего

давления от места присоединения к газопроводам Ду600, Ду100 в районе ГШРП до места присоединения в районе котельной. Профиль трассы.

использования газа.

Узел I,III.Сечения

Наименование

Обозначение

1/2020-2-ИОС6 л.1

1/2020-2-ИОС6 л.2

1/2020-2-ИОС6 л.3

Примечание

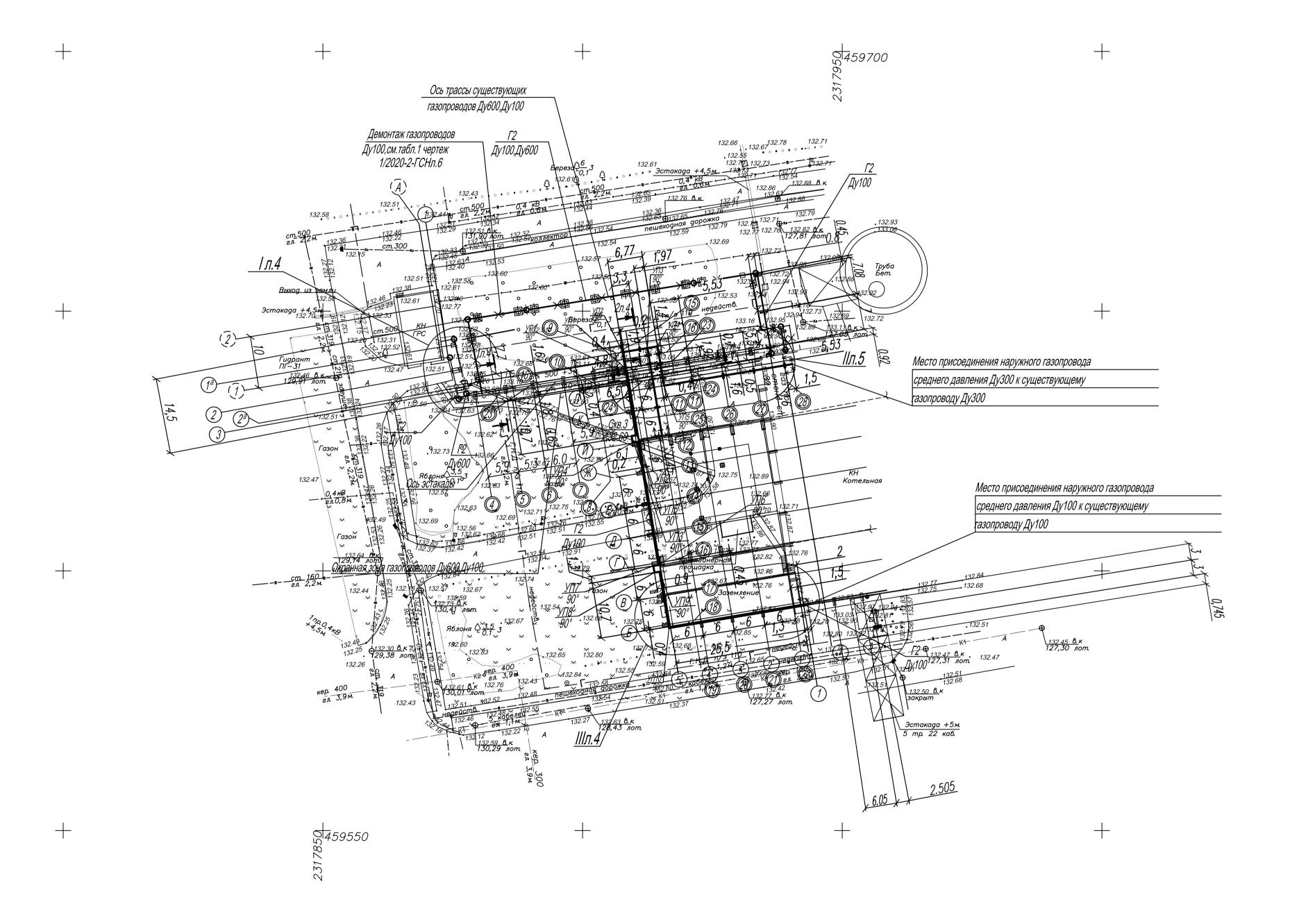
Зам. с изм.1

1/2020-2-ИОС6 л.4	Узел II. Разрез 6-6.	Зам. с изм. 1
1/2020-2-ИОС6 л.5	Разрезы 3-3,4-4,5-5.	
1/2020-2-ИОС6 л.6	Газопроводы котельной. Монтажно- сборочный чертеж.План. разрезы. Спецификация.	Зам. с изм.1
1/2020-2-ИОС6 л.7	Технологическая схема газопроводов котла.	
1/2020-2-ИОС6 л.8	Аксонометрическая схема газопроводов.	
1/2020-2-ИОС6 л.9	Газопроводы котла. Монтажно- сборочный чертеж. Разрез 4-4.	
1/2020-2-ИОС6 л.10	Газопроводы котла.Монтажно- сборочный чертеж. Разрез 1-1.	
1/2020-2-ИОС6 л.11	Газопроводы котла. Монтажно- сборочный чертеж. Разрез 2- 2.Спецификация.	
1/2020-2-ИОС6 л.12	Газопроводы котла. Монтажно- сборочный чертеж. Разрез 3-3. Разрез 5- 5	Зам. с изм.1
1/2020-2-ИОС6 л.13	Газопроводы котла. Продувочные газопроводы котла по фасаду котельного отделения.	
	Гидравлический расчет газопровода	на 20 листах
	Расчет газопровода на прочность и устойчивость	на 9 листах
	Расчет пропускной способности газопровода.	на 6 листах
Изм. Кол. Лист №док Подпись Д	1/2020-2 -ИОС 6	<u>Ли</u>

	Расчет срока эксплуатации (срока службы) газопровода.	на 8 листах
1/2020-2-ИОС6 л.14	Технологическая схема паромазутопроводов.	
1/2020-2-ИОС6 л.15	Паромазутопроводы котельной. Монтажно-сборочный чертеж.	
1/2020-2-ИОС6л.16-л.17	Паромазутопроводы котла. Монтажно-сборочный чертеж	

Взам. инв. №			
Подпись и дата			
Инв. № подл.	Изм. Кол. Лист №док Подпись Дата	1/2020-2 -ИОС 6	<u>Лист</u> 57

План трассы (1:500)



1.Газоиспользующее оборудование в котельной (газопровод Ду600):

— существующие паровые котлы типа Е—160—2,5—250ГМ марки ТГМЕ—187: 2шт.

— существующие паровые котлы типа E—40—2,4—25ГМ марки ПТВМ—30М(p): 2шт.

— вновь устанавливаемый паровой котел типа E—160—2,5—250ГМ

Газопровод на котельную (Ду600).

Расходы природного газа на котельную составляют: — максимальный 23040 нм ³/ч;

— рабочий 16069 нм ³/ч;

-минимальный 4000 нм³/ч.

Давление газа на выходе из ГРП для подачи в котельную составляет: 0,06 МПа.

Газопровод на бумажную фабрику (Ду100).

Расходы природного газа на бумажную фабрику составляют:

– максимальный 1000 нм ³/ч;

—рабочий 600 нм ³/ч;

-минимальный 300 нм³/ч.

Давление газа на выходе из ГРП для подачи на бумажную фабрику составляет: 0,04 МПа.

2. Вдоль трассы газопровода устанавливается охранная зона в виде участка земной поверхности, ограниченной условными линиями, проходящими на расстоянии 2м от оси газопровода. Охранная зона ГРП устанавливается в виде территории, ограниченной замкнутой линией, проведенной на расстоянии 10 метров от границы ГРП.

3. Сечения по трассе газопровода 1—1, 2—2, 7—7 см. чертеж N 1/2020—2—ГСН л.4.

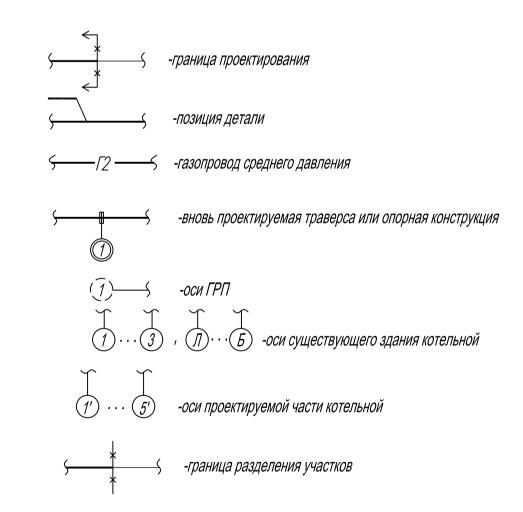
4. Давление природного газа на входе в ГРП :

на котельную:

– максимальное (допустимое) 1,2 МПа.

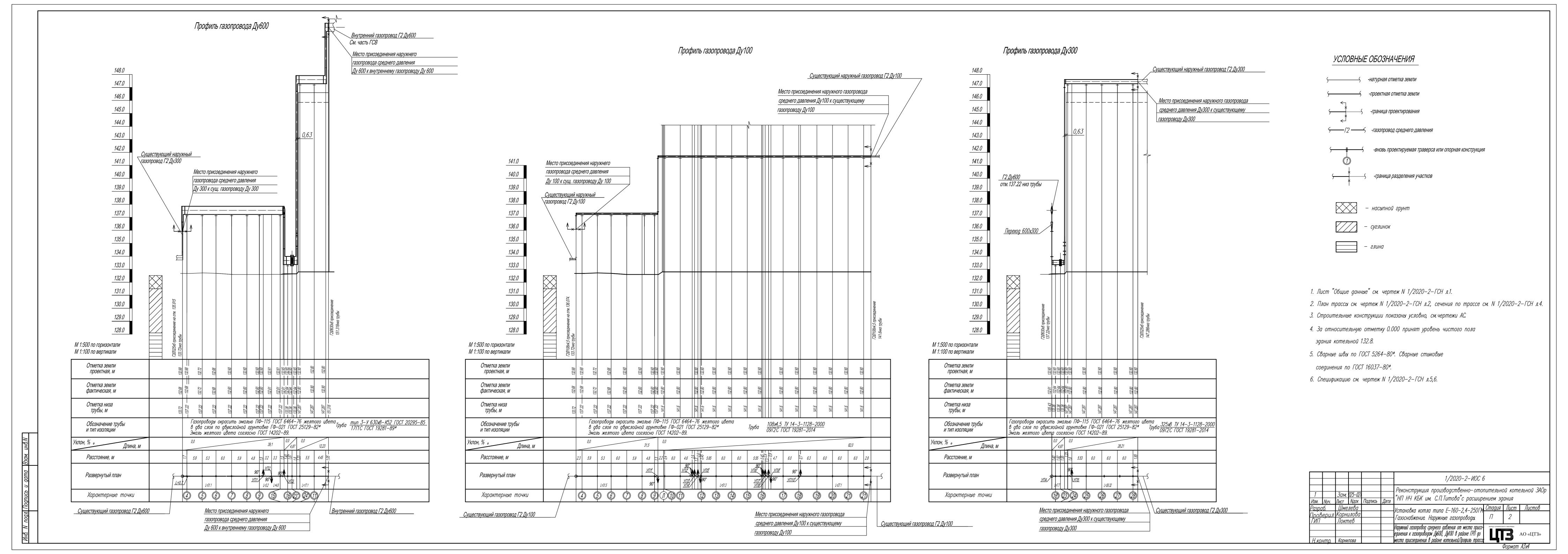
-минимальное 0,4 МПа.

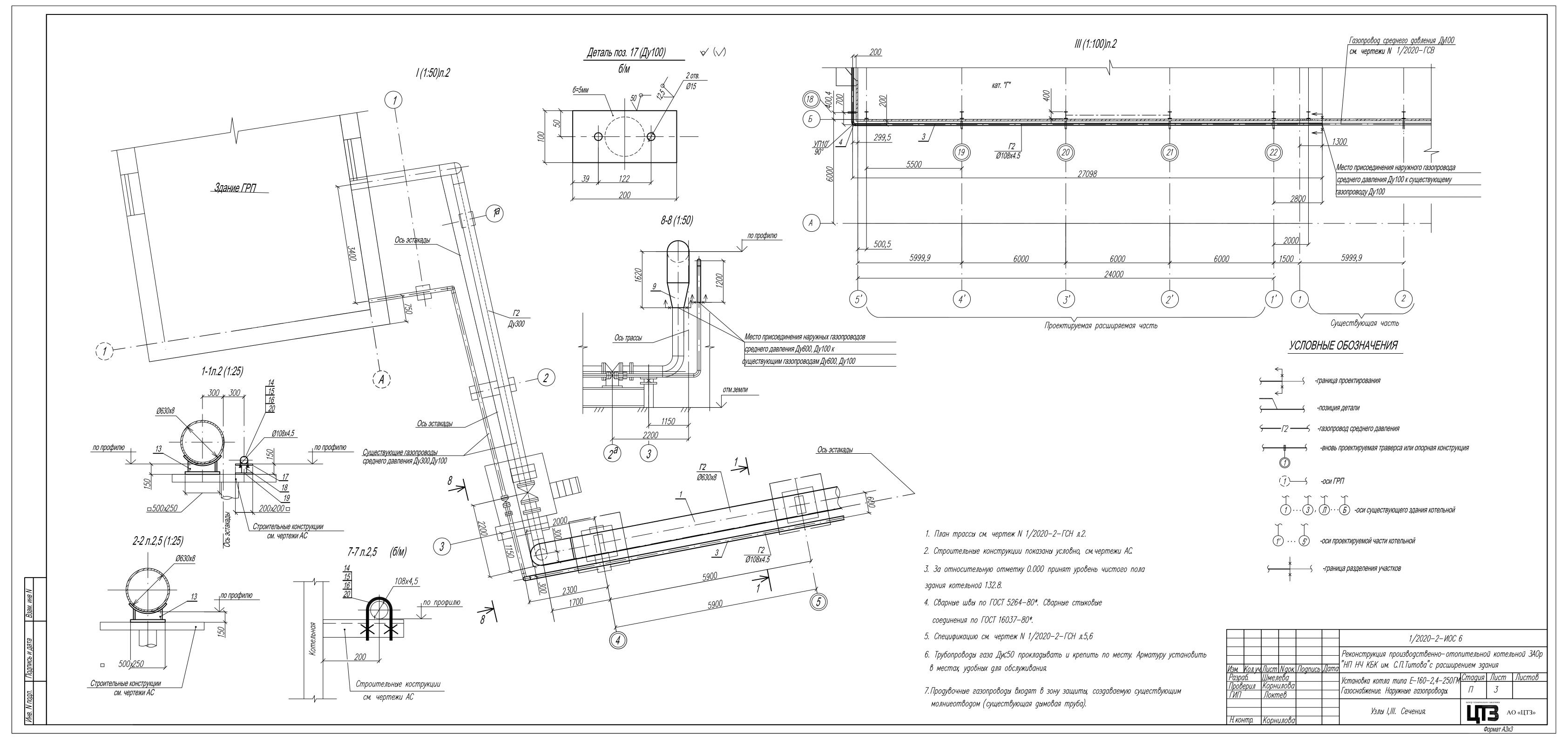
УСЛОВНЫЕ ОБОЗНАЧЕНИЯ

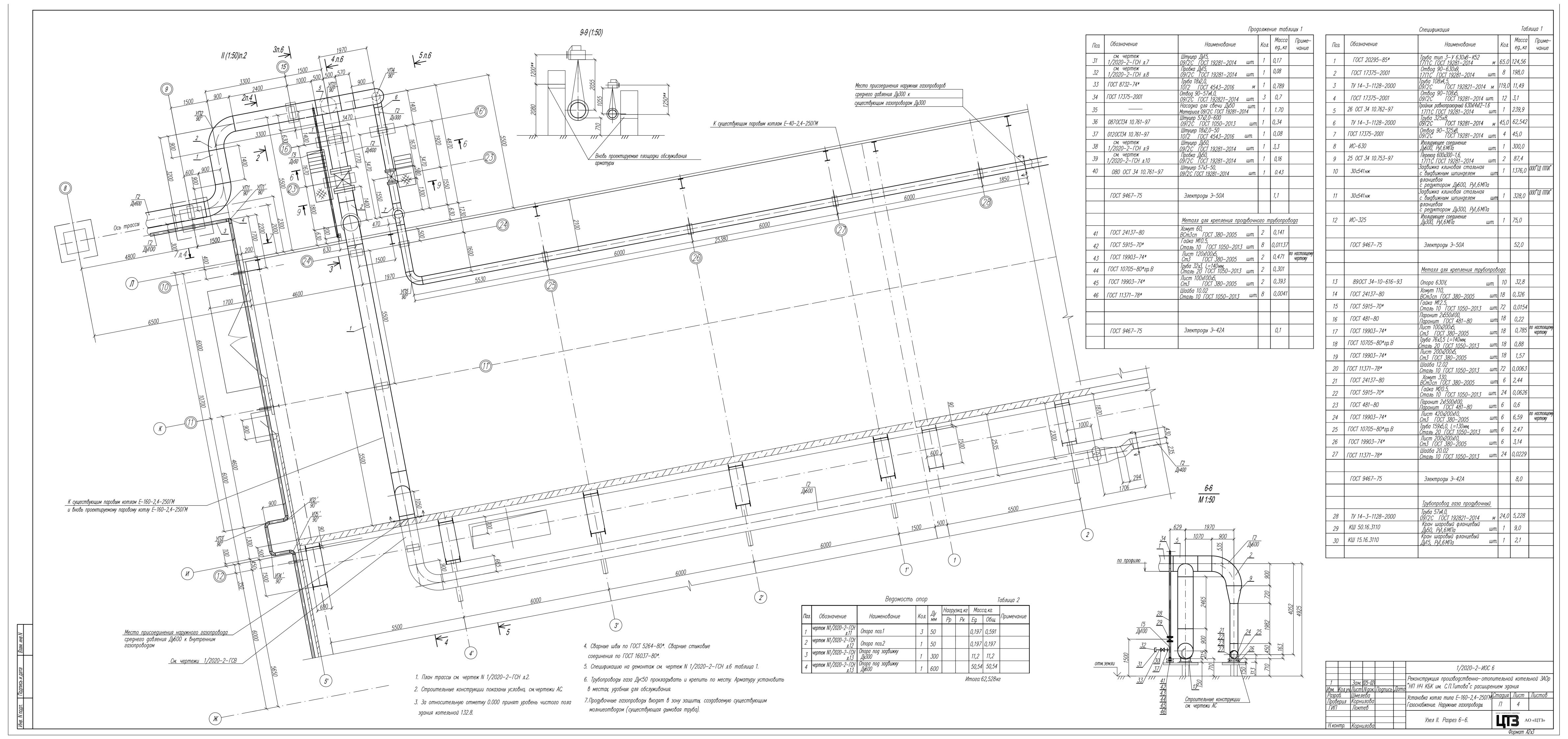


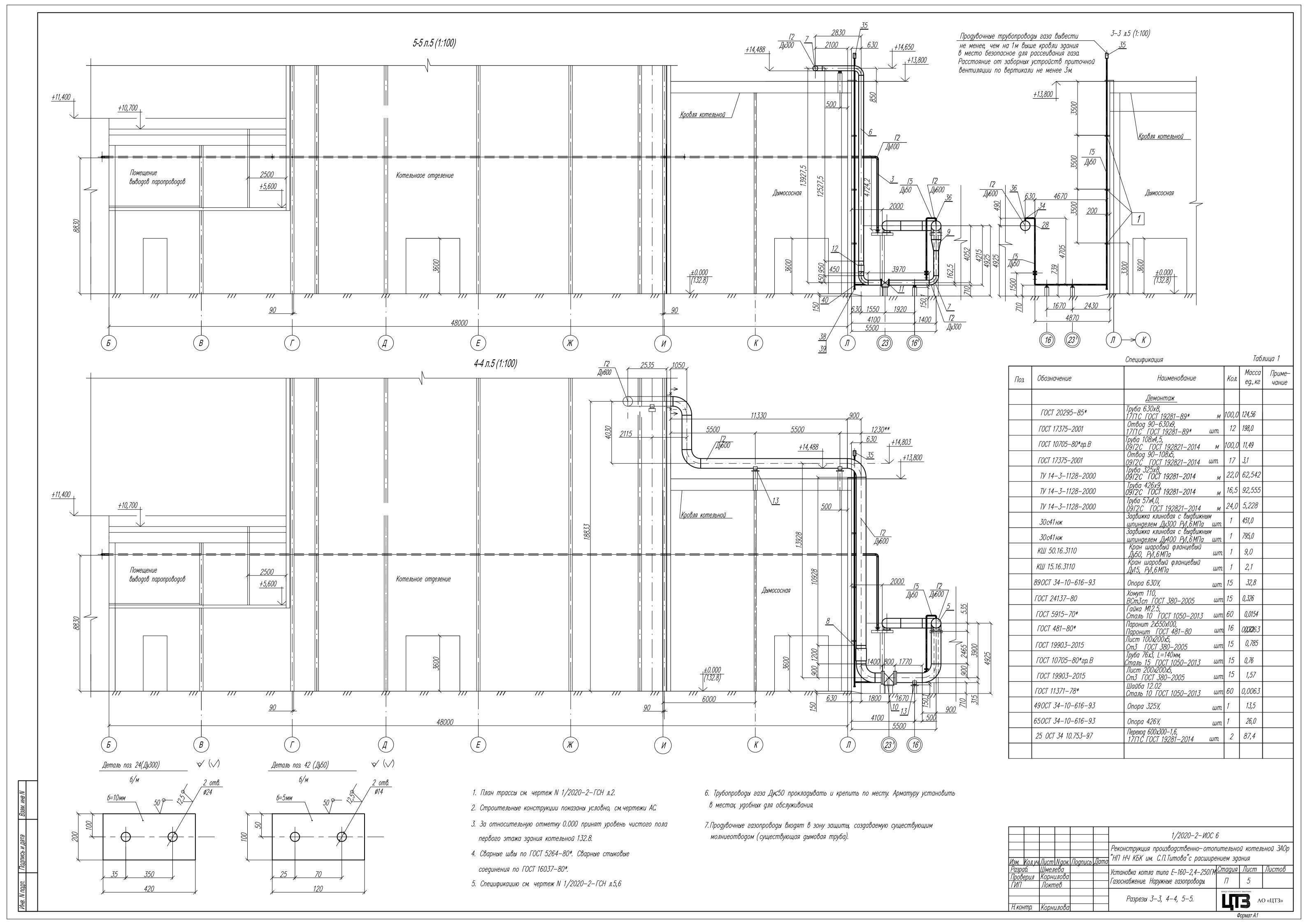
					1/2020-2- <i>N</i> 0C	-6		
Изм. Кол.уч	и Лист	Naok	Поапись	Лата	Реконструкция производственно— отог "НП НЧ КБК им. С.П.Титова"с расшире	пительно гнием зда	й котел ания	ьной ЗАОр
Разраб. Проверил ГИП	Шмел Корни Локт	ева ілова			Установка котла типа Е—160—2,4—250ГМ Газоснабжение. Наружные газопроводы.	Стадия П	Лист 1	Листов
Н. контр.	Корни	ілова			План газоснабжения котельной и бумажной фабрики с указанием расположения производственных объектов и указанием объектов и указанием объемов использования газа	центр техническог		О «ЦТЗ»

