

ОБЩЕСТВО С ОГРАНИЧЕННОЙ ОТВЕТСТВЕННОСТЬЮ «Средневолжская землеустроительная компания»

Свидетельство СРО № П2-106-2-0441 от 11.01.2017 г.

Заказчик - ООО «ННК-Оренбургнефтегаз»

Сбор нефти и газа со скважины № 1 Новолекаревского месторождения Залесского участка недр

Проектная документация

Раздел 3 "Технологические и конструктивные решения линейного объекта. Искусственные сооружения". Подраздел 1 "Технологические решения"

022.1-Π-185.000.000-TKP-01

Том 3



ОБЩЕСТВО С ОГРАНИЧЕННОЙ ОТВЕТСТВЕННОСТЬЮ «Средневолжская землеустроительная компания»

Свидетельство СРО № П2-106-2-0441 от 11.01.2017 г.

Заказчик - ООО «ННК-Оренбургнефтегаз»

Сбор нефти и газа со скважины № 1 Новолекаревского месторождения Залесского участка недр

Проектная документация

Раздел 3 "Технологические и конструктивные решения линейного объекта. Искусственные сооружения". Подраздел 1 "Технологические решения"

022.1	Ι-Π-1	185	000	000	-TKP-	.01
UZZ.		ı uu.	.vvv	.vvv	- 1 1 1 -	v

Том 3

Заместитель Генерального Директора

К.С. Кузнецов

Главный инженер проекта

5

С.Л. Понасенко

Инв. № подл. Подп. и д

Обозначение	Наименование	Примечание
022.1-П-185.000.000-ТКР-01-С	Содержание тома 3	2
022.1-П-185.000.000-СП	Состав проектной документации	1
022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	Текстовая часть	
022.1-П-185.000.000-ТКР-01-Ч-001	Схема технологическая принципиальная	
022.1-П-185.000.000-ТКР-01-Ч-002	Ситуационный план	
022.1-П-185.000.000-ТКР-01-Ч-003	План трасс выкидного трубопровода от скв. №1 до АГЗУ-101 и нефтесборного коллектора от АГЗУ-101 до места врезки ПК0+00.00-ПК20+00.00	
022.1-П-185.000.000-ТКР-01-Ч-004	План трассы нефтесборного коллектора от АГЗУ- 101 до места врезки ПК20+00.00-ПК37+75.57	
022.1-П-185.000.000-ТКР-01-Ч-005	Продольный профиль трассы выкидного трубопровода от скв. №1 до АГЗУ-101	
022.1-П-185.000.000-ТКР-01-Ч-006	Продольный профиль трассы нефтесборного коллектора от АГЗУ-101 до места врезки ПК0+00.00-ПК20+00.00	
022.1-П-185.000.000-ТКР-01-Ч-007	Продольный профиль трассы нефтесборного коллектора от АГЗУ-101 до места врезки ПК20+00.00-ПК37+78.73	

Взам. инв. №										
Подп. и дата							022.1-П-185.000.000	-TKP-01	-C	
	Изм	Кол.уч.	Лист	№док	Подп.	Дата				
Ц.	Разра	б.	Бород	цецкая	44	04.23		Стадия	Лист	Листов
ДОП	Пров	ерил	Юрки	IH	AHM	04.23		П		1
Инв. № подл.	Н. коі ГИП		Шеш <u>у</u> Пона		-	04.23 04.23			ЗК»	

3 Состав проектной документации смотреть том 1 – раздел 1 «Пояснительная записка» 022.1-П-185.000.000-ПЗ-01. 022.1-П-185.000.000-СП Изм Кол.уч Лист №док Подп. Дата 04.23 Разраб. Понасенко Стадия Лист Листов П 1 Состав проектной документации Н. контр. Юркин 04.23 ООО «СВЗК»

Подп. и дата

Инв. № подл.