Формат А1









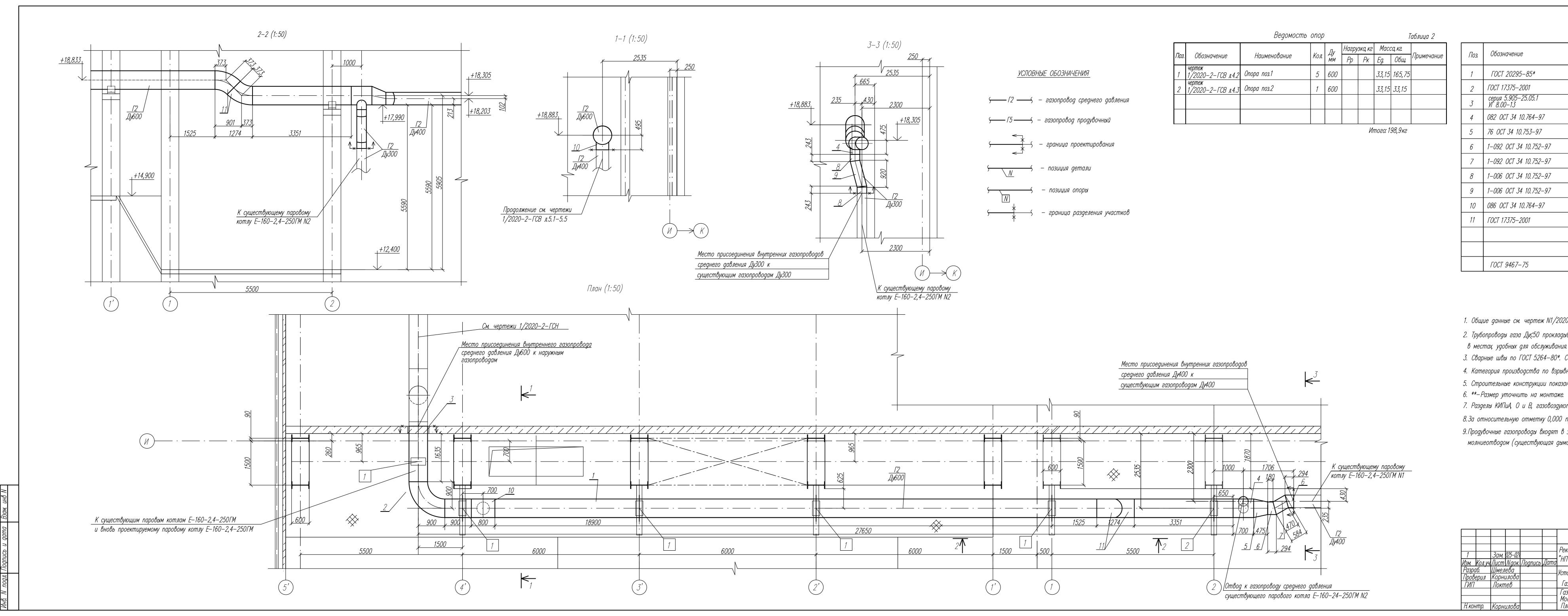


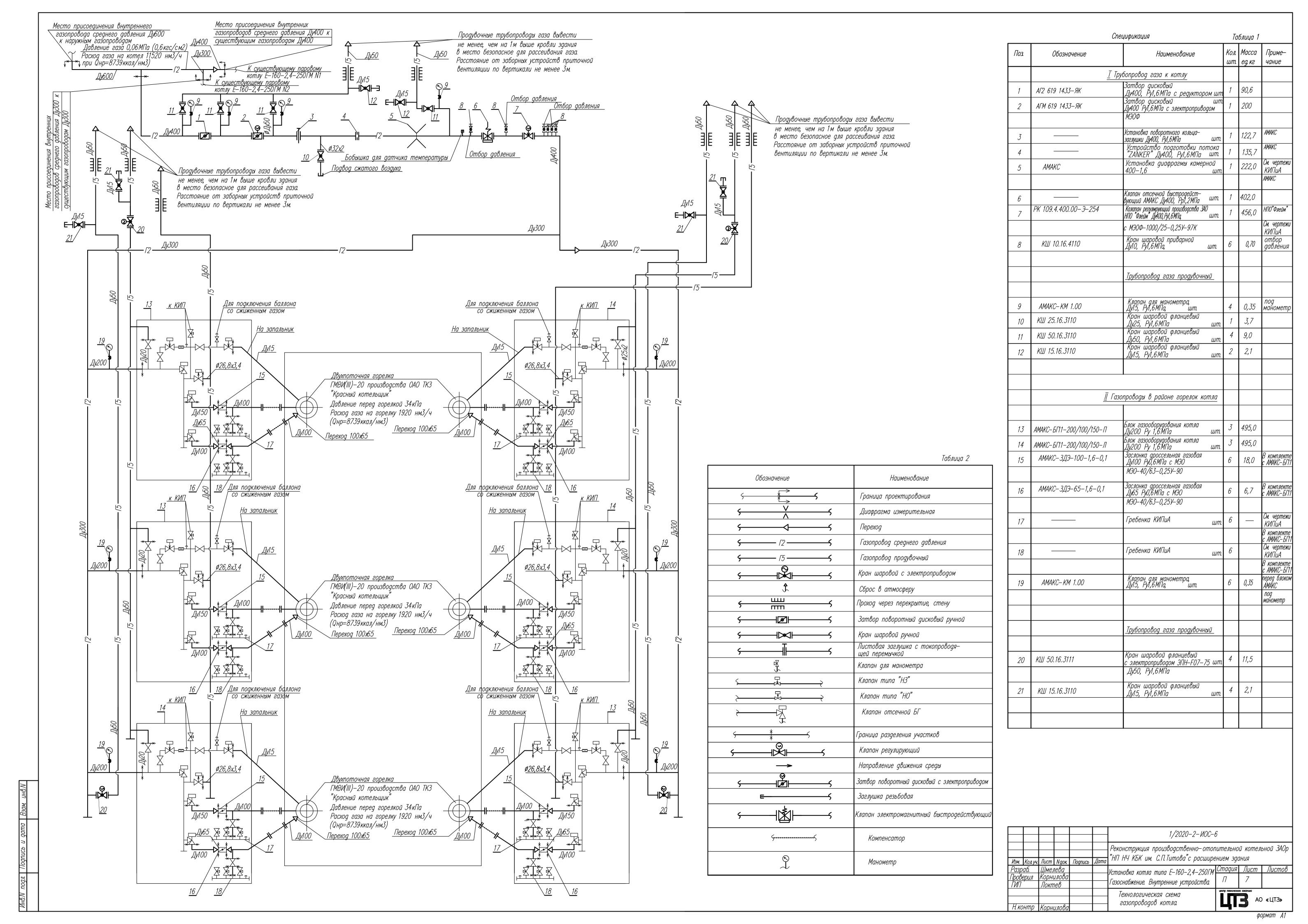
Таблица 1 Спецификация Т Масса | Приме- ' Наименование Кол. ед., кг чание Труба тип 3-У 630x8-K52 17Г1С ГОСТ 19281-2014 м Отвод 90-630x9, 17Г1С ГОСТ 19281-2014 шт. Футляр -700 L=250мм, ГОСТ 20295-85* ГОСТ 17375-2001 серия 5.905—25.05.1 УГ 8.00—13 Тройник переходный 630x10-325x8-1.6 , , , 082 OCT 34 10.764-97 Переход 600х400—1,6
17Г1С ГОСТ 19281—2014
Сектор концевой 15°А-426х10—294—1.6 шт
Сектор концевой 15°Б-426х10—584—1.6 шт
Сектор концевой 7°30 А-325х8—243—2.5
Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт
Сектор концевой 7°30 Б-325х8—920—2.5
Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт
Гройник переходный 630х12—426х9—1.6 шт
Отвод 45—630х9,
17Г1С ГОСТ 19281—2014 шт. 76 OCT 34 10.753-97 1-092 OCT 34 10.752-97 1-092 OCT 34 10.752-97 1-006 OCT 34 10.752-97 1-006 OCT 34 10.752-97 086 OCT 34 10.764-97 ГОСТ 17375—2001

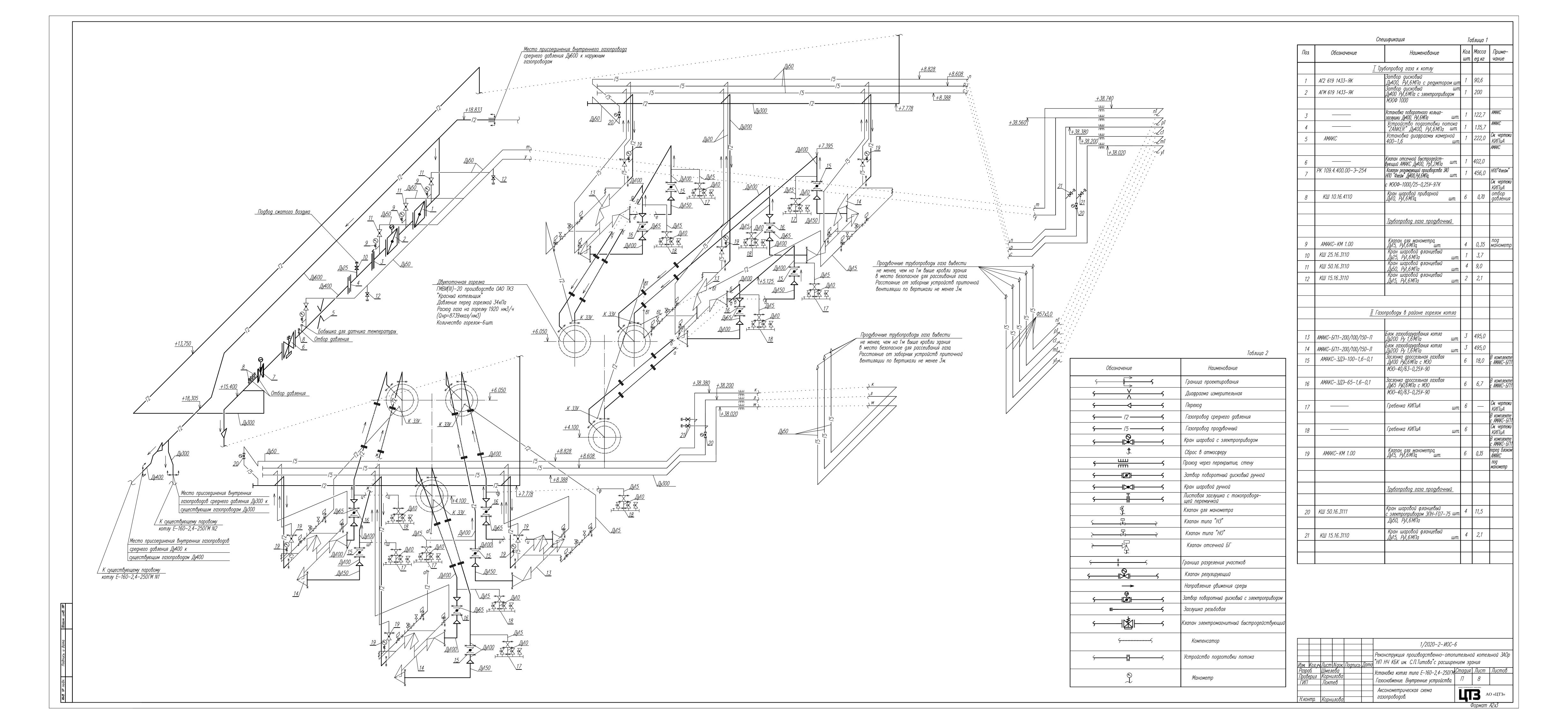
Электроды Э-50А

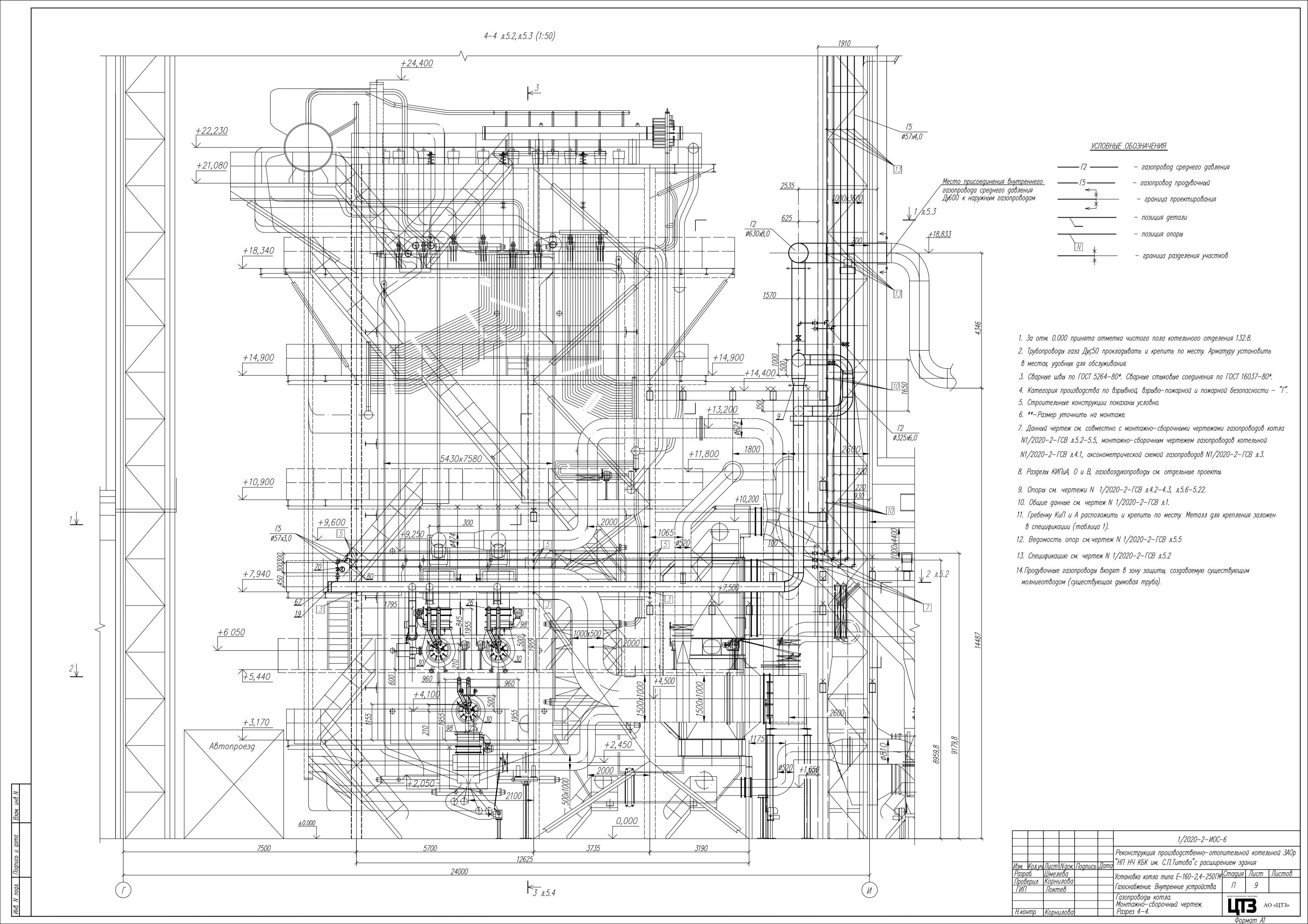
- 1. Общие данные см. чертеж N1/2020—2—ГСВ л.1
- 2. Трубопроводы газа Дқ<50 прокладывать и крепить по месту. Арматуру установить в местах, удобных для обслуживания.
- 3. Сварные швы по ГОСТ 5264—80*. Сварные стыковые соединения по ГОСТ 16037—80*.
- 4. Категория производства по взрывной, взрыво—пожарной и пожарной безопасности "Г".
- 5. Строительные конструкции показаны условно, см. чертежи АС.
- 7. Разделы КИПиА, 0 и В, газовоздухопроводы см. отдельные проекты.
- 8.За относительную отметку 0,000 принята отметка чистого пола котельной 132,8.
- 9. Продувочные газопроводы входят в зону защиты, создаваемую существующим

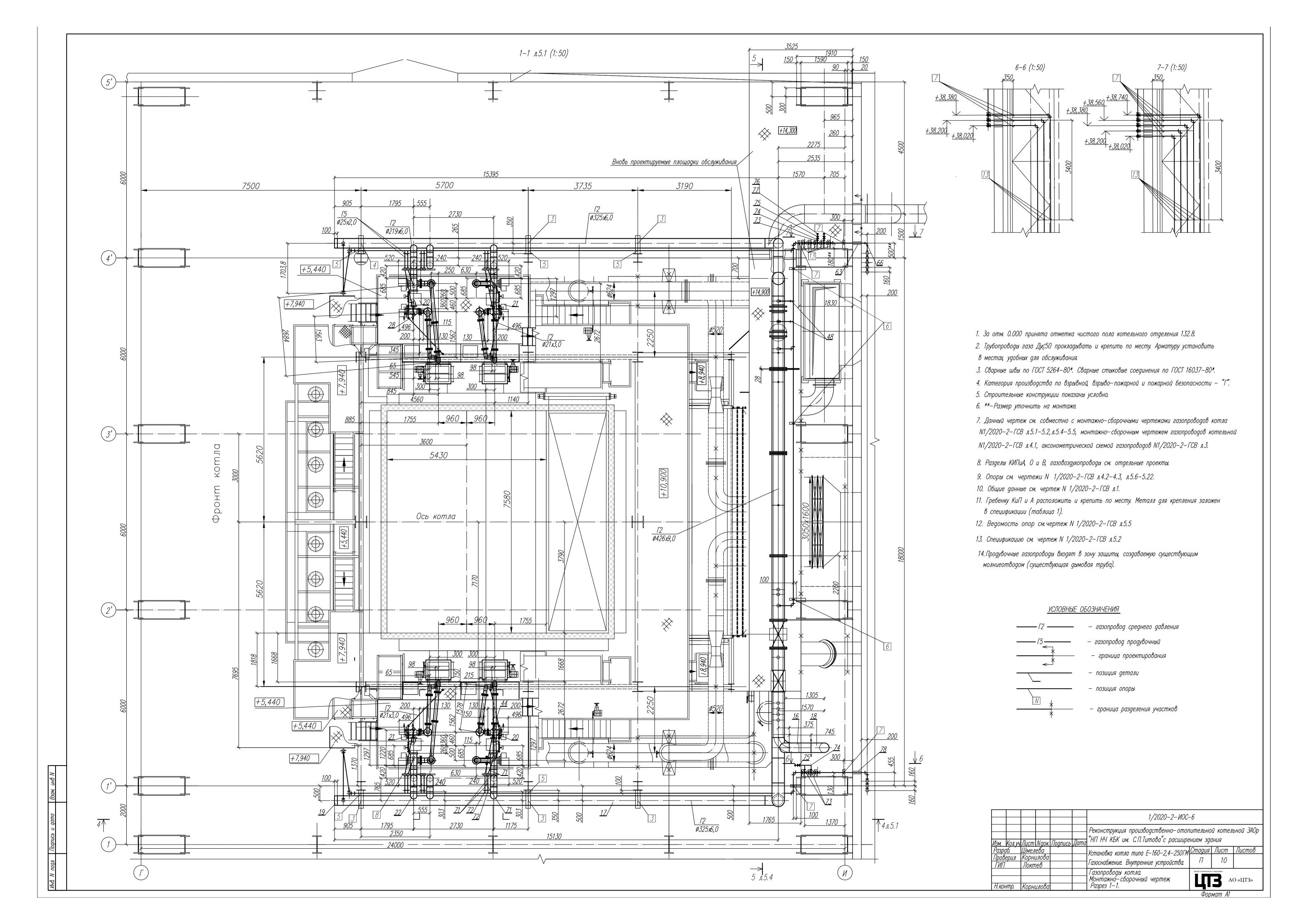
молниеотводом (существующая дымовая труба).

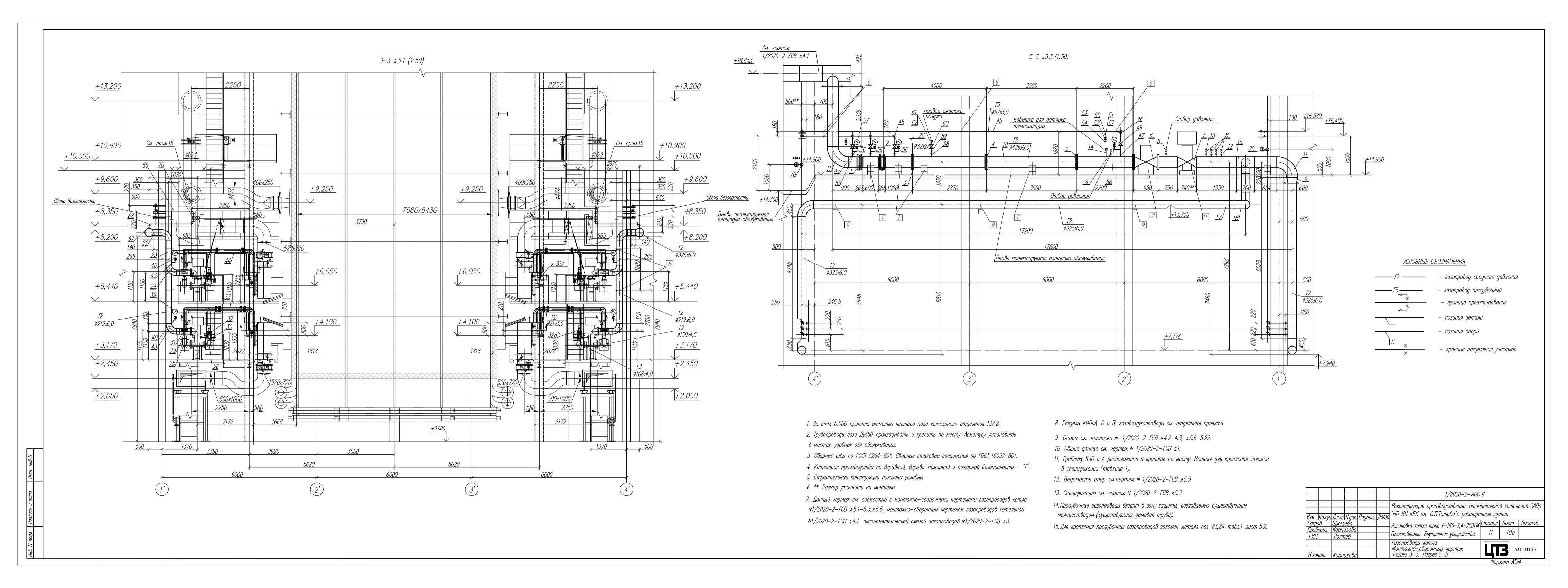
						1/2020-2-NOC 6					
1		Зам.	025-021			Реконструкция производственно— отоп "НП НЧ КБК им. С.П.Титова"с расшире	ительно	й котел пина	ьной ЗАОр		
м <u>.</u> 13ра	<u>Кол. уч.</u> 16	<u>Лист</u> Шмел	<u>Ngoк</u> eRa	<u>Подпись</u>	Дата	THE THE NEW COMM. C. T. TURNOOU C PUCCHAPE	писм зус Стапиа	Пия	Листов		
008e		Корни	илова			Установка котла типа E—160—2,4—250ГМ	П	6	Hacinoo		
<u>ИП</u>		Локт	<i>пев</i>			Газоснабжение. Внутренние устройства.	TOUR TOURS				
KUL	ımp.	Корн	илова			Газопроводы котельной. Монтажно— сборочный чертеж План. Разрезы. Спецификация.	пентр техническог	B A	О «ЦТЗ»		
KUII	πρ.	Νυμπι	JJIOOU			План. Гаэрсэй. Опецификация.	Q.	Рормат .	A3x4		

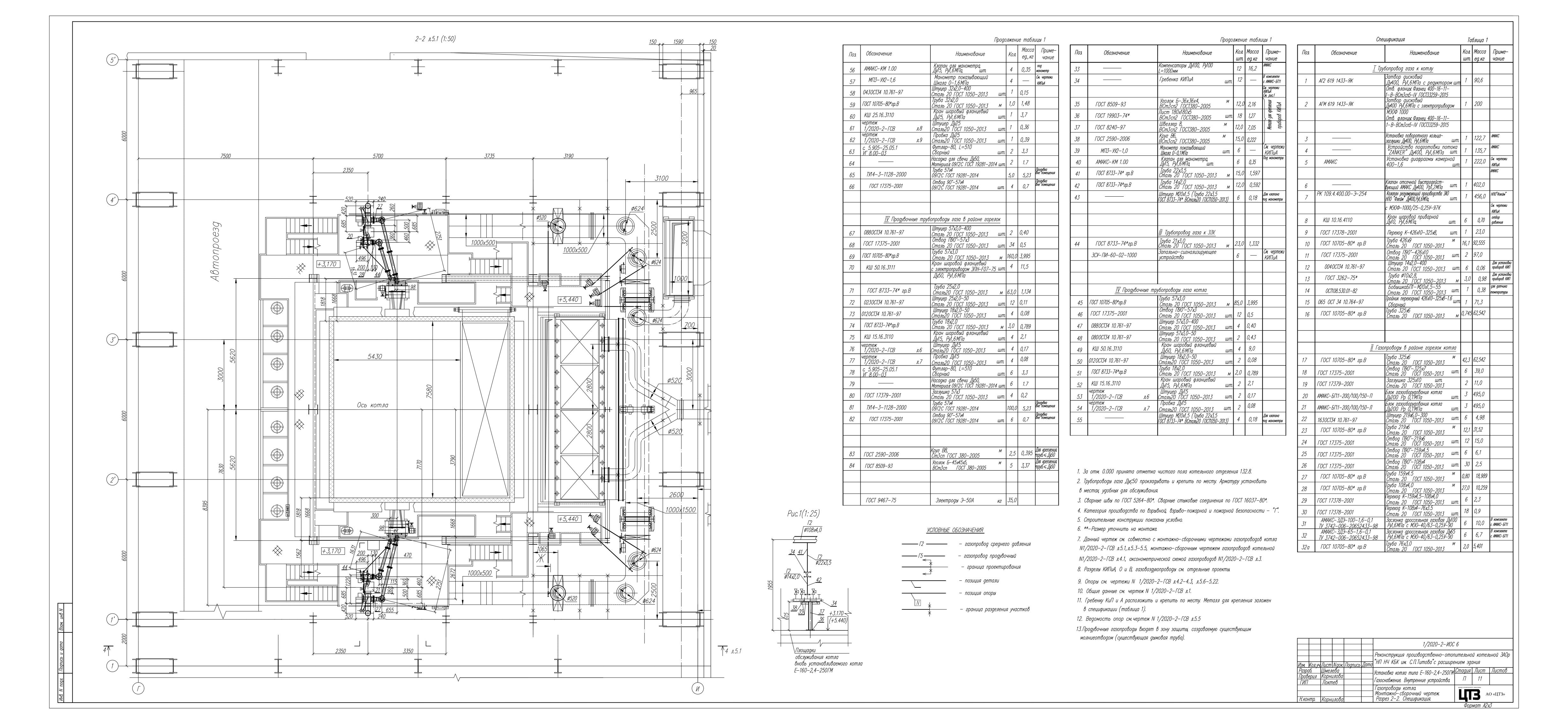












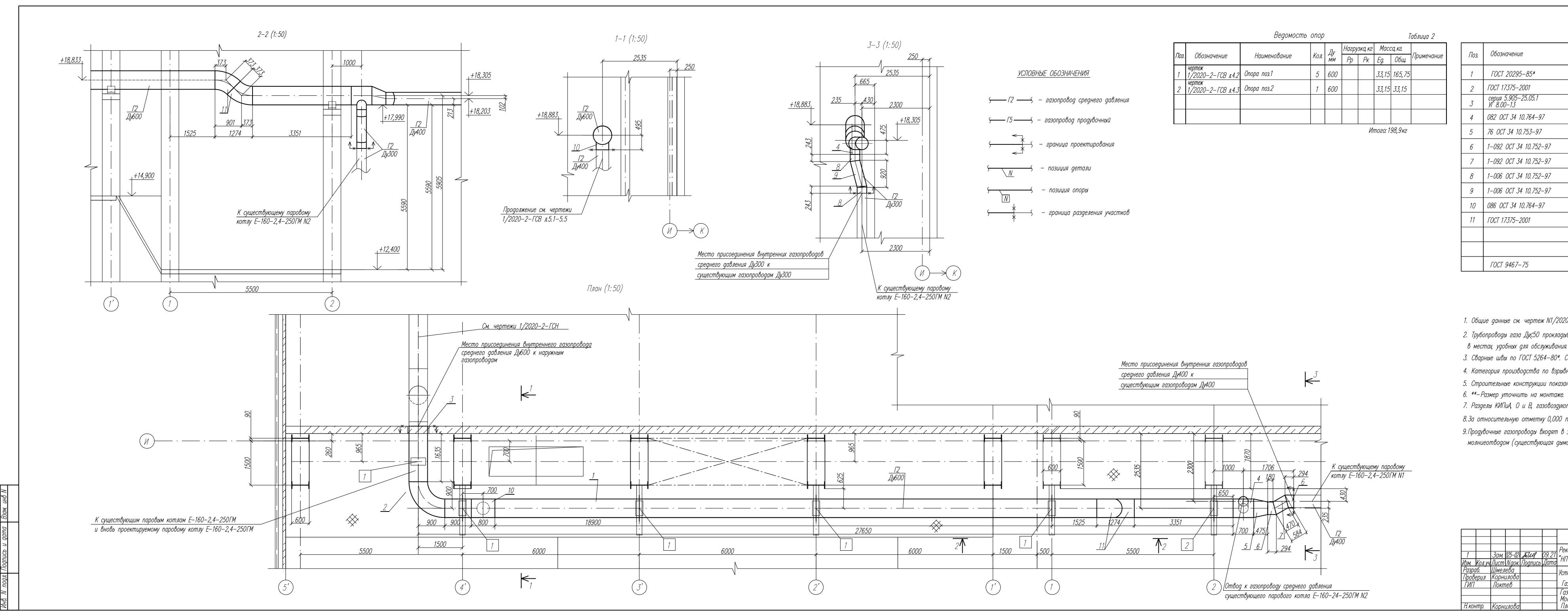


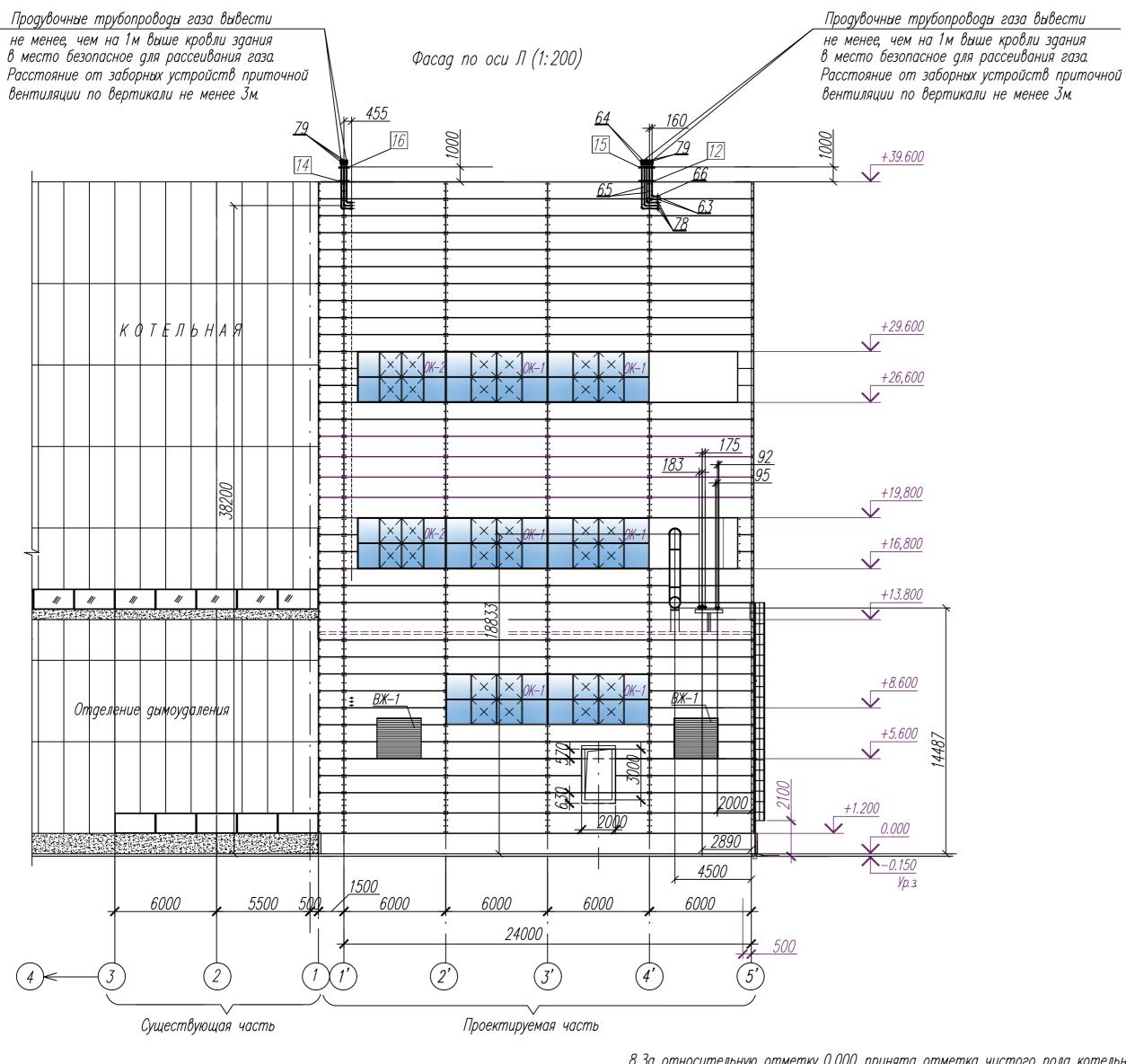
Таблица 1 Спецификация Масса Приме-Наименование Кол. ед., кг чание Труба тип 3-У 630х8-К52 17Г1С ГОСТ 19281-2014 м Отвод 90-630х9, 17Г1С ГОСТ 19281-2014 шт. Футляр -700 L=250мм, ГОСТ 20295-85* ГОСТ 17375-2001 серия 5.905—25.05.1 УГ 8.00—13 Тройник переходный 630x10-325x8-1.6 , , , 082 OCT 34 10.764-97 Переход 600х400—1,6
17Г1С ГОСТ 19281—2014
Сектор концевой 15°А-426х10—294—1.6 шт
Сектор концевой 15°Б-426х10—584—1.6 шт
Сектор концевой 7°30 А-325х8—243—2.5
Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт
Сектор концевой 7°30 Б-325х8—920—2.5
Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт
Гройник переходный 630х12—426х9—1.6 шт
Отвод 45—630х9,
17Г1С ГОСТ 19281—2014 шт. 76 OCT 34 10.753-97 1-092 OCT 34 10.752-97 1-092 OCT 34 10.752-97 1-006 OCT 34 10.752-97 1-006 OCT 34 10.752-97 086 OCT 34 10.764-97 ГОСТ 17375—2001

- 1. Общие данные см. чертеж N1/2020—2—ГСВ л.1
- 2. Трубопроводы газа Дқ<50 прокладывать и крепить по месту. Арматуру установить в местах, удобных для обслуживания.
- 3. Сварные швы по ГОСТ 5264—80*. Сварные стыковые соединения по ГОСТ 16037—80*.
- 4. Категория производства по взрывной, взрыво—пожарной и пожарной безопасности "Г".

Электроды Э-50А

- 5. Строительные конструкции показаны условно, см. чертежи АС.
- 7. Разделы КИПиА, 0 и В, газовоздухопроводы см. отдельные проекты.
- 8.За относительную отметку 0,000 принята отметка чистого пола котельной 132,8.
- 9. Продувочные газопроводы входят в зону защиты, создаваемую существующим молниеотводом (существующая дымовая труба).

						1/2020-2-NOC 6	ĵ		
1 M.	Кол. үч.	Зам. Лист	025-021 Nаок	Т ыШ Поапись	09.21 Дата	Реконструкция производственно— отоп "НП НЧ КБК им. С.П.Титова"с расшире	ительно Рнием зда	й котелі ания	ьной ЗАОр
зра	кол учлист (Nga aб. Шмелева Верил Корнилов Поктев					Установка котла типа E—160—2,4—250ГМ Газоснабжение. Внутренние устройства.	Стадия П	Лист 12	Листов
		Корнилова				Газопроводы котельной. Монтажно— сборочный чертеж План. Разрезы. Спецификация.	центр технического заказчика		Э «ЦТ 3 »
							Ø	Рормат ,	A3x4



позиция детали

– позиция опоры

участков

граница разделения

УСЛОВНЫЕ ОБОЗНАЧЕНИЯ

– газопровод среднего давления

— газопровод продувочный

8.За относительную отметку 0,000 принята отметка чистого пола котельной 132,8.

- 9. Продувочные газопроводы входят в зону защиты, создаваемую существующим молниеотводом (существующая дымовая труба).
- 10. Спецификацию см. чертеж N 1/2020—2—ГСВ л.5.2
- 11. Опоры см. чертежи N 1/2020-2-ГСВ л.4.2-4.3, л.5.6-5.22.
- 7. Данный чертеж см. совместно с монтажно-сборочными чертежами газопроводов котла N1/2020—ГСВ л.5.1—5.4, аксонометрической схемой газопроводов л.3.