ГИП

Понасенко

04.23

Содержание 1 Исходные данные и условия для разработки проектной документации4

2 Сведения о топографических, инженерно-геологических, гидрогеологических, метеорологических и климатических условиях участка, на котором будет осуществляться строительство линейного объекта
2.1 Краткое описание района работ 5 2.2 Климат 6 2.3 Геоморфология и рельеф 14 2.4 Тектоника и сейсмичность 14 2.5 Геологическое строение района 14 2.6 Гидрография 14 2.7 Гидрогеологические условия 15
3 Сведения об особых природно-климатических условиях земельного участка, предоставляемого для размещения линейного объекта (сейсмичность, мерзлые грунты, опасные геологические процессы и др.)16
4 Сведения о прочностных и деформационных характеристиках грунта в основании линейного объекта17
4.1 Свойства грунтов18
5 Сведения об уровне грунтовых вод, их химическом составе, агрессивности по отношению к материалам изделий и конструкций подземной части линейного объекта19
6 Сведения о категории и классе линейного объекта20
7 Сведения о пропускной способности линейного объекта21
8 Показатели и характеристики технологического оборудования и устройств линейного объекта. Сведения о классе зон взрывопожароопасности технологических объектов и характеристик перекачиваемых жидкостей, категории наружных установок по пожарной опасности
9 Описание технологической схемы
9 Описание технологической схемы 23 10 Гидравлический расчет 25 11 Обоснование необходимости применения антифрикционных присадок 25 12 Обоснование толщины стенки труб в зависимости от падения рабочего давления по длине трубопровода и условий эксплуатации 28 12.1 Расчет трубопроводов на прочность, устойчивость и деформативность 28 12.1.1 Материальное исполнение трубопроводов 31 13 Обоснование выбранного количества и качества основного и вспомогательного оборудования, а также методов управления оборудованием 33
9 Описание технологической схемы 23 10 Гидравлический расчет 25 11 Обоснование необходимости применения антифрикционных присадок 25 12 Обоснование толщины стенки труб в зависимости от падения рабочего давления по длине трубопровода и условий эксплуатации 28 12.1 Расчет трубопроводов на прочность, устойчивость и деформативность 28 12.1.1 Материальное исполнение трубопроводов 31 13 Обоснование выбранного количества и качества основного и вспомогательного оборудования, а также методов управления оборудованием 33 13.1 Проектируемые сооружения 33
9 Описание технологической схемы 23 10 Гидравлический расчет 25 11 Обоснование необходимости применения антифрикционных присадок 25 12 Обоснование толщины стенки труб в зависимости от падения рабочего давления по длине трубопровода и условий эксплуатации 28 12.1 Расчет трубопроводов на прочность, устойчивость и деформативность 28 12.1.1 Материальное исполнение трубопроводов 31 13 Обоснование выбранного количества и качества основного и вспомогательного оборудования, а также методов управления оборудованием 33 13.1 Проектируемые сооружения 33 13.2 Характеристика отдельных параметров технологического процесса 33
9 Описание технологической схемы 23 10 Гидравлический расчет. 25 11 Обоснование необходимости применения антифрикционных присадок 25 12 Обоснование толщины стенки труб в зависимости от падения рабочего давления по длине трубопровода и условий эксплуатации 28 12.1 Расчет трубопроводов на прочность, устойчивость и деформативность 28 12.1.1 Материальное исполнение трубопроводов 31 13 Обоснование выбранного количества и качества основного и вспомогательного оборудования, а также методов управления оборудованием 33 13.1 Проектируемые сооружения 33 13.2 Характеристика отдельных параметров технологического процесса 33 13.3 Выкидной трубопровод и нефтесборный коллектор 35
9 Описание технологической схемы 23 10 Гидравлический расчет 25 11 Обоснование необходимости применения антифрикционных присадок 25 12 Обоснование толщины стенки труб в зависимости от падения рабочего давления по длине трубопровода и условий эксплуатации 28 12.1 Расчет трубопроводов на прочность, устойчивость и деформативность 28 12.1.1 Материальное исполнение трубопроводов 31 13 Обоснование выбранного количества и качества основного и вспомогательного оборудования, а также методов управления оборудованием 33 13.1 Проектируемые сооружения 33 13.2 Характеристика отдельных параметров технологического процесса 33 13.3 Выкидной трубопровод и нефтесборный коллектор 35 13.3.1 Монтаж и испытание трубопроводов 36 13.3.2 Защита от коррозии 38
9 Описание технологической схемы 23 10 Гидравлический расчет 25 11 Обоснование необходимости применения антифрикционных присадок 25 12 Обоснование толщины стенки труб в зависимости от падения рабочего давления по длине трубопровода и условий эксплуатации 28 12.1 Расчет трубопроводов на прочность, устойчивость и деформативность 28 12.1.1 Материальное исполнение трубопроводов 31 13 Обоснование выбранного количества и качества основного и вспомогательного оборудования, а также методов управления оборудованием 33 13.1 Проектируемые сооружения 33 13.2 Характеристика отдельных параметров технологического процесса 33 13.3 Выкидной трубопровод и нефтесборный коллектор 35 13.3.1 Монтаж и испытание трубопроводов 36 13.3.2 Защита от коррозии 38 13.4 Переходы через искусственные и естественные преграды и параллельное следование с
9 Описание технологической схемы 23 10 Гидравлический расчет 25 11 Обоснование необходимости применения антифрикционных присадок 25 12 Обоснование толщины стенки труб в зависимости от падения рабочего давления по длине трубопровода и условий эксплуатации 28 12.1 Расчет трубопроводов на прочность, устойчивость и деформативность 28 12.1.1 Материальное исполнение трубопроводов 31 13 Обоснование выбранного количества и качества основного и вспомогательного оборудования, а также методов управления оборудованием 33 13.1 Проектируемые сооружения 33 13.2 Характеристика отдельных параметров технологического процесса 33 13.3.1 Монтаж и испытание трубопроводов 36 13.3.2 Защита от коррозии 36 13.4 Переходы через искусственные и естественные преграды и параллельное следование с инженерными сооружениями 39
9 Описание технологической схемы 23 10 Гидравлический расчет 25 11 Обоснование необходимости применения антифрикционных присадок 25 12 Обоснование толщины стенки труб в зависимости от падения рабочего давления по длине трубопровода и условий эксплуатации 28 12.1 Расчет трубопроводов на прочность, устойчивость и деформативность 28 12.1.1 Материальное исполнение трубопроводов 31 13 Обоснование выбранного количества и качества основного и вспомогательного оборудования, а также методов управления оборудованием 33 13.1 Проектируемые сооружения 33 13.2 Характеристика отдельных параметров технологического процесса 33 13.3 Выкидной трубопровод и нефтесборный коллектор 35 13.3.1 Монтаж и испытание трубопроводов 36 13.3.2 Защита от коррозии 38 13.4 Переходы через искусственные и естественные преграды и параллельное следование с
9 Описание технологической схемы

Изм. Кол.уч.

Лист №док.

Подп.

Дата

17 Защита от внутренней и наружной коррозии трубопроводов, от АСПО, гидратообразований и отложения солей, диагностике и внутренней очистке труб44
18 Описание проектных решений направленных на соблюдение требований технологических регламентов и перечень мероприятий по предотвращению (сокращению) выбросов и сбросов вредных веществ в окружающую среду45
19 Описание вида, состава и объема отходов, местах и способах их захоронения в соответствии с установленными техническими условиями
20 Описание состава и количества выбросов (сбросов), перечень мер по предотвращению аварийных выбросов (сбросов)47
21 Результаты расчетов количества и состава вредных выбросов в атмосферу и сбросов в водные источники48
22 Выбор трассы и размещение оборудования49
23 Опасные участки трасс трубопроводов, на которых предусмотрены дополнительные меры, направленные на снижение риска аварий50
24 Сведения о численности и профессионально-квалификационном составе персонала с распределением по группам производственных процессов, числе рабочих мест и их оснащенности
25 Перечень мероприятий, обеспечивающих соблюдение требований по охране труда в процессе эксплуатации линейного объекта52
26 Описание мероприятий и обоснование проектных решений, направленных на предотвращение несанкционированного доступа на объект физических лиц, транспортных средств и грузов
27 Обоснование безопасного расстояния от оси трубопровода до населенных пунктов, инженерных сооружений, а также при параллельном прохождении трубопровода с указанными объектами
28 Приложения56
Приложение А Сертификат соответствия комплекта оборудования коррозионного мониторинга требованиям технического регламента таможенного союза «О безопасности машин и оборудования»
Приложение Б Таможенный союз. Сертификат соответствия задвижек клиновых требованиям технического регламента «О безопасности машин и оборудования»
Таблица регистрации изменений60

л. Подп. и дата Взам. инв. №	
№ подл.	

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

1 Исходные данные и условия для разработки проектной документации

Настоящий раздел разработан на основании:

- задания на проектирование объекта «Сбор нефти и газа со скважины № 1 Новолекаревского месторождения Залесского участка недр» (см. 022.1-П-185.000.000-ПЗ-01);
 - технического отчета по инженерным изысканиям, выполненного ООО «СВЗК» в 2022 г.

Настоящий раздел разработан с учетом требований следующих документов:

- Постановления от 16 февраля 2008 г. № 87 «О составе разделов проектной документации и требования к их содержанию»;
- <u>ГОСТ Р 58367-2019</u> «Обустройство месторождений нефти на суше. Технологическое проектирование»;
- <u>ГОСТ 32388-2013</u> «Трубопроводы технологические. Нормы и методы расчета на прочность, вибрацию и сейсмические воздействия»;
 - BCH 006-89 «Строительство магистральных и промысловых трубопроводов. Сварка»;
- <u>ГОСТ 32569-2013</u> «Трубопроводы технологические стальные. Требования к устройству и эксплуатации на взрывопожароопасных и химически опасных производствах»;
- <u>ГОСТ Р 55990-2014</u> «Месторождения нефтяные и газонефтяные. Промысловые трубопроводы. Нормы проектирования»;
 - ПУЭ, издание 7 «Правила устройства электроустановок»;
- <u>РД 39-0148311-605-86</u> «Унифицированные технологические схемы сбора, транспорта и подготовки нефти, газа и воды нефтедобывающих районов»;
- <u>СП 284.1325800.2016</u> «Трубопроводы промысловые для нефти и газа. Правила проектирования и производства работ»;
- <u>СП 18.13330.2019</u> «Производственные объекты. Планировочная организация земельного участка (Генеральные планы промышленных предприятий) СНиП II-89-80*»;
- <u>СП 12.13130.2009</u> «Определение категорий помещений, зданий и наружных установок по взрывопожарной и пожарной опасности»;
 - <u>СНиП 3.05.05-84</u> «Технологическое оборудование и технологические трубопроводы»;
- Федеральных норм и правил в области промышленной безопасности «Правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности»;
- Федеральный закон <u>от 21.07.1997 № 116-Ф3</u> «О промышленной безопасности опасных производственных объектов»;
- <u>СП 132.13330.2011</u> «Обеспечение антитеррористической защищенности зданий и сооружений. Общие требования проектирования».

Взам								
Подп. и дата								
№ подл.							Ţ	Пист
NHB.	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	4

2.1 Краткое описание района работ

В административном отношении участок работ расположен на территории Асекеевского муниципального района Оренбургской области. Райцентр с. Асекеево находится в 6,9 км севернее района работ, областной центр г. Оренбург расположен в 235 км к юго-востоку.