Веаомость опор

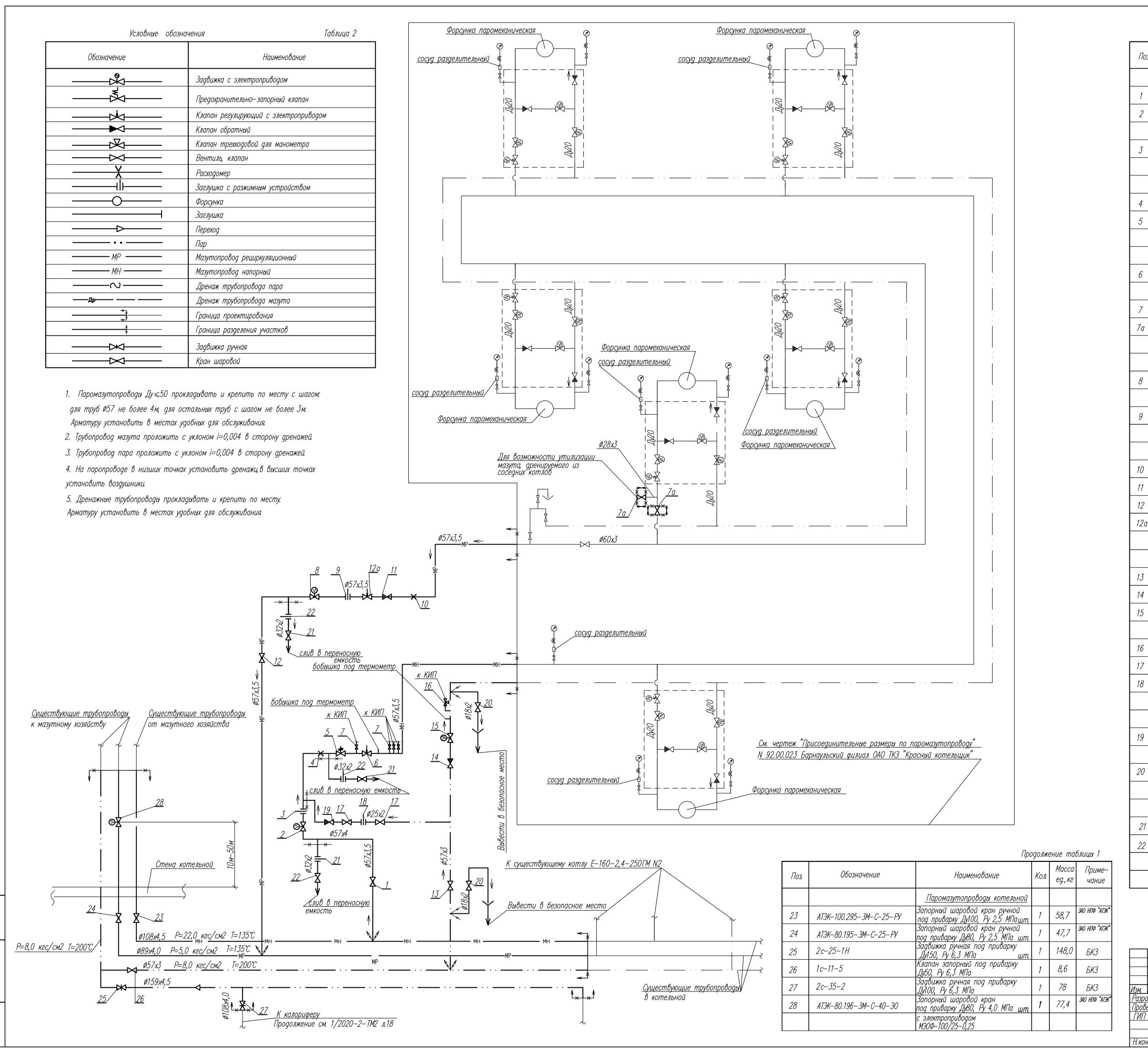
Ταδπιμα 1

		ведомость опо	ρ					lat	блица 1.
Истроки	05		I/	П	Нагрузі	ка, кгс	Масс	а кг.	Примечание
Ncm	Обозначение	Наименование	Кол.	Ду	Рр	Pĸ	Eg.	Общ	Примечиние
1	См. чертеж 1/2020–2–ГСВ л.5.6	Onopa nos.1 wm	5	400			26,35	131,75	
2	См чептеж	Опора под клапан отсечной быстродействующий АМАКС	1	400			26,9	26,9	
	,	Ду400 поз.2.							
3	См. чертеж 1/2020-2-ГСВ л.5.8	Onopa nos.3	6	300			3,42	20,52	
4	См. чертеж 1/2020–2–ГСВ л.5.8	Onopa nos.4	1	300			3,42	3,42	
5	См. чертеж 1/2020-2-ГСВ л.5.9	Onopa nos.5	6	50			1,182	7,092	
6	См. чертеж 1/2020–2–ГСВ л.5.10	Опора поз.6	4	50			0,96	3,84	
7	См. чертеж 1/2020-2-ГСВ л.5.11	Onopa nos.7	14	50			0,197	2,758	
8	См. чертеж 1/2020–2–ГСВ л.5.12	Onopa nos.8	8	200 50			2,38	19,04	
9	См. чертеж 1/2020–2–ГСВ л.5.13	Onopa nos.9	3	300			3,32	9,96	
10	См. чертеж 1/2020–2–ГСВ л.5.14	Onopa nos.10	12	50			0,197	2,364	
11	См. чертеж 1/2020–2–ГСВ л.5.15	Опора поз.11	1	400			_	_	
12	См. чертеж 1/2020–2–ГСВ л.5.16	Опора поз.12	1	50			0,985	0,985	
13	См. чертеж 1/2020–2–ГСВ л.5.17	Onopa nos.13	40	50			0,197	7,88	
14	См. чертеж 1/2020–2–ГСВ л.5.18	Onopa nos.14	1	50			0,591	0,591	
15	См. чертеж 1/2020-2-ГСВ л.5.19	Onopa nos.15	1	50			8,6	8,6	
16	См. чертеж 1/2020–2–ГСВ л.5.20	Опора поз.16	1	50			8,2	8,2	
•	•	-						•	•

Итого: 253,9 кг

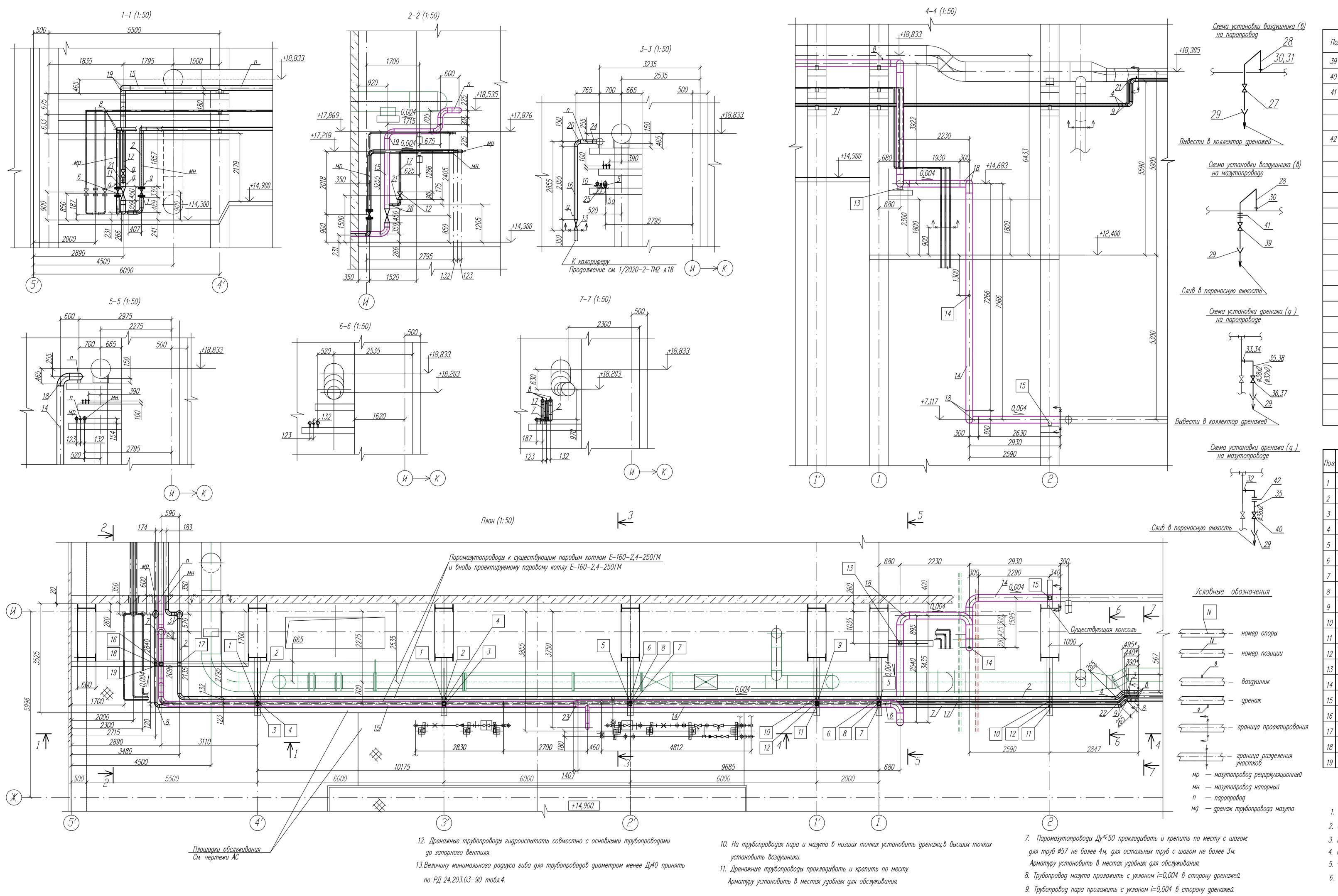
- 1. Лист "Общие данные" см. чертеж N 1/2020—2—ГСВ л.1.
- 2. Трубопроводы газа Ду<50 прокладывать и крепить по месту. Арматуру установить в местах, удобных для обслуживания.
- 3. Сварные швы по ГОСТ 5264-80*. Сварные стыковые соединения по ГОСТ 16037-80*.
- 4. Категория производства по взрывной, взрыво-пожарной и пожарной безопасности "Г".
- 5. Строительные конструкции показаны условно, см. чертежи АС.
- 6. **-Размер уточнить на монтаже.
- 7. Разделы КИПиА, 0 и В, газовоздухопроводы см. отдельные проекты.

						1/2020-2-ИОС	6				
Изм.	Кол. уч.	Лист	Naoк	Подпись	Лата	Реконструкция производственно—отопительной котельной ЗА "НП НЧ КБК им. С.П.Титова"с расширением здания					
Разра Прова ГИП	1б.	Шмел Корни Локт	ева илова			Установка котла типа E—160—2,4—250ГМ Газоснабжение. Внутренние устройства.	Стадия	Лист 13	Листов		
Н. кон	нтр.	Корні				Газопроводы котла. Продувочные газопроводы котла по фасаду котельного отделения.	центр технич	есково заказчика	О «ЦТЗ»		
	Формат A2										



	г	Спецификация	Табли	1	
Поз.	Обозначение	Наименование	Кол.	Масса ед., кг	Приме- чание
		<u>Мазутопровод напорный</u>			0.0 UDA "AT"
1	AT3K-50.540-3M-C-40-PY	Запорный шаровой кран ручной под приварку Ду50, Ру 4,0 МПа шт.	1	21,0	ЗАО НПФ "АТЭ
2	AT9K-50.540-3M-C-40-90	Запорный шаровой кран под приварку Ду50, Ру 4,0 МПа шт. с электроприводом	1	50,0	3AO HПФ "AT
3	ATK 26-18-5-93	МЭОФ—100/25—0,25 Заглушка поворотная 2—50—4,0—Ст20 Ду50, Ру4,0 МПа шт.	1	9,0	
		в комплекте с ответными фланцами, крепежем, устройством разжима и токопроводящей перемычкой Ультразвуковое расходомерное			См. чертежи
<i>4 5</i>	—————————————————————————————————————	устройство шт. Предохранительно—запорный шт. клапан Ду50; Ру4,0МПа с патруб—	1	40,5	КИП и А 340 НПФ "АТЭ
		ками под приварку для мазута с эл. приводом МБО—63/1—0,25 с блоком управления БУПУ и блоком аварийной защиты БАЗ—01М			
6	AT3K-50.014-PM-C-25-30	Клапан регулирующий для мазута под приварку Ду50; Ру2,5МПа шт. с Kv=6,3 с эл. приводом МЭОФ-40/63-0,63У-96К		22,0	ЗАО НПФ "АТЭ
7	ATЭK—15.009—3M—C—40—PY	Кран шаровой для мазута под приварку Ду 15, Ру4, ОМПа шт.	4	3,5	На приборы к ЗАО НПФ "АТЭ
7a	AT9K-20.011-3M-C-40-PY	жран шаровой для мазута под приварку Ду 20, Ру4, ОМПа шт.	2	3,3	Установка в районе горелн котла
8	AT3K-50.540-3M-C-40-30	<u>Мазутопровод рециркуляции</u> Запорный шаровой кран	1	50,0	ЗАО НПФ "АТ
		под приварку Ду50, Ру 4,0 МПа шт. с электроприводом МЭОФ—100/25—0,25 Заглушка поворотная 2—50—4,0—Ст20		,	
9	ATK 26-18-5-93	Ду50, Ру4,0 МПа шт. В комплекте с ответными фланцами, крепежем, устройством	1	9,0	
10		разжима и токопроводящей перемычкой Ультразвуковое расходомерное	1		См. чертежи
11	AT9K-50.002-0M-C-25	устройство <u>шт.</u> Клапан обратный		170	КИП и А 340 НПФ "АТ
12	AT3K-30.002-0M-C-23 AT3K-50.540-3M-C-40-PY	под приварку Ду50; Ру2,5МПа, шт. Запорный шаровой кран ручной под приварку Ду50, Ру 4,0 МПа	1	13,0 21,0	ЗАО НПФ "АТЗ
12a	AT3K-50.014-PM-C-25-30	Клапан регулирующий для мазута под приварку Ду50; Ру2,5МПа шт. с Kv=6,3		22,0	3AO HПФ "AT.
		с эл приводом МЭОФ-40/63-0,63У-96К <u>Трубопровод пара</u>			
13	1c-11-5	Клапан запорный под приварку Ду50, Ру 6,3 МПа	1	8,6	БКЗ
14	АТЭK-50.002-0П-C-16	Клапан обратный под приварку Ду50; Ру1,6 МПа, шт.	1	13	
15	1c-11-534	Клапан запорный под приварку <u>Ду50, Ру 6,3 МПа</u> шт. с электроприводом ПЭМ—АЭМ	1	35,5	БКЗ
16	1093-10-0 TV 37-022-05015348-98	Клапан трехходовой под приварку Ду10, Ру13,7МПа,	1	0,94	0A0 "4331
17	1c-13-3	Клапан запорный под приварку Ду20, Рр16,5МПа	2	5,4	БКЗ
18	см. чертеж 1/2020—2—ТМЗ (ATK 26—18—5—93) л.28—36	Заглушка с разжимным устройством Ду 20 Ру4,0МПа шт. в комплекте с ответными	1	3,70	
		фланцами, крепежем, устройством разжима и токопроводящей перемычкой			ЗАО НПФ "А
19	AT3K-20.004-0M-C-25	Клапан обратный под приварку Ду20; Ру2,5МПа, шт. Дренаж паропровода	1	3,3	
20	1c-12-2	Клапан запорный под приварку Ду15, Ру25,0МПа шт.	2	5,4	БКЗ
		<u>Дренаж мазутопровода</u> Запорный шаровой кран ручной			
21	AT9K-25.018-3M-C-40-PV	под приварку Ду25, Ру 4,0 МПа шт. Заглушка поворотная 2—25—4,0—Ст20	3	7,0	
22	ATK 26-18-5-93	Ду25, Ру4,0 МПа шт. в комплекте с ответными фланцами, крепежем, устройством перемычкой	3	3,51	

						1/2020—2—ИОС	6		
Изм.	Кол. үч.	Лист	Nаок	Подпись	Дата	Реконструкция производственно— отог "НП НЧ КБК им. С.П.Титова"с расшире			ьной ЗАОр
Разраб.		Шмел Корни Локт	ева илова			Установка котла типа E—160—2,4—250ГМ Паромазутопроводы.	Стадия П	Лист 14	Листов
		Корні	илова			Технологическая схема паромазутопроводов	центр техниче	О «ЦТЗ»	
							Фор	мат А1	



Поз.	Обозначение	Спецификация Наименование	Кол.	Масса ед., кг	Приме чание
<u> </u>	AT3K-15.009-3M-C-40-PY	Кран шаровой для мазута под приварку	2	3,5	чинис
40	AT3K-32.062-3M-C-40-PV	Ду 15, Ру́4,0МПа Кран шаровой для мазута под приварку ДуЗ2; Ру́4,0 МПа		7,2	
41	ATK 26-18-5-93	Заглушка поворотная 2—15—4,0—Ст20 Ду15, Ру4,0 МПа шт.	2	2,33	
		в комплекте с ответными фланцами, крепежем, устройством			
		разжима и токопроводящей перемычкой			
42	ATK 26-18-5-93	Заглушка поворотная 2—32—4,0—Ст20 Ду32, Ру4,0 МПа шт.	2	5,6	
		в комплекте с ответными фланцами, крепежем, устройством разжима и токопроводящей			
		перемычкой			
	<u>Металл для</u>	крепления воздушников и дренажей			
	ГОСТ 8509—93	Уголок Б-50x50x5 BCm3cn2 ГОСТ 380-2005 м	34,0	3,77	
	ГОСТ 2590—2006	Круг B6 BCm3cn2 ГОСТ 380—2005 м	12,0	0,222	
	ΓΟCT 9467-75*	Электроды Э—42А, кг	46,0		
		Демонтаж паропровода			
	30 с41 нж	Задвижка ручная фланцевая Ду150, Ру 1,6 МПа шт	. 1	49	
	ΓΟCT 17378-2001	Переход 219х6—159х4,5 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.	1	4,4	
	ГОСТ 10705-80*гр.В	Труба 159х4,5 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 м	12,5	17,15	
	ГОСТ 10705—80*гр.В	Труба 57x3 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 м	10,5	3,99	
		Демонтаж мазутопровода			
	30 с64 нж	Задвижка ручная фланцевая Ду100, Ру 4,0 МПа шт.	1	49	
	30 с64 нж	Задвижка ручная фланцевая Ду80, Ру 4,0 МПа шт.	1	37	
	ГОСТ 8733—74*гр.В	Труба 108x4,5 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 м	12,5	11,49	
	ГОСТ 8733—74*гр. В	Труба 89х4 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 м	13,0	8,38	

				Пи	Нагру	зка, кг	Масс	Са, кг.	
Позі	Обозначение	Наименование	Кол.	Ду мм	Pp	Pĸ	Eg.	Общ	Примечани
1	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.4	Onopa nos.1	2	150			2,2	4,4	
2	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.4	Onopa nos.2	2	100			2,6	5,2	
3	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.4	Onopa nos.3	2	80			1,1	2,2	
4	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.4	Onopa nos.4	2	50			0,9	1,8	
5	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.5	Onopa nos.5	2	200			6,0	12,0	
6	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.5	Onopa nos6	2	100			2,6	5,2	
7	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.5	Onopa nos.7	2	80			1,1	2,2	
8	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.5	Onopa nos.8	2	50			0,9	1,8	
9	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.6	Опора неподвижная поз.9	1	200			6,2	6,2	
10	чертеж 1/2020—2—ТМЗ л.7	Onopa nos.10	1	100			2,6	1,56	
11	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.7	Onopa nos.11	1	80			1,1	1,1	
12	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.7	Onopa nos.12	1	50			0,9	0,9	
13	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.8	Onopa nos.13	1	200			6,0	6,0	
14	чертеж 1/2020—2—ТМЗ л.9	Подвеска поз.14	1	200			19,8	19,8	
15	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.10	Onopa nos.15	1	200			6,0	6,0	
16	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.11	Onopa nos.16	1	200			2,1	2,1	
17	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.11	Onopa nos.17	1	100			2,6	2,6	
18	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.11	Onopa nos.18	1	80			1,1	1,1	
19	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.11	Onopa nos.19	1	50			0,9	0,9	

- 2. Сварные швы по ГОСТ 5264—80*. Сварные стыковые соединения по ГОСТ 16037—80*.
- 3. Категория производства по взрывной, взрыво—пожарной и пожарной безопасности "Г".
- 4. Строительные конструкции показаны условно.
- 6. Разделы КИПиА, 0 и В, газовоздухопроводы см. отдельные проекты.

				1/2020-2-NOC	6			
Изм. Кол. у	ч. <i>Лист Nдок</i>	Поапись	Дата	Реконструкция производственно-отог "НП НЧ КБК им. С.П.Титова"с расшире	пительно ением зда	й котел ания	ьной ЗАОр	
Разраб. Проверил	Шмелева Корнилова			Установка котла типа E-160-2,4-250ГМ Паромазутопроводы.	Стадия П	<i>Лист</i> 15	Листов	
Н. контр.	тр. Корнилова			Паромазутопроводы котельной. Монтажно— сборочный чертеж				
,/	1 F					Ормат Ал	2x3	

Кран шаровой фланцевый Ду32; Ру4,0 МПа

Труба 32x2 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013

Спецификация

Наименование

Запорный шаровой кран ручной под приварку Ду100, Ру 2,5 МПа

Omвод 45—108x4,5, Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.

<u>Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.</u> Отвод 45—89х4

Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт. Тройник П 89х6—57х4

Задвижка ручная под приварку Ду150, Ру 6,3 МПа и

Клапан запорный под приварку

Ду50, Ру 6,3 МПа Задвижка ручная под приварку

Труба 219x6 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 Труба 159x4,5

Штуцер 108х4,5—200, Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт. Штуцер 57х3—50, Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.

Штуцер 57х3—150, Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.