Асекеевский район расположен на северо-западе Оренбургской области и граничит с севера с Абдулинским районом, с востока и юго-востока — Матвеевским районом, с юга — Грачёвским районом, с запада и северо-запада — с Бугурусланским районом.

Ближайшими населенными пунктами являются:

- с. Рязановка, расположено в 5,6 км восточнее района работ;
- с. Сосновка, расположено в 8,7 км северо-западнее района работ;
- д. Козловка, расположено в 11,3 км юго-западнее района работ;
- п. Юдинка, расположен в 15,1 км северо-западнее района работ.
- с. Воздвиженка, расположено в 12,0 км юго-западнее района работ.

Участок проектируемых работ находится на территории разрабатываемых объектов нефтедобычи.

Дорожная сеть в районе работ развита хорошо. В 0,43 км северо-восточнее участка работ проходит автодорога «Заглядино-Рязановка», автодорога «Курбанай-Троицкое» расположена на границе юго-восточной части инженерных изысканий, межпоселковые асфальтированные автодороги, а также сеть проселочных дорог к указанным выше селам.

Ближайшая Куйбышевская железная дорога проходит в 5,9 км северо-западнее района работ. Ближайшая ж/д станция «Заглядино» расположена в 7,4 км северо-западнее района работ.

Участок изысканий расположен в северо-западной части Оренбургской области, в пределах Восточно-Европейской равнины, в Заволжско-Предуральской лесостепной провинции, на левом берегу реки Большой Кинель.

Район расположен в зоне лесостепи. Леса занимают 3,1 % территории, в которых произрастают в основном дуб, береза, осина, липа. В направлении с севера на юг травянистая растительность меняется с разнотравно-луговой на разнотравно-типчаково-ковыльную. На территории района 266 га особо охраняемых земель, где произрастает лекарственная трава (ландыш майский).

Территория района в геоморфологическом отношении представляет собой водоразделы рек Большой Кинель, Малый Кинель, Мочегай, Кисла, Ереуз в виде сыртов широкого направления, с крутыми и обрывистыми южными и пологими северными склонами, расчлененными протоками рек и овражно - балочной сетью. Почвенный покров представлен чернозёмами типичными — 43,7 %, чернозёмами обыкновенными — 20,4, в поймах рек — лугово-чернозёмными почвами. По механическому составу почвы глинистые и тяжелосуглинистые, по содержанию гумуса — среднегумусные.

Рельеф территории представляет собой слабоволнистую равнину, изрезанную оврагами и балками, с углом наклона поверхности до 9°. Минимальные отметки рельефа 96,18 м к востоку, максимальные отметки рельефа 159,32 м западнее.

Изм. Кол.уч

Лист №док.

Подп.

Дата

Рисунок 2.1 - Обзорная схема района работ

- район выполнения инженерных изысканий.

2.2 Климат

Взам.

и дата

Подп.

№подл

ZHB.

Климатическая характеристика составлена по данным многолетних наблюдений на МС Кинель-Черкассы согласно справкам, выданным ФГБУ «Приволжское УГМС» и приведенной в Приложении Д, С привлечением данных по СП 131.13330.2020 «Строительная климатология». Согласно ГОСТ 16350-80, район изысканий расположен в макроклиматическом районе с умеренным климатом, климатический район — умеренный II_5 . Согласно СП 131.13330.2020 (рисунок 1) территория изысканий относится к климатическому району I В.

Температура воздуха. Температура воздуха на территории по данным МС Кинель-Черкассы в среднем положительная и составляет 4.6° C (таблица 3.4). Самым жарким месяцем является июль (плюс 20.8° C), самым холодным – январь (минус 12.6° C). Абсолютный максимум зафиксирован на отметке плюс 40.5° C, абсолютный минимум – минус 43.3° C. Средний из ежегодных абсолютных максимумов составляет плюс 35.9° C, средний из ежегодных абсолютных минимумов – минус 34.5° C. Средняя месячная максимальная температура воздуха самого жаркого месяца (июля) равна плюс 27.7° C. Температура холодного периода (средняя температура наиболее холодной части

·					
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

отопительного периода) равна минус 17,2 °C. В таблицах 3.1-3.4 представлены температурные параметры воздуха района изысканий.

Таблица 3.1 - Температура воздуха, °С

Месяц										Год		
I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	Х	XI	XII	, год
Средняя месячная температура воздуха (Приложение Д) МС Кинель-Черкассы (1966-2019										9 гг.)		
-12,6	-12,1	-5,3	6,3	14,7	18,9	20,8	18,7	12,5	4,7	-2,7	-9,2	4,6
	Абсо	лютный	максим	ум темпо	ературы	воздуха	а (МС Ки	нель-Че	ркассы	(1964-20	19 гг.)	
+4,0	+5,5	+17,9	+31,2	+35,0	+39,2	+40,4	+40,5	+35,6	+23,1	+16,4	+6,4	+40,5
	Абсолютный минимум температуры воздуха (МС Кинель-Черкассы (1964-2019 гг.)											
-43,3	-41,6	-35,0	-21,2	-8,2	-2,0	+3,0	-0,2	-6,6	-19,7	-33,2	-40,8	-43,3

Температурные параметры холодного периода на МС Кинель-Черкассы приведены в таблице 3.2. Температурные параметры теплого периода года на МС Кинель-Черкассы, опубликованные в СП 131.13330.2018 отсутствуют. Данные приняты по МС Самара и представлены в таблице 3.6.

Таблица 3.2 - Температурные параметры холодного периода года (МС Кинель-Черкассы 1966-2019 гг.)

Параметр					
Томпоротура воздуха наиболо условни у суток °С обордономностью	0,98	-40			
Температура воздуха наиболее холодных суток, °С, обеспеченностью	0,92	-36			
Температура воздуха наиболее холодной пятидневки, °С, обеспеченностью	0,98	-34			
температура воздуха наиоолее холодной пятидневки, С, обеспеченностью	0,92	-30			
Средний из абсолютных минимумов температуры воздуха за год, °C (1964 – 2019 гг)					
Средний из абсолютных максимумов температуры воздуха за год, °С (1964 – 2019 гг)		35,9			

Таблица 3.3 - Температурные параметры теплого периода года, МС Самара (СП 131.13330.2020)

		Средняя		Среднесуточная
Температура воздуха, °С, обеспеченностью	Температура воздуха, ⁰С, обеспеченностью	максимальная температура воздуха наиболее	Абсолютная максимальная температура	амплитуда температуры воздуха наиболее
0,95	0,98	теплого месяца, °C	воздуха, ⁰С	теплого месяца, °C
25	29	27,5	40	10,7

Продолжительность периода со среднесуточной температурой воздуха ниже 0° C составляет 146 дня, выше 0° C – 219 дней, ниже 5° C – 103 дней, ниже 10° C – 73 дней.

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

№ подл.

Средние даты перехода среднесуточной температуры воздуха через заданные значения приведены в таблице 3.4-3.5.

Таблица 3.4 – Даты перехода средней суточной температуры воздуха через пределы 0,0°C, +5,0 °C, +10,0 °C весной и осенью (1964-2019 гг.) – МС Кинель-Черкассы

Даты перехода средней суточной температуры воздуха через											
	весна		Осень								
0°C	+5,0°C	+10,0°C	0°C	+5,0°C	+10,0°C						
1.IV	15.IV	26.IV	06.XI	13.X	27.IX						

Таблица 3.5 – Даты перехода средней суточной температуры воздуха через пределы 0,0°C, -5,0 °C, -10,0 °C, 15°C весной и осенью (1964-2019 гг.) – МС Кинель-Черкассы

Даты перехода средней суточной температуры воздуха через											
	ве	сна		Осень							
0°C	-5,0°C	-10,0°C	-15,0°C	0°C -5,0°C -10,0°C -15,							
1.IV	13.III	20.11	19.I	06.XI	30.XI	09.XII	14.XII				

Ветер. Ветер на территории преобладает западной четверти (42% повторяемости, рисунок 3.1), штиль за год составляет 16 %. Скорость ветра, вероятность превышения которой составляет 5% равна 5м/сек. В таблицах 3.5 - 3.9 представлены основные характеристики ветрового режима района изысканий.

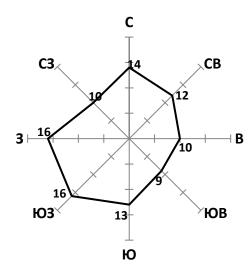


Рисунок 3.1 - Годовая повторяемость направлений ветра, % (Кинель-Черкассы)

Таблица 3.5 – Средняя месячная и годовая скорость ветра (МС Кинель-Черкассы (1993-2019 гг.), м/с

Месяц												Год
I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	Х	ΧI	XII	. 54
2,0	2,1	2,2	2,3	2,1	1,8	1,7	1,6	1,6	2,0	2,0	2,0	2,0

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

Подп. и дата

№подл

Таблица 3.6 – Годовая повторяемость направления ветра и штилей, % (1993-2019 гг) по МС Кинель-Черкассы

Направление											
С СВ В ЮВ Ю ЮЗ 3 C3											
14	12	10	9	13	16	16	10				

Таблица 3.7 – Повторяемость скорости ветра по градациям, % МС Кинель-Черкассы (1993-2019 гг.)

	Месяц												
0-1 2-3 4-5 6-7 8-9 10-11 12-13 14-15 16-17 18-20 21-24													
46,8 38,0 11,2 3,3 0,6 0,05 0,01 0 0,001 0 0													

Таблица 3.8 - Максимальная скорость и порыв ветра МС Кинель-Черкассы, м/с, 1933-2019 гг

Характеристика Месяц												Год	
ветра	I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	Х	XI	XII	
Скорость	9	12	11	12	10	9	10	10	9	10	9	12	12
Порыв	21	23	20	20	21	25	22	18	18	19	21	22	25

Таблица 3.8 - Среднее число дней с сильным ветром МС Кинель-Черкассы, м/с, 1933-2019 гг

Скорость		Месяц										Год	
ветра	I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	Х	ΧI	XII	ТОД
≥8	16,8	15,2	18,4	22,3	24,6	20,9	21,1	20,3	18,7	19,8	16,8	16,6	232,0
≥15	1,6	1,9	2,7	3,2	3,8	2,0	1,5	1,0	1,4	1,4	1,7	1,9	24,0

Характеристики ветра района изысканий за холодный и теплый период года представлены по данным МС Самара.