Материал для дренажей и воздушников

Сталь 20 ГОСТ 1050—2013

Сталь 20 ГОСТ 1050—2013

Переход ПК—108x6—57x4,0 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013

Мазутопровод прямой

Обозначение

ATЭK-100.295-3M-C-25-PY

ГОСТ 8733—74*гр.В

ГОСТ 17375-2001

ΓΟCT 17375-2001

ГОСТ 17376—2001

ΓΟCT 17378-2001

ATЭK-80.195-3M-C-25-PY

ГОСТ 8733—74*гр. В

ΓΟCT 17375-2001

ΓΟCT 17375-2001

ГОСТ 17376—2001

ГОСТ 10705—80*гр. В

ГОСТ 10705—80*гр.В

ГОСТ 10705-80*гр.В

ГОСТ 10705—80*гр.В

ΓΟCT 17375-2001

ΓΟCT 17375-2001

ΓΟCT 17375-2001

ГОСТ 17375—2001

24 | 119 OCT 34 10.761–97

079 OCT 34 10.761–97

083 OCT 34 10.761-97

КШ. Ц. Ф.015.040. П/П.02

ГОСТ 8733—74*гр.В

014 OCT 34 10.761-97

012 OCT 34 10.761-97

040 OCT 34 10.761-97

055 OCT 34 10.761–97

049 OCT 34 10.761-97

ГОСТ 8733—74*гр.В

КШ. Ц. Ф.032.040. П/П.02

КШ. Ц. Ф.025.040. П/П.02

38 | ГОСТ 8733—74*гр.В

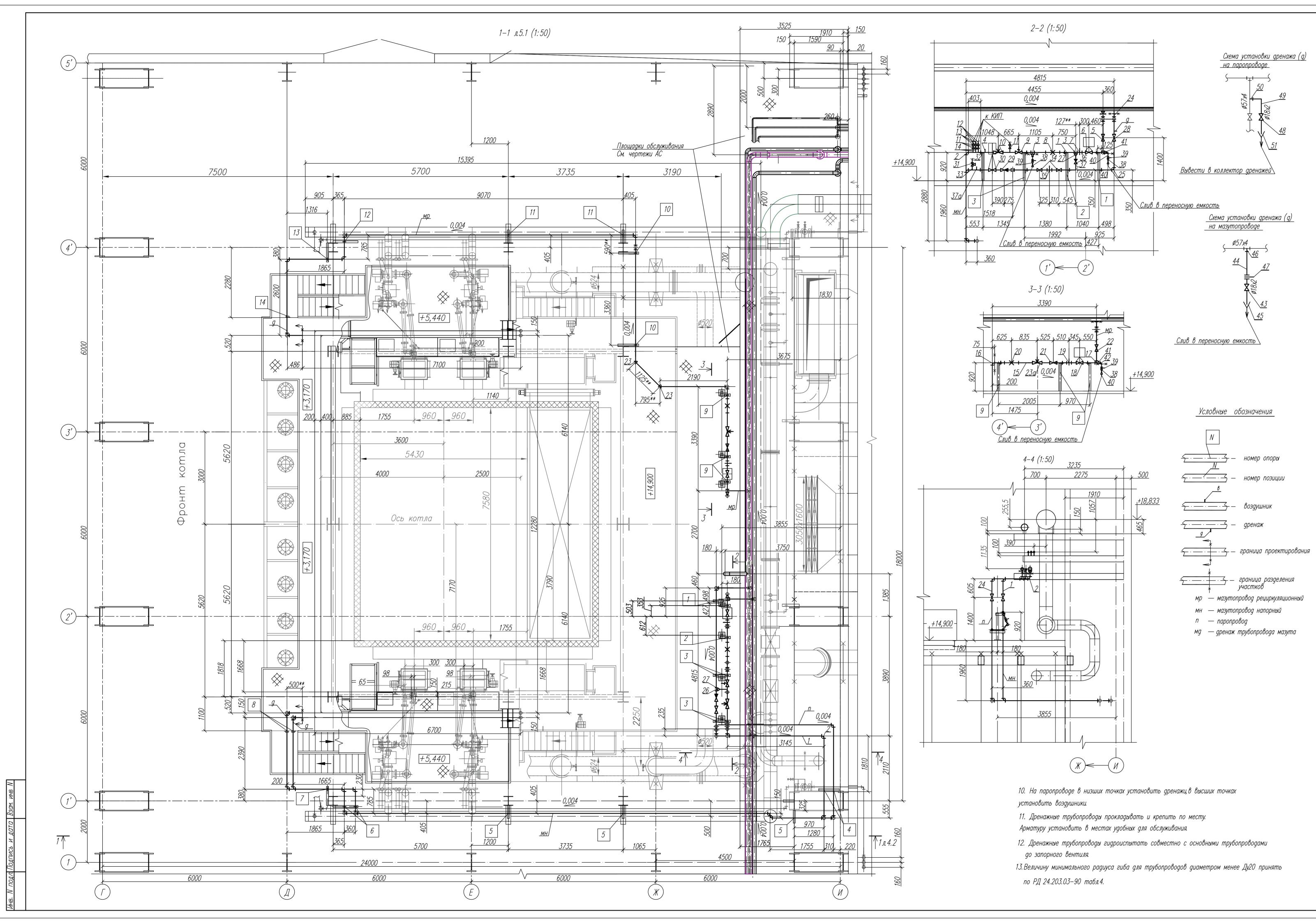
29 | *FOCT 19904–90*

19 ГОСТ 17375—2001

" Масса Приме-

1.	3a or	пм.	0.000	принята	отмети	ка чистого	пола	кот	ельного	отдел	ения	132.8.	
2	CRan			· FOCT F	061 ON*	Chanus	0.001.1110	. R			ΓΛΩ	T 16077	on:

- 5. **-Размер уточнить на монтаже.



		•	ipogo.	JIMOTTUC I	ที่ในบวเนนุติ โ
Поз.	Обозначение	Наименование	Кол.	Масса ед., кг	Приме— чание
28	1c-11-5	Клапан запорный под приварку Ду50, Ру 6,3 МПа	1	8,6	БКЗ
29	АТЭК—50.002—0П—С—16	Клапан обратный под приварку Ду50; Ру1,6 МПа, шт.	1	13,0	
30	1c-11-534	Клапан запорный под приварку Ду50, Ру 6,3 МПа шт. с электроприводом ПЭМ—А9М	1	35,5	БКЗ
	1093–10–0				040 "11204"
31	<i>TY 37-022-05015348-98</i>	Клапан трехходовой под приварку Ду10, Ру13,7МПа, шт. Труба 14х2,0	1	0,94	ОАО "ЧЗЭМ" На приборы КИП Для установки
32	ГОСТ 8733—74*гр. В	Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 — м	2,0	0,592	Для установки приборов КИП Для установки
33	003 OCT 34 10.761-97	Штуцер 14x2—20 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013* шт.	1	0,06	приборов КИП
34	1c-13-3	Клапан запорный под приварку Ду20, Рр16,5МПа	2	5,4	БКЗ
<i>35</i>	см. чертеж 1/2020—2—ТМЗ (ATK 26—18—5—93) л.28—36	Заглушка с разжимным устройством Ду 20 Ру4,0МПа шт.	1	3,679	
	(1.11.1.20 1.0 0 00)	в комплекте с ответными			
		фланцами, крепежем, устройством разжима и токопроводящей			
36	AT3K-20.004-0M-C-25	перемычкой Клапан обратный под приварку Ду20; Ру2,5МПа, шт.	1	3,3	ЗАО НПФ "АТЭК"
37	ГОСТ 8733-74*ер.В	Труба 25x2,0 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 М	3,5	1,134	
37a	01 OCT108.530.01-82	БобышкаБП1 – M20x1,5-55	1	0,38	для датчика температуры
<i>57 u</i>	3.33.733.333.07 02	Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.			точторитури
		Thouan wasanananan			
		<u>Дренаж мазутопровода</u> Запорный шаровой кран ручной			
38	AT9K-25.018-3M-C-40-PV	под приварку Ду25, Ру 4,0 МПа шт.	3	7,0	
39	ATK 26-18-5-93	Заглушка поворотная 2—25—4,0 Ст20 Ду25, Ру4,0 МПа шт.	3	3,51	
		в комплекте с ответными фланцами, крепежем, устройством			
		разжима и токопроводящей перемычкой			
40	ГОСТ 8733—74*гр.В	Труба 32x2 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 м	2.0	1,48	
41	ΓΟCT 17378-2001	Переход ПК-57х4-32х2			
		Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт. Отвод 90—32х3, Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.	3	0,3	
42	ΓΟCT 17375-2001	Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт. Кран шаровой для мазута под приварку	2	0,2	
43	ATЭK-15.009-3M-C-40-PV	<u> </u>		3,5	трубопровод на
44	ГОСТ 8733—74*гр.В	Труба 18x2 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 м	7,0	0,789	дренаж мазутопроводов
45	ГОСТ 19904—90	Воронка Лист 2x300x300, BCm3cn2 ГОСТ 380-2005 шт	2	1,413	
46	012 OCT 34 10.761-97	Штуцер 18x2—50, Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт	2	0,08	дренаж на мазутопроводы
47	ATK 26-18-5-93	Заглушка поворотная 2—15—4,0—Ст20 Ду15, Ру4,0 МПа	2	2,33	
		в комплекте с ответными			
		фланцами, крепежем, устройством разжима и токопроводящей			
		перемычкой _Дренаж паропровода			
10	1. 10. 0	Клапан запорный под приварку Ду15,		<i>.</i> .	
48	1c-12-2	Ру25,0МПа шт. Труба 18х2,0	2	5,4	БКЗ
49	ГОСТ 8733—74*гр.В	Груод 16x2,0 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 м Штуцер 18x2—50	25,0	0,789	
50	012 OCT 34 10.761-97	Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.	2	0,08	
51	ГОСТ 19904—90	Воронка Лист 2x300x300, BCm3cn2 ГОСТ 380—2005 шт.	2	1,413	
		Металл для крепления воздушнико	<u>вид</u> ,	<u>ренажей</u>	
	ГОСТ 8509-93	Уголок Б-50x50x5 BCm3cn2 ГОСТ 380-2005 м	5,0	3,77	
	ГОСТ 2590—2006	Круг Вб	1,5	0,222	
	7007 2000 2000	<u> ВСт3сп2 ГОСТ 380—2005 м</u>	,,,,	·,	
	FOOT 0.467, 75*	2	40.0		
	ΓΟCT 9467-75*	Электроды Э—42А	46,0		

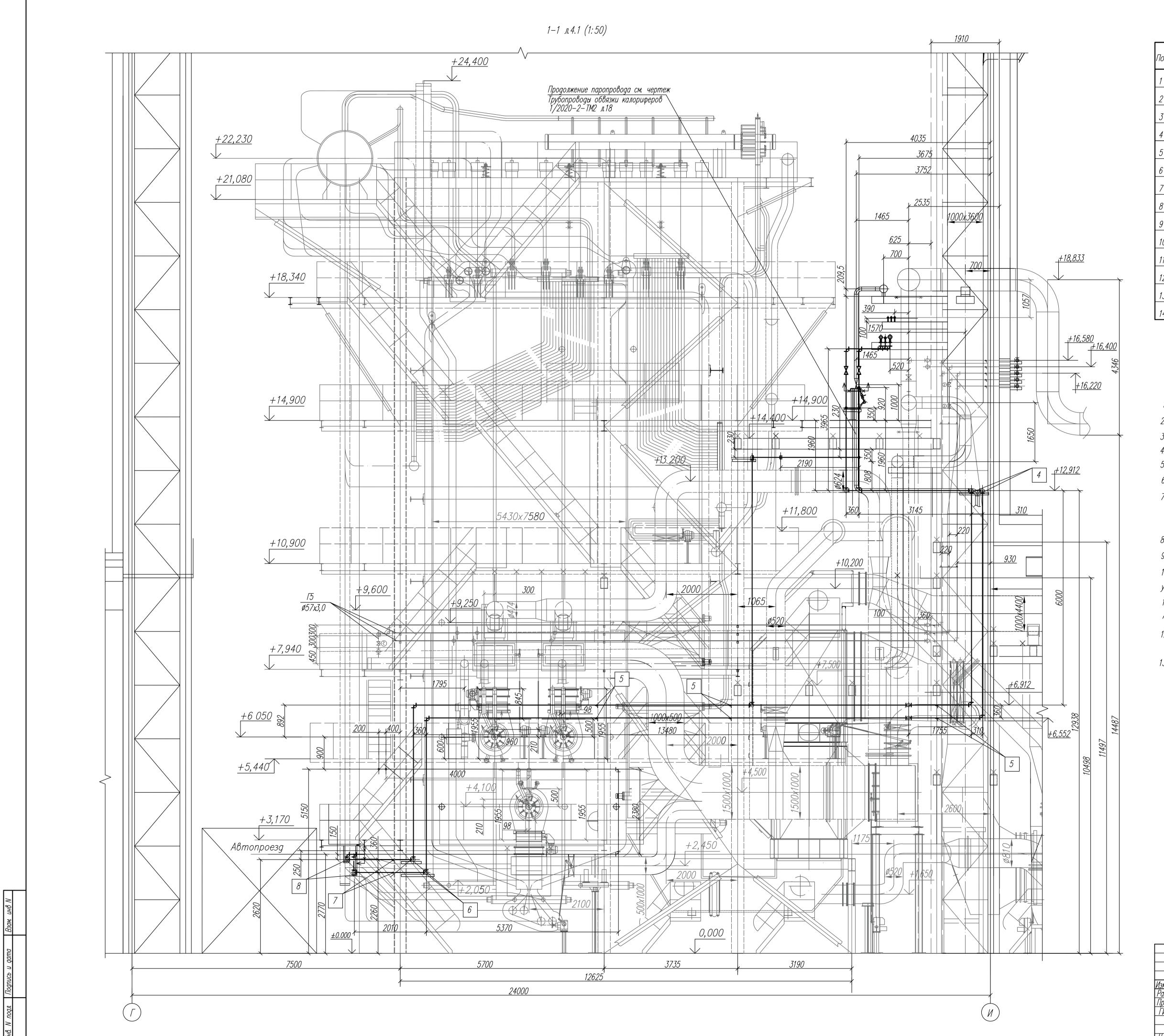
Продолжение таблицы 1

- 1. За отм. 0.000 принята отметка чистого пола котельного отделения 132.8.
- 2. Сварные швы по ГОСТ 5264—80*. Сварные стыковые соединения по ГОСТ 16037—80*.
- 3. Категория производства по взрывной, взрыво—пожарной и пожарной безопасности "Г".
- 4. Строительные конструкции показаны условно.
- 5. **-Размер уточнить на монтаже.
- 6. Разделы КИПиА, О и В, газовоздухопроводы см. отдельные проекты.
- 7. Паромазутопроводы Ду≤50 прокладывать и крепить по месту с шагом: для труб Ø57 не более 4м, для остальных труб с шагом не более 3м. Арматуру установить в местах удобных для обслуживания.
- 8. Трубопровод мазута проложить с уклоном і=0,004 в сторону дренажей.
- 9. Трубопровод пара проложить с уклоном і=0,004 в сторону дренажей.

Поз.	Обозначение	Наименование	Кол.	Масса ед., кг	Приме— чание
		<u>Мазутопровод прямой</u>			
1	ГОСТ 8733—74*гр.В	Труба 57x3,5 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 м	45.0	4,618	
2	ΓΟCT 17375–2001	Ombog 90–57x4, Сталь 20 ГОСТ 1050–2013 шт.	15	0,7	
3	ΓΟCT 17376-2001	Тройник П57х4 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.	3	0,6	
4	01 OCT108.530.01-82	БобышкаБП1 — M20x1,5—60 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.	1	0,38	для датчико температура
5	AT3K-50.540-3M-C-40-PY	Запорный шаровой кран ручной	1	21,0	ЗАО НПФ "АТЭК"
6	AT3K-50.540-3M-C-40-30	под приварку Ду50, Ру 4,0 МПа шт. Запорный шаровой кран под приварку Ду50, Ру 4,0 МПа шт.	1	50,0	ЗАО НПФ "АТЭК
	7,110,11 00,10,10 07,10 00	с электроприводом		· ·	
7	ATK 26-18-5-93	МЭОФ-100/25-0,25 Заглушка поворотная 2-50-4,0-Ст20 Ду50, Ру4,0 МПа шт.	1	9,0	
/	7177 20 70 00	в комплекте с ответными	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	0,0	
		фланцами, крепежом, устройством разжима и токопроводящей			
		перемычкой Ультразвуковое расходомерное	1		См. чертежи
8	ATOV 50.540, 5M, 0, 40, 20	устройство шт. Предохранительно—запорный шт.	1	40,5	КИП и А 3A0 НПФ "АТЭК"
9	АТЭК—50.540—БМ—С—40—ЭО	клапан Ду50; Ру4,ОМПа с патруб— ками под приварку для мазута с эл. приводом МБО—63/1—0,25	'	70,0	
		приводом МБО-63/1-0,25 с блоком управления БУПУ и блоком			
	ATOM 50 044 DH 0 05 00	аварийной защиты БАЗ-01М Клапан регулирующий для		00.0	ЗАО НПФ "АТЭК"
10	AT3K-50.014-PM-C-25-30	мазута под приварку Ду50; Ру2,5МПа шт. c Kv=6,3	1	22,0	
		с кү-о,3 с эл. приводом МЭОФ-40/63-0,63У-96К Кран шаровой для мазута под приварку			На приборы КИІ
11	AT9K-15.009-3M-C-40-PY	Ду 15, Ру4, ОМПа шт. Труба 18х2, О	4	3,5	ЗАО НПФ "АТЭК" Для установки
12	ГОСТ 8733—74*гр.В	<u> Сталь 20 ГОСТ 1050—2013</u> м	2,0	0,789	приборов КИП
13	010CT 34 10.754-97	Переход 15x10 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.	4	0,1	Для установки приборов КИП
14	012 OCT 34 10.761-97	Штуцер 18х2—50 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013* шт.	4	0,08	Для установки приборов КИП Установка в
14a	AT9K-20.011-3M-C-40-PY	Кран шаровой для мазута под приварку Ду 20, Ру4, ОМПа шт.	2	3,3	рстаноока о районе горелки котла
		Мазутопровод обратный			
15	ГОСТ 8733—74*гр.В	TOTTIGATE ZO TOOT TOOC ZOTO TT	45.0	4,618	
16	ΓΟCT 17375–2001	Ombog 90—57x4, Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.	13	0,7	
17	ΓΟCT 17376-2001	Тройник П57x4 Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.	1	0,6	
18	AT3K-50.540-3M-C-40-30	Запорный шаровой кран под приварку Ду50, Ру 4,0 МПа шт.	1	50,0	ЗАО НПФ "АТЭК
		с электроприводом МЭОФ-100/25-0,25			
19	ATK 26-18-5-93	Заглушка поворотная 2—50—4,0—Ст20 Ду50, Ру4,0 МПа шт.	1	9,0	
		в комплекте с ответными фланцами, крепежом, устройством			
		разжима и токопроводящей перемычкой			
20		Ультразвуковое расходомерное устройство шт.	1	_	См. чертежи КИП и А
21	ATЭK-50.002-0M-C-25	Клапан обратный под приварку Ду50; Ру2,5МПа, шт.	1	13,0	ЛИП И А ЗАО НПФ "АТЭК
22	AT9K-50.540-3M-C-40-PY	Запорный шаровой кран ручной под приварку Ду50, Ру 4,0 МПа	1	21,0	ЗАО НПФ "АТЭК"
23	ΓΟCT 17375–2001	710g приоарку 2дузо, ту 4,0 тти Отвод 45—57х4, Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.	2	0,35	
23a	AT3K-50.014-PM-C-25-30	Клапан регулирующий для мазута под приварку Ду50; Ру2,5МПа шт.		22,0	ЗАО НПФ "АТЭК"
		с Kv=6,3 с эл приводом МЭОФ-40/63-0,63V-96K			
		Трубопровод пара			
24	ГОСТ 10705—80*гр. В	<i>Tpy6a 57x3</i>	47.0	4,0	
2 4 25	,	Ombog 90-57x4,	17		
	ΓΟCT 17375-2001	Тройник П57х4		0,7	
26	ΓΟCT 17376-2001	<u>Сталь 20 ГОСТ 1050—2013</u> шт. Переход ПК—57x4—25x1,6	1	0,6	
27	ГОСТ 17378-2001	Сталь 20 ГОСТ 1050—2013 шт.	2	0,3	

				1/2020—2—ИОС	6		
Изм. Кол. уч	Лист Ngok	Подпись	Дата	Реконструкция производственно— отог "НП НЧ КБК им. С.П.Титова"с расшире	пительно ением зда	й котел ания	тьной ЗАО _Г
Разраь.	Шмелева Корнилова Локтев			Установка котла типа E—160—2,4—250ГМ <mark>С</mark> Паромазутопроводы.	Стадия П	Лист 16	Листов
Н. контр.	Корнилова			Паромазутопроводы котла. Монтажно– сборочный чертеж. План. Разрезы.	центр техническог	о заказчика	.О «ЦТЗ»

Формат А2х3

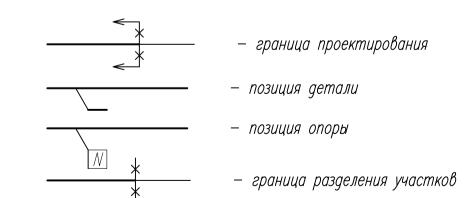


Ведомость опор Таблица 2									
	Обозначение	Наименование	Кол.	Ду мм	Нагрузка, кг		Масса, кг.		
Позі					Рр	Рк	Eg.	Общ.	Примечание
1	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.14	Onopa nos.1	1	50			0,4	0,4	
2	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.15	Onopa nos.2	1	50			0,2	0,2	
3	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.16	Onopa nos.3	2	50			0,4	0,8	
4	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.17	Onopa nos.4	1	50			0,4	0,4	
5	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.18	Onopa nos.5	6	50			0,2	1,2	
6	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.19	Onopa nos.6	2	50			0,2	0,4	
7	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.20	Onopa nos.7	2	50			0,2	0,4	
8	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.21	Onopa nos.8	2	50			0,2	0,4	
9	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.22	Onopa nos.9	3	50			0,2	0,6	
10	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.23	Onopa nos.10	2	50			0,2	0,4	
11	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.24	Onopa nos.11	2	50			0,2	0,4	
12	чертеж 1/2020—2—ТМЗ л.25	Onopa nos.12	1	50			0,2	0,2	
13	чертеж 1/2020—2— ТМЗ л.26	Onopa nos.13	1	50			0,2	0,2	
14	чертеж	Onopa nos.14	1	50			0,2	0,2	