Таблица 3.9 - Скорости и направление ветра за холодный и теплый периоды года, МС Самара (СП 131.13330.2020)

	Максимальная	Средняя скорость		Минимальная
Преобладающее		ветра, м/с, за	Преобладающее	из средних
направление ветра	из средних	период со	направление	скоростей
за декабрь-	скоростей ветра	средней суточной	ветра за июнь-	ветра по
февраль	по румбам за	температурой	август	румбам за
	январь, м/с	воздуха ≤8°C		июль, м/с
В	3,5	2,9	3	2,3

По карте районирования (карта 2, СП 20.13330.2016 «Нагрузки и воздействия») территория изысканий по давлению ветра относится к III району со значением показателя 0,38 кПа.

По картам районирования (ПУЭ-7) территория изысканий находится в IV ветровом районе со значением показателя 0,8 кПа (36 м/с), в зоне с частой и интенсивной пляской проводов (частота повторяемости пляски более 1 раз в 5 лет).

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

Подп. и дата

Влажность воздуха. Средняя месячная относительная влажность воздуха представлена в таблице 3.10. Наиболее низкие значения наблюдаются обычно весной, когда приходящие воздушные массы сформированы над холодным морем. Согласно СП 50.13330.2012 «Тепловая защита зданий», по относительной влажности территория изысканий относится к 3 (сухой) зоне.

Таблица 3.10- Средняя месячная и годовая относительная влажность (%) воздуха (1964-2019 гг) МС Кинель-Черкассы

I	П	II	IV	V	VI	VII	VIII	IX	Х	ΧI	XII	Год
82	80	81	69	58	65	67	67	71	78	85	84	74

Данные о среднемесячной относительной влажности воздуха за холодный и теплый периоды года приведены по данным МС в г. Самара по СП 131.13330.2020 и приведены в таблице 3.11.

Таблица 3.11 - Средняя месячная относительная влажность воздуха, Самара (СП 131.13330.2020)

Средняя месячная	Средняя месячная	Средняя месячная	Средняя месячная
относительная	относительная	относительная	относительная
влажность воздуха	влажность воздуха в	влажность воздуха	влажность воздуха в
наиболее холодного	15ч. наиболее	наиболее теплого	15ч. наиболее
месяца, %	холодного месяца, %	месяца, %	теплого месяца, %
83	80	63	48

Атмосферные осадки. Осадки на территории составляют в среднем за год 470 мм (таблица 3.12). Главную роль в формировании стока играют осадки зимнего периода, большая часть жидких осадков расходуется на испарение и просачивание. Максимальное суточное наблюденное количество осадков на МС Кинель-Черкассы отмечено июле — 59 мм (таблица 3.12). Суточный максимум осадков 1% вероятности превышения принят по МС Кинель-Черкассы равен 65,3 мм.

Таблица 3.12 - Среднее месячное и годовое количество осадков, мм (МС Кинель-Черкассы (1966-2019 гг.)

					Me	есяц						Год
I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	Х	XI	XII	
38	31	28	31	32	53	47	41	44	44	41	40	470

Таблица 3.13– Наибольшее суточное количество осадков, мм (1962-2019 гг) – МС Кинель-Черкассы

	Месяц												
I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	Х	ΧI	XII		
24	43	43	40	27	45	59	51	37	32	26	24		

В таблице 3.14 представлены данные о числе дней с осадками ≥1,0мм (1966-2019 гг) – МС Кинель-Черкассы.

Таблица 3.14– Число дней с осадками ≥1,0мм (1966-2019 гг) – МС Кинель-Черкассы

					Me	сяц						
												Год
I	II	Ш	IV	V	VI	VII	VIII	IX	Х	ΧI	XII	
9,3	7,3	6,5	6,0	5,9	7,8	6,9	6,4	7,5	8,2	8,2	9,5	90

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

и дата

022.1-Π-185.000.000-TKP-01-TY

В таблице 3.15 представлены данные о количестве твердых, жидких и смешанных осадков за год.

Таблица 3.15 – Количество твердых, жидких и смешанных осадков за год, МС Кинель-Черкассы

	Кол	пичество осадков	(мм)	% от об	бщего количества	осадков
Месяц	жидкие	смешанные	твердые	жидкие	смешанные	твердые
1		12,5	29,7		29,6	70,4
2		13,0	22,2		37,1	62,9
3	0,8	24,4	8,9	2,2	71,7	26,1
4	22,5	10,5	0,5	67,2	31,4	1,4
5	37,6	0,5		98,8	1,2	
6	53,3			100,0		
7	47,9			100,0		
8	38,7			100,0		
9	44,6	0,1		99,9	0,1	
10	34,2	10,6	0,7	75,3	23,3	1,5
11	12,7	19,8	8,0	31,4	48,9	19,7
12	1,2	18,3	24,9	2,6	41,2	56,2
год	293,3	109,8	94,8	58,9	22,1	19,0

Гололедно-изморозевые образования. Гололедно-изморозевые отложения наблюдаются в период с сентября по март. По Карте 3 Районирование территории Российской Федерации по толщине стенки гололеда (СП 20.13330.2016 «Нагрузки и воздействия») район изысканий относится ко III району. Для данного района толщина стенки гололеда (b), превышаемая один раз в 5 лет, на элементах кругового сечения диаметром 10 мм, расположенных на высоте 10 м над поверхностью земли, равна 10 мм.