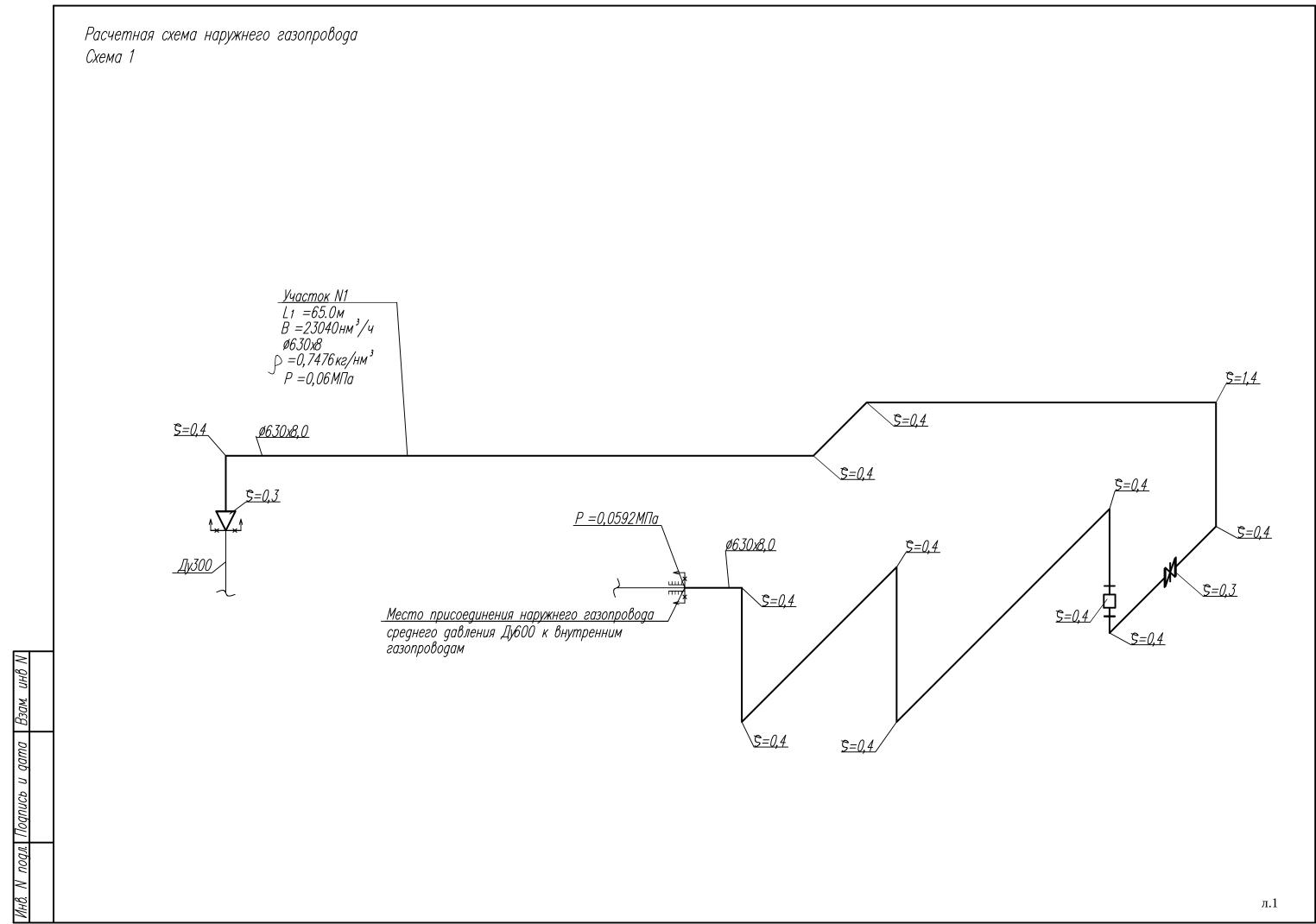
Итого: 6,2кг

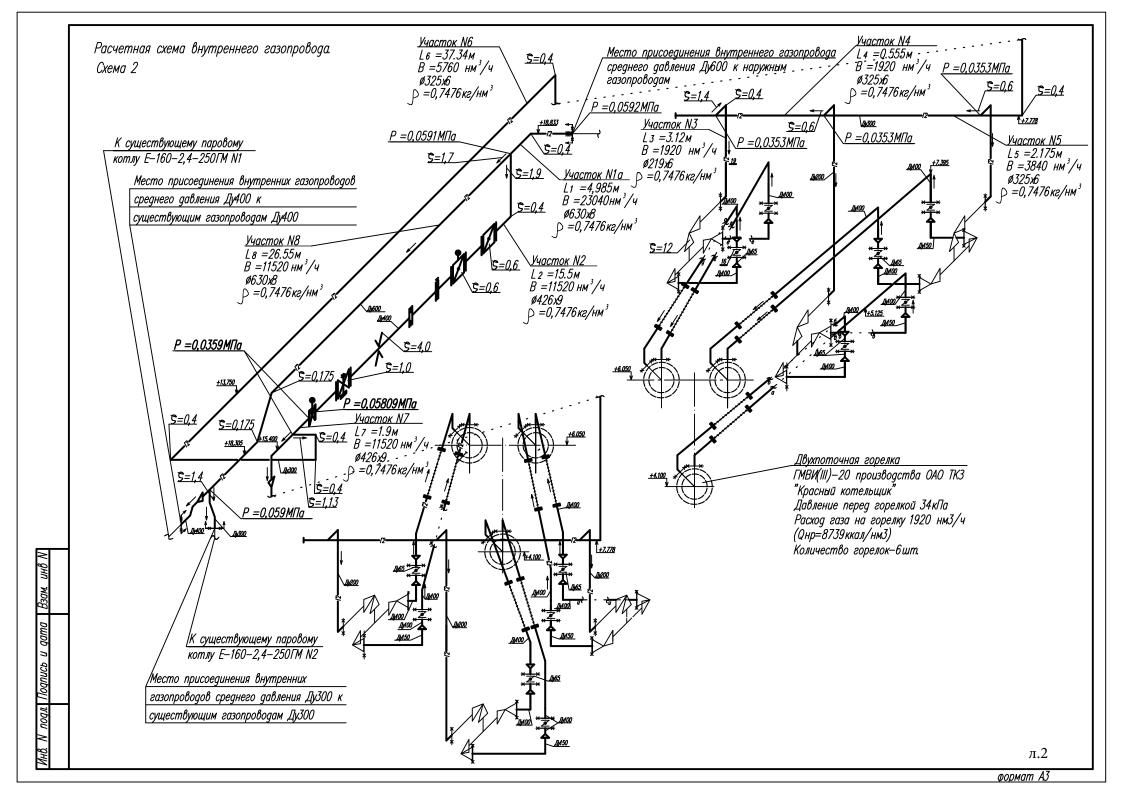
- 1. За отм. 0.000 принята отметка чистого пола котельного отделения 132.8.
- 2. Сварные швы по ГОСТ 5264—80*. Сварные стыковые соединения по ГОСТ 16037—80*.
- 3. Категория производства по взрывной, взрыво—пожарной и пожарной безопасности "Г".
- 4. Строительные конструкции показаны условно.
- 5. **-Размер уточнить на монтаже.
- 6. Разделы КИПиА, О и В, газовоздухопроводы см. отдельные проекты.
- 7. Паромазутопроводы Ду≤50 прокладывать и крепить по месту с шагом: для труб Ø57 не более 4м, для остальных труб с шагом не более 3м. Арматуру установить в местах удобных для обслуживания.
- 8. Трубопровод мазута проложить с уклоном i=0,004 в сторону дренажей.
- 9. Трубопровод пара проложить с уклоном i=0,004 в сторону дренажей.
 10. На паропроводе в низших точках установить дренажи, в высших точках установить воздушники.
- 11. Дренажные трубопроводы прокладывать и крепить по месту. Арматуру установить в местах удобных для обслуживания.
- 12. Дренажные трубопроводы гидроиспытать совместно с основными трубопроводами до запорного вентиля.
- 13.Величину минимального радиуса гиба для трубопроводов диаметром менее Ду20 принять по РД 24.203.03—90 табл.4.





						1/2020—2—ИОС	6			
						Реконструкция производственно—отопительной котельной "НП НЧ КБК им. С.П.Титова" с расширением здания			ьной ЗАОр	
Изм.	Кол. үч.	Лист	Nдок	Подпись	Дата	піт пч кык им. с.н.титова с расширением здания				
Разра	1б.	Шмел	eğa	<u> </u>		Установка котла типа E—160—2,4—250ГМ	Стадия	Лист	Листов	
Прове	ерил	Корни	илова			Tanayaaymannahaay	П	17		
ГИП	•	Локт	пев			Паромазутопроводы.	77	17		
						Паромазутопроводы котла.	центр техническог	о заказчика		
						Паромазутопроводы котла. Монтажно— сборочный чертеж. Разрез 1—1.		АО «ЦТЗ»		
Н. кон	ітр.	Корні	илова							
		•		•	•		Фор	мат А1		





Участок 1

(см. расчетную схему наружного газопровода)

Исходные данные:

-

P_H := 0.06 МПа Давление расчетное избыточное

P_{Hp} := 0.16 МПа Давление расчетное абсолютное

d_{вн1} := 61.4 см Диаметр газопровода внутренний

 L_1 := 65 м Длина газопровода ∅630х8

 $v := 14.7 \cdot 10^{-6}$ Коэффициент кинематической вязкости

 $ho_{o} := 0.78$ Плотность газа, кг/нм3 $ho_{2} := 23040$ Расход газа, нм3/ч

Коэффициенты местных сопротивлений ζ (см. схему 1)

ζ₁:= 0.410 отвод 90град. 10 шт.

 $\zeta_2 \coloneqq 0.3 \cdot 1$ задвижка клиновая открытая 1 шт.

 $\zeta_3 := 0.3$ конфузор 1 шт.

 $\zeta_4 := 1.4$ тройник с закрытой задвижкой 1 шт.

$$\Sigma_{\zeta} \coloneqq \zeta_1 + \zeta_2 + \zeta_3 + \zeta_4$$

Потери давления вызваны трением газового потока о внутреннюю стенку трубы и определяются характером течения, критерием которого является число Рейнольдса (Re)

$$Re := \frac{0.0354B_2}{d_{RH1} \cdot v}$$

Re = 903649.5

При Re > 100000

Коэффициент трения составит:

$$\lambda_1 := \frac{1}{(1.82 \log(\text{Re}) - 1.64)^2}$$

$$\mathtt{L}_2 \coloneqq \mathtt{L}_1 + \frac{\mathtt{d}_{\mathtt{BH}1}}{100 {\cdot} \lambda_1} {\cdot} \Sigma_{\zeta}$$

 $L_2 = 376.81$ M

Величина давления газа составит:

$$P_{K} \coloneqq \sqrt{{P_{Hp}}^{2} - \frac{1.2687 \cdot 10^{-4} \cdot \lambda_{1} \cdot B_{2}^{2}}{{d_{_{BH}1}}^{5}}} \cdot \rho_{o} \cdot L_{2}$$

 $P_{K} = 0.1591603$ M Π a

Т.о. перепад давления на участке со ставит:

$$\Delta P \coloneqq P_{Hp} - P_K$$

 $\Delta P = 0.00084$

МΠа

$$P_{H\kappa} := P_H - \Delta P$$

 $P_{HK} = 0.0592$

МΠа

Литература:

Участок 1а (см. расчетную схему внутреннего газопровода)

Исходные данные:

$$v := 14.7 \cdot 10^{-6}$$
 Коэффициент кинематической вязкости

$$ho_{o} := 0.7476$$
 Плотность газа, кг/нм3 $ho_{2} := 23040$ Расход газа, нм3/ч

Коэффициенты местных сопротивлений ζ (см. схему 2)

$$\zeta_1 \coloneqq 0.41$$
 Отвод 90град. 1 шт. $\zeta_2 \coloneqq 0$

$$\zeta_2 := 0$$
 $\zeta_3 := 0$

$$\Sigma_{\zeta} := \zeta_1 + \zeta_2 + \zeta_3$$

$$\Sigma_{\zeta} = 0.4$$

Потери давления вызваны трением газового потока о внутреннюю стенку трубы и определяются характером течения, критерием которого является число Рейнольдса (Re)

$$\text{Re} := \frac{0.0354 \,\text{B}_2}{\text{d}_{\text{BH1}} \cdot \text{v}}$$

Re = 903649.5

Коэффициент трения составит:

$$\lambda_1 := \frac{1}{(1.82 \log(\text{Re}) - 1.64)^2}$$

$$\mathtt{L}_2 \coloneqq \mathtt{L}_1 + \frac{\mathtt{d}_{\mathtt{BH}1}}{100 {\cdot} \lambda_1} {\cdot} \Sigma_\zeta$$

 $L_2 = 25.77$

Величина давления газа составит:

$$P_{K} \coloneqq \sqrt{{P_{Hp}}^{2} - \frac{1.2687 \cdot 10^{-4} \cdot \lambda_{1} \cdot B_{2}^{2}}{{d_{_{BH}1}}^{5}} \cdot \rho_{o} \cdot L_{2}}$$

 $P_{K} = 0.1591448$ M Π a

Т.о. перепад давления на участке составит:

$$\Delta P := P_{Hp} - P_K$$

$$\Delta P = 5.518707 \times 10^{-5}$$
 M Πa

$$P_{H\kappa} := P_H - \Delta P$$

 $P_{HK} = 0.0591$

МΠа

Литература:

Участок 2

(см. расчетную схему внутреннего газопровода)

Исходные данные:

$P_{H} := 0.0591$ МПа Да	вление расчетное избыточное
--------------------------	-----------------------------

$$v := 14.7 \cdot 10^{-6}$$
 Коэффициент кинематической вязкости

$$ho_{o} := 0.7476$$
 Плотность газа, кг/нм3 $ho_{2} := 11520$ Расход газа, нм3/ч

Коэффициенты местных сопротивлений ζ (см. схему 2)

$$\zeta_1 := 0.41$$
 Отвод 90град. 1 шт. $\zeta_2 := 0.62$ Затвор дисковый 2 шт. $\zeta_3 := 4$ Измерительная диафрагма 1 шт.

$$\Sigma_{\zeta} := \zeta_1 + \zeta_2 + \zeta_3 + \zeta_4$$

$$\Sigma_{\zeta} = 6.6$$

Потери давления вызваны трением газового потока о внутреннюю стенку трубы и определяются характером течения, критерием которого является число Рейнольдса (Re)

$$\underset{\text{MWM}}{\text{Re}} := \frac{0.0354 \text{B}_2}{\text{d}_{\text{BH1}} \cdot v}$$

Re = 679952

При Re > 100000

Коэффициент трения составит:

$$\lambda_1 := \frac{1}{(1.82 \log(\text{Re}) - 1.64)^2}$$

$$L_2 \coloneqq L_1 + \frac{d_{\text{BH}1}}{100 \cdot \lambda_1} \cdot \Sigma_{\zeta}$$

 $L_2 = 232.41$ M

Величина давления газа составит:

$$P_{K} \coloneqq \sqrt{P_{Hp}^{2} - \frac{1.2687 \cdot 10^{-4} \cdot \lambda_{1} \cdot B_{2}^{2}}{d_{BH1}^{5}} \cdot \rho_{o} \cdot L_{2}}$$

 $P_{K} = 0.1580873$ M Π a

Т.о. перепад давления на участке со ставит:

$$\Delta P \coloneqq P_{Hp} - P_K$$

 $\Delta P = 0.001013$

МΠа

$$P_{H\kappa} := P_H - \Delta P$$

 $P_{H\kappa} = 0.05809$

МПа

Литература:

Участок 3 (см. расчетную схему внутреннего газопровода)

Исходные данные:

$$P_{Kp} := 0.134$$
 МПа Давление расчетное абсолютное

$$L_1$$
:= 3.12 м Длина газопровода Ø219x6

$$v := 14.7 \cdot 10^{-6}$$
 Коэффициент кинематической вязкости

$$ho_{0} := 0.7476$$
 Плотность газа, кг/нм3 $ho_{2} := 1920$ Расход газа, нм3/ч

Коэффициенты местных сопротивлений ζ (см. схему 2)

$$\zeta_1 := 0.42$$
 Отвод 90град. 2 шт.

$$\zeta_2 := 161$$
 Блок Амакс 1 шт.

$$\zeta_3 := 1.4$$
 Потери в ответвлении 1 шт.

$$\zeta_4 := 0$$

$$\zeta_5 := 0$$

$$\Sigma_{\zeta} \coloneqq \zeta_1 + \zeta_2 + \zeta_3 + \zeta_4 + \zeta_5$$

Потери давления вызваны трением газового потока о внутреннюю стенку трубы и определяются характером течения, критерием которого является число Рейнольдса (Re)

$$\underset{\text{MM}}{\text{Re}} := \frac{0.0354 \text{B}_2}{\text{d}_{\text{BH1}} \cdot v}$$

Re = 223365.9

 $\Sigma_{C} = 18.2$

При Re > 100000

Коэффициент трения составит:

$$\lambda_1 := \frac{1}{(1.82 \log(\text{Re}) - 1.64)^2}$$

$$L_2 \coloneqq L_1 + \frac{d_{BH1}}{100 \cdot \lambda_1} \cdot \Sigma_\zeta$$

 $L_2 = 250.01$ M

Величина давления газа составит:

$$P_{H} := \sqrt{P_{Kp}^{2} + \frac{1.2687 \cdot 10^{-4} \cdot \lambda_{1} \cdot B_{2}^{2}}{d_{BH1}^{5}} \cdot \rho_{o} \cdot L_{2}}$$

 $P_{H} = 0.1353033$ M Π a

Т.о. перепад давления на участке со ставит:

$$\Delta \mathtt{P} \coloneqq \mathtt{P}_H - \mathtt{P}_{Kp}$$

 $\Delta P = 0.001303$

МΠа

$$P_{H\kappa} := P_K + \Delta P$$

 $P_{HK} = 0.0353$

МΠа

Литература:

Участок 4 (см. расчетную схему внутреннего газопровода)

Исходные данные:

 $P_{K} := 0.0353$ МПа Давление расчетное избыточное

 $P_{Kp} := 0.1353$ МПа Давление расчетное абсолютное

d_{вн1} := 31.3 см Диаметр газопровода внутренний

L₁:= 0.555 м Длина газопровода Ø325x6

 $v := 14.7 \cdot 10^{-6}$ Коэффициент кинематической вязкости

 $ho_0 := 0.7476$ Плотность газа, кг/нм3 $ho_2 := 1920$ Расход газа, нм3/ч

Коэффициенты местных сопротивлений ζ (см. схему 2)

$$\zeta_1 := 0$$
 Отвод 90град. 0 шт.

5₂ := 0 Блок Амакс 0 шт.

 $\zeta_3 := 0.6$ Потери на проход 1 шт.

 $\zeta_4 := 0$

 $\zeta_5 := 0$

$$\Sigma_{\zeta} := \zeta_1 + \zeta_2 + \zeta_3 + \zeta_4 + \zeta_5$$

 $\Sigma_{\zeta} = 0.6$

Потери давления вызваны трением газового потока о внутреннюю стенку трубы и определяются характером течения, критерием которого является число Рейнольдса (Re)

$$\text{Re} := \frac{0.0354 \,\text{B}_2}{\text{d}_{\text{BH1}} \cdot \text{v}}$$

Re = 147721.2

Коэффициент трения составит:

$$\lambda_1 := \frac{1}{(1.82 \log(\text{Re}) - 1.64)^2}$$

$$\mathtt{L}_2 \coloneqq \mathtt{L}_1 + \frac{\mathtt{d}_{\mathtt{BH}1}}{100 {\cdot} \lambda_1} {\cdot} \Sigma_\zeta$$

 $L_2 = 11.89$

Величина давления газа составит:

$$P_{H} := \sqrt{{P_{Kp}}^{2} + \frac{1.2687 \cdot 10^{-4} \cdot \lambda_{1} \cdot B_{2}^{2}}{{d_{BH1}}^{5}} \cdot \rho_{o} \cdot L_{2}}$$

 $P_{H} = 0.1353085$ M Πa

Т.о. перепад давления на участке со ставит:

$$\Delta P := P_H - P_{Kp}$$

$$\Delta P = 8.472792 \times 10^{-6} M\Pi a$$

$$P_{H\kappa} := P_K + \Delta P$$

 $P_{HK} = 0.0353$

МΠа

Литература:

Участок 5 (см. расчетную схему внутреннего газопровода)

Исходные данные:

$$P_{K} := 0.0353$$
 мпа Давление расчетное избыточное

$$P_{Kp} := 0.1353$$
 МПа Давление расчетное абсолютное

$$L_1 := 2.175$$
 м Длина газопровода Ø325x6

$$v := 14.7 \cdot 10^{-6}$$
 Коэффициент кинематической вязкости

$$\rho_{o} := 0.7476$$
Плотность газа, кг/нм3

B₂:= 3840 Расход газа, нм3/ч

Коэффициенты местных сопротивлений ζ (см. схему 2)

$$\zeta_1 := 0$$
 Отвод 90град. 0 шт.
 $\zeta_2 := 0$ Блок Амакс 0 шт.

$$\zeta_3 := 0.6$$
 Потери на проход 1 шт.

$$\zeta_{\Lambda} := 0$$

$$\zeta_5 := 0$$

$$\Sigma_{\zeta} \coloneqq \zeta_1 + \zeta_2 + \zeta_3 + \zeta_4 + \zeta_5$$

Потери давления вызваны трением газового потока о внутреннюю стенку трубы и определяются характером течения, критерием которого является число Рейнольдса (Re)

$$\underset{\text{MM}}{\text{Re}} := \frac{0.0354 B_2}{d_{\text{BH1}} \cdot v}$$

Re = 295442.4

 $\Sigma_{C} = 0.6$

Коэффициент трения составит:

$$\lambda_1 := \frac{1}{(1.82 \log(\text{Re}) - 1.64)^2}$$

$$L_2 \coloneqq L_1 + \frac{d_{\text{BH}1}}{100 \cdot \lambda_1} \cdot \Sigma_{\zeta}$$

 $L_2 = 15.16$

Величина давления газа составит:

$$P_{H} := \sqrt{{P_{Kp}}^{2} + \frac{1.2687 \cdot 10^{-4} \cdot \lambda_{1} \cdot B_{2}^{2}}{{d_{BH1}}^{5}} \cdot \rho_{o} \cdot L_{2}}$$

 $P_{H} = 0.1353377$ M Π a

Т.о. перепад давления на участке со ставит:

$$\Delta P \coloneqq P_H - P_{Kp}$$

$$\Delta P = 3.771532 \times 10^{-5}$$
 M Πa

$$P_{H\kappa} := P_K + \Delta P$$

 $P_{HK} = 0.0353$

МΠа

Литература:

Участок 6 (см. расчетную схему внутреннего газопровода)

Исходные данные:

$$P_{K} := 0.0353$$
 мпа Давление расчетное избыточное

$$P_{Kp} := 0.1353$$
 МПа Давление расчетное абсолютное

$$L_1$$
:= 37.34 м Длина газопровода Ø325x6

$$v := 14.7 \cdot 10^{-6}$$
 Коэффициент кинематической вязкости

$$ho_{o} \coloneqq 0.7476$$
 Плотность газа, кг/нм3

Коэффициенты местных сопротивлений ζ (см. схему 2)

$$\zeta_1 := 0.45$$
 Отвод 90град. 5 шт.

$$\zeta_2 := 0$$
 Блок Амакс 0 шт.

$$\zeta_3 := 1.13$$
 Потери на проход 1 шт.

$$\zeta_4 := 0$$

$$\zeta_5 := 0$$

$$\Sigma_{\zeta} := \zeta_1 + \zeta_2 + \zeta_3 + \zeta_4 + \zeta_5$$

$$\Sigma_{\zeta} = 3.13$$

Потери давления вызваны трением газового потока о внутреннюю стенку трубы и определяются характером течения, критерием которого является число Рейнольдса (Re)

$$\text{Re} := \frac{0.0354 \,\text{B}_2}{\text{d}_{\text{BH1}} \cdot \text{v}}$$

Re = 443163.6

Коэффициент трения составит:

$$\lambda_1 := \frac{1}{(1.82 \log(\text{Re}) - 1.64)^2}$$

$$L_2 \coloneqq L_1 + \frac{d_{\text{BH}1}}{100 \cdot \lambda_1} \cdot \Sigma_{\zeta}$$

 $L_2 = 110.42$ M

Величина давления газа составит:

$$P_{H} := \sqrt{P_{Kp}^{2} + \frac{1.2687 \cdot 10^{-4} \cdot \lambda_{1} \cdot B_{2}^{2}}{d_{BH1}^{5}} \cdot \rho_{o} \cdot L_{2}}$$

 $P_{H} = 0.1358718$ M Π a

Т.о. перепад давления на участке со ставит:

$$\Delta \mathtt{P} \coloneqq \mathtt{P}_H - \mathtt{P}_{Kp}$$

 $\Delta P = 0.000572$

МΠа

$$P_{H\kappa} := P_K + \Delta P$$

 $P_{HK} = 0.0359$

МΠа

Литература:

(см. расчетную схему Участок 7 внутреннего газопровода) Исходные данные: Давление расчетное избыточное $P_{K} := 0.0359$ МΠа Давление расчетное абсолютное $P_{Kp} := 0.1359$ МΠа $d_{BH1} := 40.8$ Диаметр газопровода внутренний $L_1 := 1.9$ Длина газопровода Ø630x6 $v := 14.7 \cdot 10^{-}$ Коэффициент кинематической вязкости $\rho_0 := 0.7476$ Плотность газа, кг/нм3 $B_2 := 11520$ Расход газа, нм3/ч

Коэффициенты местных сопротивлений ζ (см. схему 2)

$$\zeta_1 := 0$$
 Отвод 90град. 0 шт. $\zeta_2 := 0$ Блок Амакс 0 шт. $\zeta_3 := 0$ Потери на проход 0шт. $\zeta_4 := 0$

$$\Sigma_{\zeta} := \zeta_1 + \zeta_2 + \zeta_3 + \zeta_4 + \zeta_5$$

$$\Sigma_{\zeta} = 0$$

Потери давления вызваны трением газового потока о внутреннюю стенку трубы и определяются характером течения, критерием которого является число Рейнольдса (Re)

$$\underset{\text{Re} = 679952}{\text{Re}} = \frac{0.0354 \,\text{B}_2}{d_{\text{BH1}} \cdot \upsilon}$$

При Re > 100000

Коэффициент трения составит:

$$\lambda_1 := \frac{1}{(1.82 \log(\text{Re}) - 1.64)^2}$$
 $\lambda_1 = 0.0124142$

$$L_2 \coloneqq L_1 + \frac{d_{\text{BH}1}}{100 \cdot \lambda_1} \cdot \Sigma_{\zeta}$$

 $L_2 = 1.9$

Величина давления газа составит:

$$P_{H} := \sqrt{{P_{Kp}}^{2} + \frac{1.2687 \cdot 10^{-4} \cdot \lambda_{1} \cdot B_{2}^{2}}{{d_{BH1}}^{5}} \cdot \rho_{o} \cdot L_{2}}$$

 $P_{H} = 0.1359097$ M Π a

Т.о. перепад давления на участке со ставит:

$$\Delta \mathtt{P} \coloneqq \mathtt{P}_H - \mathtt{P}_{Kp}$$

$$\Delta P = 9.661432 \times 10^{-6} M\Pi a$$

$$P_{H\kappa} := P_K + \Delta P$$

 $P_{HK} = 0.0359$

МΠа

Литература:

Участок 8

(см. расчетную схему внутреннего газопровода)

Исходные данные:

$P_{H} := 0.0591$ МПа Да	вление расчетное избыточное
--------------------------	-----------------------------

$$v := 14.7 \cdot 10^{-6}$$
 Коэффициент кинематической вязкости

$$ho_{o} := 0.7476$$
 Плотность газа, кг/нм3
В₂ := 11520 Расход газа, нм3/ч

Коэффициенты местных сопротивлений ζ (см. схему 2)

$$\zeta_3 := 1.4$$
 Потери в колене 1 шт.

$$\Sigma_{\zeta} := \zeta_1 + \zeta_2 + \zeta_3$$

$$\Sigma_{\zeta} = 3.45$$

Потери давления вызваны трением газового потока о внутреннюю стенку трубы и определяются характером течения, критерием которого является число Рейнольдса (Re)

$$\text{Re} := \frac{0.0354 \,\text{B}_2}{\text{d}_{\text{BH1}} \cdot \text{v}}$$

Re = 451824.8

При Re > 100000

Коэффициент трения составит:

$$\lambda_1 := \frac{1}{(1.82 \log(\text{Re}) - 1.64)^2}$$

$$L_2 \coloneqq L_1 + \frac{d_{BH1}}{100 \cdot \lambda_1} \cdot \Sigma_{\zeta}$$

 $L_2 = 185.12$ м

Величина давления газа составит:

$$P_{K} \coloneqq \sqrt{{P_{Hp}}^{2} - \frac{1.2687 \cdot 10^{-4} \cdot \lambda_{1} \cdot B_{2}^{2}}{{d_{_{BH}1}}^{5}} \cdot \rho_{o} \cdot L_{2}}$$

 $P_{K} = 0.1589879$ M Π a

Т.о. перепад давления на участке со ставит:

$$\Delta P := P_{Hp} - P_K$$

 $\Delta P = 0.000112$

МΠа

$$P_{H_K} := P_H - \Delta P$$

 $P_{HK} = 0.059$

МΠа

Литература:

Расчет газопровода на прочность и устойчивость.

Расчет газопровода на прочность и устойчивость

1. Нагрузки и воздействия

Собственный вес единицы газопровода определяется:

$$\rho_{q} := 7850$$

- плотность материала труб, кг/м3;

$$d_e := 0.108$$

- наружний диаметр газопровода, м;

$$t_{nom} := 0.0045$$

t_{nom} := 0.0045 - номинальная толщина стенки труб, м

$$g := 9.8$$

- ускорение свободного падения, м/с2;

$$\mathsf{q}_q \coloneqq \pi \!\cdot\! \rho_q g \!\cdot\! \left(\mathsf{d}_e - \mathsf{t}_{nom}\right) \!\cdot\! \mathsf{t}_{nom}$$

H/M

Вес транспортируемого газа в единице длины газопровода определяется:

p := 0.06

- рабочее давление, МПа;

$$q_g := 10^2 \cdot p \cdot (d_e - 2 \cdot t_{nom})^2$$

 $q_{o} = 0.059$

н/м

Вес снега на единицу длины надземного газопровода:

 $c_e := 1$

- коэффициент, учитывающий снос снега с покрытий зданий под действием ветра или иных факторов, принимаемый в соотв. с п.10.9 СП 20.13330.2011;

- термический коэффициент, принимаемый в соответствии с п.10.10 СП 20.13330.2011;

 $\mu := 0.2$

- коэффициент перехода от веса снегового покрова земли к снеговой нагрузке на покрытие, принимаемый в соответствии с п.10.1-10.4 СП 20.13330.2011 Приложение Г или (СП42-102-2004)

 $S_g := \overline{3200}$

- вес снегового покрова на 1 м2 горизонтальной поверхности земли, принимаемый в соответствии с п.10.2 СП 20.13330.2011 3,2 кПа (3200н/м2). город Набережные Челны относится к V району по снеговой нагрузке

Нормативное значение снеговой нагрузки на горизонтальную проекцию покрытия следует определять по формуле (п10.1 СП20.13330-2011):

- Коэффициент 0,7-для района со средней температурой января -15°C и ниже (в нашем случае средняя температура января -15.0 °C).

$$s_o := 0.7 \cdot c_e \cdot c_t \cdot \mu \cdot S_g$$

$$s_0 = 448$$
 H/M 2

$$\mu_c := 0.2$$

 $\mu_{\text{C}} := 0.2$ для газопроводов диаметром до 630 мм; $\text{C}\Pi$ 42-102-2003 п.5.79

$$\mathbf{v}_{\mathbf{s}} := \boldsymbol{\mu}_{\mathbf{c}} \cdot \mathbf{s}_{\mathbf{o}} \cdot \mathbf{d}_{\mathbf{e}}$$

$$v_s = 9.677$$

H/M

Вес обледенения на единицу длины надземного газопровода:

значение толщины стенки гололеда по высоте по карте оледенений России (II район обледенения)

$$t_i := 0.005$$

- толщина слоя, м, принимается по СП 20.13330.2011

$$\gamma_i := 9000$$

 $\gamma_i := 9000$ - плотность гололеда, принимается по СП 20.13330.2011;

$$v_i := 1.9 \cdot t_i \cdot \gamma_i \cdot d_e$$

 $v_i = 9.234$

H/M3

Ветровая нагрузка на единицу длины надземного газопровода, действующая перпендикулярно его осевой вертикальной плоскости:

$$w_0 := 300$$

- нормативное значение ветрового давления в зависимости от ветрового района России (II ветровой район) по СП 20.13330.2011 (п.11.1.4 табл.11.1) 0,3 кПа

$$k := 0.5$$

- коэффициенты принимаемые по таблице 7 ст.36 СП42-102-2004 в зависимости от типа местности.

$$\zeta := 1.22$$

$$\mathbf{w}_{\mathbf{n}} := \mathbf{w}_{\mathbf{0}} \cdot \mathbf{d}_{\mathbf{e}} \cdot \mathbf{k} \cdot (1 + 0.7 \cdot \zeta)$$

 $w_n = 30.035$

H/M

Расчетное сопротивление:

$$R_{\text{ИП}} := 470$$

- МПа соответственно временное сопротивление и предел текучести материала труб по ТУ 14-3-1128-2000

$$R_{y\Pi} := 265$$

 $R_{y\Pi} := 265$ $R := \min \left(\frac{R_{u\Pi}}{2.6} ... \frac{R_{y\Pi}}{1.5} \right) \quad \frac{R_{u\Pi}}{2.6} = 180.769 \qquad \frac{R_{y\Pi}}{1.5} = 176.667$

 $R := 180.769 \text{ M}\Pi a$

2. Определение пролетов надземных газопроводов.

Величина среднего пролета газопровода из условия статической прочности, которое должно удовлетворятся во всех случаях:

$$t_{nom} = 0.0045$$
 - номинальная толщина стенки труб, м;

при этом в выражении для q из нагрузок снеговой vs и гололедной vi принимается одна - большая.

$$\mathbf{q} := \left[\left(\mathbf{q_q} + \mathbf{q_g} + \mathbf{v_s} \right)^2 + \mathbf{w_n}^2 \right]^{\frac{1}{2}}$$

$$\mathbf{q} = 125.933 \quad \text{H/M}$$

$$\mathbf{L_{cT}} := \left(\mathbf{d_e} - \mathbf{t_{nom}} \right) \cdot \left(3 \cdot \pi \cdot \mathbf{t_{nom}} \cdot \frac{\mathbf{R}}{\mathbf{q}} \right)^{\frac{1}{2}} \cdot \left[1 - 0.75 \cdot \left[\mathbf{p} \cdot \frac{\left(\mathbf{d_e} - 1.2 \cdot \mathbf{t_{nom}} \right)}{2 \cdot \mathbf{t_{nom}} \cdot \mathbf{R}} \right]^2 \right]^{\frac{1}{4}} \cdot 10^3$$

$$\mathbf{L_{cT}} = 25.537 \quad \text{M}$$

При прокладке надземных газопроводов по стенам зданий и сооружений расчет на динамическую устойчивость не требуется.

Литература:

1. СП 42-102-2004. Проектирование и строительство газопроводов из металлических труб

Расчет газопровода на прочность и устойчивость

1. Нагрузки и воздействия

Собственный вес единицы газопровода определяется:

$$\rho_{q} := 7850$$

- плотность материала труб, кг/м3;

$$d_e := 0.325$$

- наружний диаметр газопровода, м;

$$t_{nom} := 0.008$$

t_{nom} := 0.008 - номинальная толщина стенки труб, м

$$g := 9.8$$

- ускорение свободного падения, м/с2;

$$\mathsf{q}_q \coloneqq \pi \!\cdot\! \rho_q g \!\cdot\! \left(\mathsf{d}_e - \mathsf{t}_{nom}\right) \!\cdot\! \mathsf{t}_{nom}$$

H/M

Вес транспортируемого газа в единице длины газопровода определяется:

p := 0.06

- рабочее давление, МПа;

$$q_g := 10^2 \cdot p \cdot (d_e - 2 \cdot t_{nom})^2$$

 $q_{g} = 0.573$

H/M

Вес снега на единицу длины надземного газопровода:

 $c_e := 1$

- коэффициент, учитывающий снос снега с покрытий зданий под действием ветра или иных факторов, принимаемый в соотв. с п.10.9 СП 20.13330.2011;

- термический коэффициент, принимаемый в соответствии с п.10.10 СП 20.13330.2011;

 $\mu := 0.2$

- коэффициент перехода от веса снегового покрова земли к снеговой нагрузке на покрытие, принимаемый в соответствии с п.10.1-10.4 СП 20.13330.2011 Приложение Γ или (СП42-102-2004)

 $S_{g} := 3200$

- вес снегового покрова на 1 м2 горизонтальной поверхности земли, принимаемый в соответствии с $\Pi.10.2$ СП 20.13330.2011 3,2 кПа (3200H/M2). город Набережные Челны относится к V району по снеговой нагрузке

Нормативное значение снеговой нагрузки на горизонтальную проекцию покрытия следует определять по формуле (п.10.1 СП20.13330-2011):

- Коэффициент 0,7-для района со средней температурой января -15°С и ниже (в нашем случае средняя температура января -15.0 °C).

$$s_o := 0.7 \cdot c_e \cdot c_t \cdot \mu \cdot S_g$$

$$s_0 = 448$$

H/M 2

$$\mu_c := 0.2$$

 $\mu_{c} := 0.2$ для газопроводов диаметром 630 мм; СП 42-102-2003 п.5.79

$$\mathbf{v}_{\mathbf{s}} := \mathbf{\mu}_{\mathbf{c}} \cdot \mathbf{s}_{\mathbf{o}} \cdot \mathbf{d}_{\mathbf{e}}$$

 $v_{\rm s} = 29.12$

H/M

Вес обледенения на единицу длины надземного газопровода:

значение толщины стенки гололеда по высоте по карте оледенений России (II район обледенения)

$$t_i := 0.005$$

- толщина слоя, м, принимается по СП 20.13330.2011

$$\gamma_i := 9000$$

- плотность гололеда, принимается по СП 20.13330.2011;

$$v_i := 1.9 \cdot t_i \cdot \gamma_i \cdot d_e$$

 $v_i = 27.788$ _{H/M3}

Ветровая нагрузка на единицу длины надземного газопровода, действующая перпендикулярно его осевой вертикальной плоскости:

$$w_0 := 300$$

- нормативное значение ветрового давления в зависимости от ветрового района России (II ветровой район) по СП 20.13330.2011 (п.11.1.4 табл.11.1) 0,3 кПа

$$k := 0.5$$

- коэффициенты принимаемые по таблице 7 ст.36 СП42-102-2004 в зависимости от типа местности.

 $\mathbf{w}_{\mathbf{n}} := \mathbf{w}_{\mathbf{0}} \cdot \mathbf{d}_{\mathbf{e}} \cdot \mathbf{k} \cdot (1 + 0.7 \cdot \zeta)$

$$w_n = 90.383$$

H/M

Расчетное сопротивление:

$$R_{\text{ИП}} := 470$$

- МПа соответственно временное сопротивление и предел текучести материала труб по ТУ 14-3-1128-2000

$$R_{y\Pi} := 265$$

 $R_{y\Pi} := 265$ $R := \min \left(\frac{R_{u\Pi}}{2.6} ... \frac{R_{y\Pi}}{1.5} \right) \quad \frac{R_{u\Pi}}{2.6} = 180.769 \qquad \frac{R_{y\Pi}}{1.5} = 176.667$

 $R := 180.769 \text{ M}\Pi a$

2. Определение пролетов надземных газопроводов.

Величина среднего пролета газопровода из условия статической прочности, которое должно удовлетворятся во всех случаях:

$$t_{nom} = 0.008$$
 - номинальная толщина стенки труб, м;

при этом в выражении для q из нагрузок снеговой vs и гололедной vi принимается одна - большая.

$$\mathbf{q} := \left[\left(\mathbf{q_q} + \mathbf{q_g} + \mathbf{v_s} \right)^2 + \mathbf{w_n}^2 \right]^{\frac{1}{2}}$$

$$\mathbf{q} = 648.925 \qquad \text{H/M}$$

$$\mathbf{L_{cT}} := \left(\mathbf{d_e} - \mathbf{t_{nom}} \right) \cdot \left(3 \cdot \pi \cdot \mathbf{t_{nom}} \cdot \frac{\mathbf{R}}{\mathbf{q}} \right)^{\frac{1}{2}} \cdot \left[1 - 0.75 \cdot \left[\mathbf{p} \cdot \frac{\left(\mathbf{d_e} - 1.2 \cdot \mathbf{t_{nom}} \right)}{2 \cdot \mathbf{t_{nom}} \cdot \mathbf{R}} \right]^2 \right]^{\frac{1}{4}} \cdot 10^3$$

$$\mathbf{L_{cT}} = 45.941 \qquad \mathbf{M}$$

При прокладке надземных газопроводов по стенам зданий и сооружений расчет на динамическую устойчивость не требуется.