По нормативной толщине стенки гололеда bз плотностью 0,9 г/см (п. 2.5.46 ПУЭ 7) рассматриваемая территория изысканий находится в IV гололедном районе с нормативной толщиной равной 25 мм.

Среди **атмосферных явлений** на территории фиксируются туман, гроза, метель, пыльная буря (таблица 3.16). Согласно Карте районирования территории Российской Федерации по среднегодовой продолжительности гроз в часах земли (ПУЭ-7), интенсивность грозовой деятельности района изысканий составляет от 60 до 80 часов с грозой в год.

Таблица 3.16 – Число дней с атмосферными явлениями МС Кинель-Черкассы

		Месяц											
	I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	Х	ΧI	XII	Год
	Туман (1964-2019 гг)												•
Среднее	1	2	3	1	0,5	0,4	0,6	0,7	2	2	3	1	17
Наибольшее	4	5	10	7	3	5	4	4	5	8	12	6	28

Изм. Кол.уч. Лист №док. Подп. Дата

и дата

№подл

022.1-Π-185.000.000-TKP-01-TY

		Месяц											
	I	II	Ш	IV	V	VI	VII	VIII	IX	Х	XI	XII	Год
				Гро	оза (19	93-201	19 гг)						
Среднее	-	-	-	0,4	4	7	8	9	1	0,1	-	-	25
Наибольшее	-	-	-	2	10	13	14	13	5	1	-	-	41
				Мет	ель (1	993-20	19 гг)						
Среднее	2	3	1	0,1	-	-	-	-	-	0,1	0,2	2	8
Наибольшее	6	10	5	1	-	-	-	-	-	2	3	9	16
	•		Π	ыльна	я буря	(1993	3-2019	гг)					
Среднее							0,04						0,04

Снежный покров. Снег появляется чаще всего в первой декаде ноября, но он обычно долго не держится и тает. Средняя дата образования устойчивого снегового покрова приходится на 23 ноября. Максимальной мощности снег достигает к концу первой марта начале апреля. В начале апреля происходит его активное таяние, уплотнение и, как следствие, уменьшение высоты (таблицы 3.17 - 3.20). Окончательно снежный покров разрушается в начале второй декады апреля (средняя дата 10 апреля) (таблица 3.19). Расчетная высота снежного покрова 5 % вероятности превышения составляет 81 см.

Таблица 3.17 – Средняя высота снежного покрова по постоянной рейке, см (1993-2019 гг) МС Кинель-Черкассы

	X			ΧI			XII			I			II			III			IV		Наи	ібол ие	ЬШ
1	2	3	1	2	3	1	2	3	1	2	3	1	2	3	1	2	3	1	2	3	Срелн	Макс	Мин
-	1	-	1		. 2	10	15	66	82	32	40	46	49	09	09	47	40	23	7		56	76	23

Таблица 3.18 - Число дней со снежным покровом, даты появления и образования снежного покрова МС Кинель-Черкассы, 1993-2019 гг

Число дней со снежным	Дата появл	ения снежно	го покрова	Дата образования устойчивого снежного покрова				
покровом	средняя	самая ранняя	самая поздняя	средняя	самая ранняя	самая поздняя		
134	4.11	8.10	29.11	23.11	26.10	23.12		

Таблица 3.19 - Даты разрушения и схода снежного покрова МС Кинель-Черкассы, 1993-2019 гг

ушения устойч жного покрова	ИВОГО	Дата схода снежного покрова						
самая	самая	СПЕЛНДД	самая	самая				
ранняя	поздняя	ородия	ранняя	поздняя				
18.03	19.04	10.04	23.03	3.05				
	жного покрова самая ранняя	самая самая ранняя поздняя	жного покрова Дата схо самая самая ранняя поздняя	дата схода снежного по жного покрова Самая Самая Самая ранняя поздняя Средняя ранняя				

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ

Подп. и дата

Таблица 3.20- Плотность снежного покрова МС Кинель-Черкассы, 1993-2019 гг

	Х		XI		XII		I		II		III			IV						
1	2	3	1	2	3	1	2	3	1	2	3	1	2	3	1	2	3	1	2	3
				0,14	0,13	0,15	0,16	0,18	0,19	0,21	0,21	0,23	0,23	0,25	0,26	0,28	6,0	0,31		

По карте районирования территория изысканий по нормативному значению веса снегового покрова земли относится к IV району (СП 20.13330.2016, карта 1) со значением показателя 2,0 кПа.

Температура почвы. Данные о средней месячной и годовой температуре поверхности почвы представлены в таблице 3.21. Температура почвогрунтов в районе проектирования изменяется от самых низких значений на глубинах до 0,4 м в феврале до наибольшего прогрева на поверхности — в июле. В более глубоких слоях наступление годового минимума сдвигается ближе к весне, годовой максимум приходится на осенние месяцы.

Таблица 3.21 – Средняя месячная и годовая температура поверхности почвы, 0 °C. 1933-2019, МС Кинель-Черкассы

	Месяц												
I	II	III	IV	V	VI	VII	VIII	IX	Х	ΧI	XII	Год	
-12,9	-13,1	-6,0	6,0	18,1	24,4	26,1	22,2	13,5	5,1	-3,1	-10,1	6,0	

Промерзание зависит от физических свойств грунтов (тип, механический состав, влажность), растительности, а в зимнее время и от наличия снежного покрова. Оказывают влияние и местные условия: микрорельеф, экспозиция склонов. Максимальная наблюденная глубина промерзания почвы по данным метеостанции в с. Кинель-Черкассы представлена в таблице 3.22.

Таблица 3.22 – Максимальная за зиму глубина промерзания почвы, см (1970-2019 гг) МС Кинель-Черкассы

Глубина промерзания почвы, см	XI	XII	I	II	III	IV
Максимальная	54	92	121	138	143	136

Нормативная глубина промерзания грунта определена согласно СП 22.13330.2016 (п.п. 5.5.2-5.5.3) (таблица 3.23):

для районов, где глубина промерзания не превышает 2,5 м, ее нормативное значение допускается определять по формуле:

$$d_{fn} = d_0 \sqrt{M_t}$$
 , где (3)

 M_t - безразмерный коэффициент, численно равный сумме абсолютных значений среднемесячных отрицательных температур за год в данном районе;

 $d_{\rm 0}$ - величина, принимаемая равной для суглинков и глин 0,23 м; супесей, песков мелких и пылеватых - 0,28 м; песков гравелистых, крупных и средней крупности - 0,30 м; крупнообломочных грунтов - 0,34 м.

Таблица 3.23 - Нормативная глубина промерзания грунтов, м

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

022.1-Π-185.000.000-TKP-01-TY

Согласно приложения Б.1 СП 482.1325800.2020 на исследуемой территории следует ожидать проявления следующих опасных метеорологических процессов сильные дожди, ливни и сильную метель.

2.3 Геоморфология и рельеф

Территория района в геоморфологическом отношении представляет собой водоразделы рек Большой Кинель, Малый Кинель, Мочегай, Кисла, Ереуз в виде сыртов широкого направления, с крутыми и обрывистыми южными и пологими северными склонами, расчлененными протоками рек и овражно - балочной сетью.

В геоморфологическом отношении территория изысканий приурочен в основном к левобережному склону долины р. Бол. Кинель.

2.4 Тектоника и сейсмичность

Территория сельсовета, как и территория всего северного Оренбуржья, расположена на юговосточном склоне Восточно-Европейской платформы в области Волго-Уральского поднятия (антеклизы), для которой характерен кристаллический фундамент, сложенный магматическими и метаморфическими породами, и чехол из осадочных пород.

В соответствии с картами общего сейсмического районирования ОСР-2015 СП 14.13330.2018 по ближайшему населенному пункту уровень сейсмической интенсивности в баллах шкалы MSK-64 составляет:

- (-) сейсмически не активная при 10 % (карта А);
- (-) сейсмически не активная при 5 % (карта В):
- 6 баллов при 1 % (карта С).

На изучаемой территории разрывные тектонические нарушения отсутствуют.

2.5 Геологическое строение района

В геологическом строении участка на глубину до 10,0 м принимают участие аллювиальные четвертичные отложения (aQIV), перекрытые с поверхности современным почвенно-растительным слоем (eQIV).

Ниже приводится классификация грунтов выделенных инженерно-геологических элементов согласно ГОСТ 25100-2020.

ИГЭ-1 aQIV Глина коричневая, легкая, твердая, с дресвой и щебнем до 10%.

С поверхности отложения перекрыты почвенно-растительным слоем (eQIV) мощностью 0,2-0,3 м и насыпным грунтом толщиной 0,3 м.

2.6 Гидрография

Гидрографическая сеть в районе изысканий представлена р. Бол. Кинель и водными объектами левобережной части ее бассейна – р. Зерекла, р. Кутлумбет (в верховье р. Уртачат), р. Турчат и водоемами.

Река Бол. Кинель берет начало в 9 км к юго-востоку от с. Алябьево Пономаревского района Оренбургской области и впадает в р. Самара справа в 7 км ниже по течению от г. Кинель. Длина реки 442 км. Район работ находится в верхней левобережной части водосбора р. Бол. Кинель. По

				·	
Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

022.1-Π-185.000.000-TKP-01-TY

Лист

Взам. инв. №

№ подл

отношению к проектируемым сооружениям река протекает севернее. Минимальное расстояние до русла реки составляет 2,8 км.

Водосбор реки Бол. Кинель представляет собой полого-увалистую равнину, расположенную в области плато Высокого Заволжья. Бассейн реки асимметричен по форме: правый берег относительно