Литература:

1. СП 42-102-2004. Проектирование и строительство газопроводов из металлических труб

Расчет газопровода на прочность и устойчивость КБК

1. Нагрузки и воздействия

Собственный вес единицы газопровода определяется:

$$\rho_{q} := 7830$$

- плотность материала труб, кг/м3;

$$d_e := 0.630$$

- наружний диаметр газопровода, м;

$$t_{nom} := 0.008$$

t_{nom} := 0.008 - номинальная толщина стенки труб, м

$$g := 9.8$$

- ускорение свободного падения, м/с2;

$$\mathtt{q}_q \coloneqq \pi \! \cdot \! \rho_q \mathtt{g} \! \cdot \! \left(\mathtt{d}_e - \mathtt{t}_{nom} \right) \! \cdot \! \mathtt{t}_{nom}$$

H/M

Вес транспортируемого газа в единице длины газопровода определяется:

p := 0.06

- рабочее давление, МПа;

$$q_g := 10^2 \cdot p \cdot (d_e - 2 \cdot t_{nom})^2$$

 $q_{g} = 2.262$

н/м

Вес снега на единицу длины надземного газопровода:

 $c_e := 1$

- коэффициент, учитывающий снос снега с покрытий зданий под действием ветра или иных факторов, принимаемый в соотв. с п.10.9 СП 20.13330.2011;

- термический коэффициент, принимаемый в соответствии с п.10.10 СП 20.13330.2011;

 $\mu := 0.2$

- коэффициент перехода от веса снегового покрова земли к снеговой нагрузке на покрытие, принимаемый в соответствии с п.10.1-10.4 СП $20.1\overline{3}330.2011$ Приложение Г или (СП42-102-2004)

 $S_{\sigma} := 3200$

- вес снегового покрова на 1 м2 горизонтальной поверхности земли, принимаемый в соответствии с $\pi.10.2$ СП 20.13330.2011 3,2 кПа (3200 μ /м2). город Набережные Челны относится к V району по снеговой нагрузке

Нормативное значение снеговой нагрузки на горизонтальную проекцию покрытия следует определять по формуле (п.10.1 СП20.13330-2011):

- Коэффициент 0,7-для района со средней температурой января -15°С и ниже (в нашем случае средняя температура января -15.0 °C).

$$s_o := 0.7 \cdot c_e \cdot c_t \cdot \mu \cdot S_g$$

$$s_0 = 448$$

н/м 2

 $\mu_{\rm c} := 0.2$ для газопроводов диаметром включительно 630 мм; ${\rm C}\Pi$ 42-102-2003 ${\rm n.5.79}$

$$\mathbf{v}_{\mathbf{s}} := \boldsymbol{\mu}_{\mathbf{c}} \cdot \mathbf{s}_{\mathbf{o}} \cdot \mathbf{d}_{\mathbf{e}}$$

$$v_{s} = 56.448$$

H/M

Вес обледенения на единицу длины надземного газопровода:

значение толщины стенки гололеда по высоте по карте оледенений России (II район обледенения)

$$t_i := 0.005$$

- толщина слоя, м, принимается по СП 20.13330.2011

$$\gamma_i := 9000$$

 $\gamma_i := 9000$ - плотность гололеда, принимается по СП 20.13330.2011;

$$v_i := 1.9 \cdot t_i \cdot \gamma_i \cdot d_e$$

 $v_i = 53.865$ _{H/M3}

Ветровая нагрузка на единицу длины надземного газопровода, действующая перпендикулярно его осевой вертикальной плоскости:

$$w_0 := 300$$

- нормативное значение ветрового давления в зависимости от ветрового района России (II ветровой район) по СП 20.13330.2011 (п.11.1.4 табл.11.1) 0,3 кПа

$$k := 0.5$$

- коэффициенты принимаемые по таблице 7 ст.36 СП42-102-2004 в зависимости от типа местности.

$$\zeta := 1.22$$

$$\mathbf{w}_{\mathbf{n}} := \mathbf{w}_{0} \cdot \mathbf{d}_{\mathbf{e}} \cdot \mathbf{k} \cdot (1 + 0.7 \cdot \zeta)$$

 $w_n = 175.203$ H/M

Расчетное сопротивление:

$$R_{\text{ИП}} := 510$$

- МПа соответственно временное сопротивление и предел текучести материала труб по ГОСТ 20295-85*.

$$R_{y\Pi} := 353$$

 $R_{y\Pi} := 353$ $R := \min \left(\frac{R_{u\Pi}}{2.6} ... \frac{R_{y\Pi}}{1.5} \right) \quad \frac{R_{u\Pi}}{2.6} = 196.154 \qquad \frac{R_{y\Pi}}{1.5} = 235.333$

R := 235.333 МПа

2. Определение пролетов надземных газопроводов.

Величина среднего пролета газопровода из условия статической прочности, которое должно удовлетворятся во всех случаях:

$$t_{nom} = 0.008$$
 - номинальная толщина стенки труб, м;

при этом в выражении для q из нагрузок снеговой vs и гололедной vi принимается одна - большая.

$$\mathbf{q} := \left[\left(\mathbf{q_q} + \mathbf{q_g} + \mathbf{v_s} \right)^2 + \mathbf{w_n}^2 \right]^{\frac{1}{2}}$$

$$\mathbf{q} = 1270.399 \quad \text{H/N}$$

$$\mathbf{L_{cT}} := \left(\mathbf{d_e} - t_{nom} \right) \cdot \left(3 \cdot \pi \cdot t_{nom} \cdot \frac{\mathbf{R}}{\mathbf{q}} \right)^{\frac{1}{2}} \cdot \left[1 - 0.75 \cdot \left[\mathbf{p} \cdot \frac{\left(\mathbf{d_e} - 1.2 \cdot t_{nom} \right)}{2 \cdot t_{nom} \cdot \mathbf{R}} \right]^2 \right]^{\frac{1}{4}} \cdot 10^3$$

$$\mathbf{L_{cT}} = 73.508 \quad \mathbf{M}$$

При прокладке надземных газопроводов по стенам зданий и сооружений расчет на динамическую устойчивость не требуется.

Литература:

1. СП 42-102-2004. Проектирование и строительство газопроводов из металлических труб

P	асчет проп	іускной сп	особности	газопровода.
*				
		* **		

<

Расчет пропускной способности газопровода

1. Определение диаметра газопровода

Для надземных и внутренних газопроводов с учетом степени шума, создаваемого движением газа, скорость для газопровода среднего давления согласно СП 42-101-2003: принимается не более 15 м/с,

$$w := 15$$

$$M/c$$
,

$$V_0 := 1.29$$

V₀ := 1.29 - Удельный объем среды, м3/кг;

$$P_1 := 0.06$$

P₁ := 0.06 - Давление газа, МПа;

$$P_{\Gamma.a6c1} := 0.16$$

 $P_{\Gamma.a\delta c1} := 0.16$ - Абсолютное давление газа, МПа;

$$B := 11520$$

- Расход газа на котел, нм3/ч;

$$P_0 := 0.101325$$

- Атмосферное давление газа (н.у.), МПа;

$$\rho_{O.\Gamma} := 0.7476$$

- Плотность газа при Р=0.101325 ОградС, кг/нм3

Расход среды, нм3/ч

$$Q := B \cdot \rho_{O,\Gamma}$$

Q = 8612.352

кг/ч

Плотность газа при условиях Р=1,6кг/см2 и 0градС, нм3/ч

$$\rho_{\Gamma 1} := \rho_{o.\Gamma} \cdot \frac{P_{\Gamma.a\delta c1}}{P_o}$$

 $\rho_{\Gamma 1} = 1.181$ KT/HM3

Удельный объем среды, м3/кг

$$v_1\coloneqq \frac{1}{\rho_{\Gamma 1}}$$

 $V_1 = 0.847$

Внутренний диаметр газопровода, м

$$D_{B1} := \sqrt{0.354 \cdot \frac{\frac{Q}{1000} \cdot V_1}{w}}$$

$$D_{B1} = 0.415$$
 _M

Ближайший диаметр из стандартного ряда внутренних диаметров трубопроводов 408мм - принимаем газопровод 426х9 мм по ГОСТ 10705-80*грВ

Литература:

И.К. Никитина. Справочник по трубопроводам тепловых электростанций. Москва. Энергоагомиздат. 1983 г.

Расчет пропускной способности газопровода

1. Определение диаметра газопровода

Для надземных и внутренних газопроводов с учетом степени шума, создаваемого движением газа, скорость для газопровода среднего давления согласно СП 42-101-2003: принимается не более 15 м/с,

$$w := 15$$

$$P_{\Gamma.a\delta c1} := 0.16$$
 - Абсолютное давление газа, МПа;

$$ho_{O,\Gamma} := 0.7476$$
 - Плотность газа при Р=0.101325 ОградС, кг/нм3

Расход среды, нм3/ч

$$Q := B \cdot \rho_{0.\Gamma}$$

$$Q = 17224.704 \quad \text{kg/y}$$

Плотность газа при условиях Р=1,6кг/см2 и 0градС, нм3/ч

$$ho_{\Gamma 1} \coloneqq
ho_{O.\Gamma} \cdot rac{P_{\Gamma.a\delta c\, 1}}{P_O}$$

$$ho_{\Gamma 1} = 1.181 \text{ кг/нм3}$$

Удельный объем среды, м3/кг

$$V_1 := \frac{1}{\rho_{\Gamma 1}}$$

$$V_1 = 0.847$$

Внутренний диаметр газопровода, м

$$D_{B1} := \sqrt{0.354 \cdot \frac{\frac{Q}{1000} \cdot V_1}{w}}$$

$$D_{B1} = 0.587$$
 _M

Ближайший диаметр из стандартного ряда внутренних диаметров трубопроводов 614мм - принимаем газопровод 630х8 мм по ГОСТ 10705-80*грВ

Литература:

И.К. Никитина. Справочник по трубопроводам тепловых электростанций. Москва. Энергоагомиздат. 1983 г.

Расчет пропускной способности газопровода

1. Определение диаметра газопровода

Для надземных и внутренних газопроводов с учетом степени шума, создаваемого движением газа, скорость для газопровода среднего давления согласно СП 42-101-2003: принимается не более 15 м/с,

$$w := 15$$

$$V_0 := 1.29$$

V_o := 1.29 - Удельный объем среды, м3/кг;

$$P_1 := 0.04$$

P₁ := 0.04 - Давление газа, МПа;

$$P_{\Gamma.a6c1} := 0.14$$

 $P_{\Gamma.a\delta c1} := 0.14$ - Абсолютное давление газа, МПа;

$$B := 1000$$

- Расход газа на бумажную фабрику, нм3/ч;

$$P_0 := 0.101325$$

- Атмо сферное давление газа (н.у.), МПа;

$$\rho_{O.\Gamma} := 0.7476$$

- Плотность газа при Р=0.101325 ОградС, кг/нм3

Расход среды, нм3/ч

$$Q := B \cdot \rho_{O,\Gamma}$$

Q = 747.6

кг/ч

Плотность газа при условиях Р=1,4кг/см2 и 0градС, нм3/ч

$$\rho_{\Gamma 1} \coloneqq \rho_{o.\Gamma} \cdot \frac{P_{\Gamma.a\delta c1}}{P_o}$$

 $\rho_{\Gamma 1} = 1.033$ KT/HM3

Удельный объем среды, м3/кг

$$v_1\coloneqq \frac{1}{\rho_{\Gamma 1}}$$

 $V_1 = 0.968$

Внутренний диаметр газопровода, м

$$D_{B1} := \sqrt{0.354 \cdot \frac{\frac{Q}{1000} \cdot V_1}{w}}$$

$$D_{B1} = 0.131$$
 _M

Ближайший диаметр из стандартного ряда внутренних диаметров трубопроводов 100мм - принимаем газопровод 108x4.5 мм по ГОСТ 10705-80*грВ

Литература:

И.К. Никитина. Справочник по трубопроводам тепловых электростанций. Москва. Энергоагомиздат. 1983 г.

Номинальная толщина стенки трубы газопровода, находящегося под внутренним давлением среды, определяется по формуле:

P := 0.34 расчетное избыточное давление, кгс/см2;

D_H := 108 наружный диаметр трубы 108х4.0, мм;

ф := 0.85 коэффициент прочности продольного шва трубы;

(б) := 14.70 номинальное допускаемое напряжение, кгс/мм2;

$$S_{p} := \frac{P \cdot D_{H}}{[200 \cdot \phi \cdot (6) + P]}$$

 $S_p = 0.014692$

расчетная толщина стенки трубы, мм;

Прибавка С к расчетной толщине стенки:

А:= 0.05 коэффициент, зависящий от предельного минусового отклонения по толщине стенки трубы, он устанавливается соответствующими ГОСТ или ТУ на поставку труб или листовую сталь, применяющуюся для изготовления сварных труб. (согласно ГОСТ10704-91)

$$C_{m} := A \cdot S_{p}$$

C = 0.000735

Расчетный срок службы определяется по формуле:

<u>S</u>:= 4.0 толщина стенки принятая по сортаменту, мм;

V := 0.1 скорость коррозии, мм/год.

$$T_{\text{max}} := \frac{\left(S - S_p - C\right)}{V}$$
 $T = 39.846$ лет

Литература:

Номинальная толщина стенки трубы газопровода, находящегося под внутренним давлением среды, определяется по формуле:

P := 0.4 расчетное избыточное давление, кгс/см2;

D_H := 108 наружный диаметр трубы 108х4.5, мм;

ф := 1 коэффициент прочности продольного шва трубы;

(б) := 17 номинальное допускаемое напряжение, кгс/мм2 (материал 17Г1С);

$$S_p := \frac{P \cdot D_H}{[200 \cdot \phi \cdot (6) + P]}$$

$$S_p = 0.012704$$

расчетная толщина стенки трубы, мм;

Прибавка С к расчетной толщине стенки:

А:= 0.05 коэффициент, зависящий от предельного минусового отклонения по толщине стенки трубы, он устанавливается соответствующими ГОСТ или ТУ на поставку труб или листовую сталь, применяющуюся для изготовления сварных труб. (согласно ТУ14-3-1128-2000)

$$C = A \cdot S_p$$

$$C = 0.000635$$

Расчетный срок службы определяется по формуле:

<u>S</u>:= 4.5 толщина стенки принятая по сортаменту, мм;

 $V_{\rm c} := 0.1$ скорость коррозии, мм/год.

$$T_{\text{m}} := \frac{\left(S - S_p - C\right)}{V}$$
 $T = 44.867$ лет

Литература:

Номинальная толщина стенки трубы газопровода, находящегося под внутренним давлением среды, определяется по формуле:

P := 0.34 расчетное избыточное давление, кгс/см2;

D_H := 159 наружный диаметр трубы 15х4.0, мм;

ф := 0.85 коэффициент прочности продольного шва трубы;

(б) := 14.70 номинальное допускаемое напряжение, кгс/мм2;

$$S_{p} := \frac{P \cdot D_{H}}{[200 \cdot \phi \cdot (6) + P]}$$

$$S_{p} = 0.02163$$

расчетная толщина стенки трубы, мм;

Прибавка С к расчетной толщине стенки:

А:= 0.05 коэффициент, зависящий от предельного минусового отклонения по толщине стенки трубы, он устанавливается соответствующими ГОСТ или ТУ на поставку труб или листовую сталь, применяющуюся для изготовления сварных труб. (согласно ГОСТ10704-91)

$$C := A \cdot S_p$$

$$C = 0.001081$$

Расчетный срок службы определяется по формуле:

<u>S</u>:= 4.0 толщина стенки принятая по сортаменту, мм;

V := 0.1 скорость коррозии, мм/год.

$$T_{\text{m}} := \frac{\left(S - S_p - C\right)}{V}$$
 $T = 39.773$ лет

Литература:

Номинальная толщина стенки трубы газопровода, находящегося под внутренним давлением среды, определяется по формуле:

P := 0.34 расчетное избыточное давление, кгс/см2;

D_H := 219 наружный диаметр трубы 219х6, мм;

ф := 0.85 коэффициент прочности продольного шва трубы;

(б) := 14.7 номинальное допускаемое напряжение, кгс/мм2;

$$\mathbf{S}_{p} := \frac{\mathbf{P} \cdot \mathbf{D}_{H}}{[200 \cdot \boldsymbol{\varphi} \cdot (\boldsymbol{\delta}) + \mathbf{P}]}$$

$$\mathbf{S}_{p} = 0.029792$$

расчетная толщина стенки трубы, мм;

Прибавка С к расчетной толщине стенки:

А:= 0.05 коэффициент, зависящий от предельного минусового отклонения по толщине стенки трубы, он устанавливается соответствующими ГОСТ или ТУ на поставку труб или листовую сталь, применяющуюся для изготовления сварных труб. (согласно ГОСТ10704-91)

$$C := A \cdot S_p$$

$$C = 0.00149$$

Расчетный срок службы определяется по формуле:

<u>S</u> := 6 толщина стенки принятая по сортаменту, мм;

V := 0.1 скорость коррозии, мм/год.

$$T := \frac{\left(S - S_p - C\right)}{V}$$

$$T = 59.687$$

Литература:

Номинальная толщина стенки трубы газопровода, находящегося под внутренним давлением среды, определяется по формуле:

P := 0.6 расчетное избыточное давление, кгс/см2;

D_H := 325 наружный диаметр трубы 325х6, мм;

ф := 0.85 коэффициент прочности продольного шва трубы;

(б) := 14.7 номинальное допускаемое напряжение, кгс/мм2;

$$S_{p} := \frac{P \cdot D_{H}}{[200 \cdot \phi \cdot (\delta) + P]}$$

 $S_p = 0.078012$

расчетная толщина стенки трубы, мм;

Прибавка С к расчетной толщине стенки:

А:= 0.05 коэффициент, зависящий от предельного минусового отклонения по толщине стенки трубы, он устанавливается соответствующими ГОСТ или ТУ на поставку труб или листовую сталь, применяющуюся для изготовления сварных труб. (согласно ГОСТ10704-91)

$$C := A \cdot S_p$$

C = 0.003901

Расчетный срок службы определяется по формуле:

 $V_{\rm c} := 0.1$ скорость коррозии, мм/год.

$$T_{\text{m}} := \frac{\left(S - S_p - C\right)}{V}$$
 $T = 59.181$

Литература:

Номинальная толщина стенки трубы газопровода, находящегося под внутренним давлением среды, определяется по формуле:

P := 0.6 расчетное избыточное давление, кгс/см2;

D_H := 325 наружный диаметр трубы 325х8, мм;

ф := 1 коэффициент прочности продольного шва трубы;

(б) := 17.0 номинальное допускаемое напряжение, кгс/мм2 (материал 09Г2С);

$$S_{p} := \frac{P \cdot D_{H}}{[200 \cdot \phi \cdot (6) + P]}$$

$$S_{p} = 0.057343$$

расчетная толщина стенки трубы, мм;

Прибавка С к расчетной толщине стенки:

А:= 0.05 коэффициент, зависящий от предельного минусового отклонения по толщине стенки трубы, он устанавливается соответствующими ГОСТ или ТУ на поставку труб или листовую сталь, применяющуюся для изготовления сварных труб. (согласно ТУ 14-3-1128-2000)

$$C = A \cdot S_p$$

$$C = 0.002867$$

Расчетный срок службы определяется по формуле:

<u>S</u>:= 8 толщина стенки принятая по сортаменту, мм;

 $V_{\rm c} := 0.1$ скорость коррозии, мм/год.

$$T_{\text{m}} := \frac{(S - S_p - C)}{V}$$
 $T = 79.398$

Литература:

Номинальная толщина стенки трубы газопровода, находящегося под внутренним давлением среды, определяется по формуле:

P := 0.6 расчетное избыточное давление, кгс/см2;

 $D_{H} := 426$ наружный диаметр трубы 426х9, мм;

ф := 0.85 коэффициент прочности продольного шва трубы;

(б) := 14.7 номинальное допускаемое напряжение, кгс/мм2;

$$S_p := \frac{P \cdot D_H}{[200 \cdot \varphi \cdot (6) + P]}$$

 $S_p = 0.102256$

расчетная толщина стенки трубы, мм;

Прибавка С к расчетной толщине стенки:

А:= 0.05 коэффициент, зависящий от предельного минусового отклонения по толщине стенки трубы, он устанавливается соответствующими ГОСТ или ТУ на поставку труб или листовую сталь, применяющуюся для изготовления сварных труб. (согласно ГОСТ 10704-91)

$$C := A \cdot S_p$$

C = 0.005113

Расчетный срок службы определяется по формуле:

<u>S</u>:= 9 толщина стенки принятая по сортаменту, мм;

 $V_{\rm c} := 0.1$ скорость коррозии, мм/год.

$$T := \frac{\left(S - S_p - C\right)}{V}$$

$$T = 88.926$$

Литература:

Номинальная толщина стенки трубы газопровода, находящегося под внутренним давлением среды, определяется по формуле:

P := 0.6 расчетное избыточное давление, кгс/см2;

D_H := 630 наружный диаметр трубы 630x8, мм;

ф := 0.85 коэффициент прочности продольного шва трубы;

(б) := 17.0 номинальное допускаемое напряжение, кгс/мм2 (материал $17\Gamma1C$);

$$S_p := \frac{P \cdot D_H}{[200 \cdot \phi \cdot (6) + P]}$$

 $S_p = 0.130769$

расчетная толщина стенки трубы, мм;

Прибавка С к расчетной толщине стенки:

А:= 0.11 коэффициент, зависящий от предельного минусового отклонения по толщине стенки трубы, он устанавливается соответствующими ГОСТ или ТУ на поставку труб или листовую сталь, применяющуюся для изготовления сварных труб. (согласно ГОСТ19903-2015)

$$C = A \cdot S_p$$

$$C = 0.014385$$

Расчетный срок службы определяется по формуле:

<u>S</u>:= 8 толщина стенки принятая по сортаменту, мм;

V := 0.1 скорость коррозии, мм/год.

$$T := \frac{\left(S - S_p - C\right)}{V}$$

$$T = 78.548$$

Литература: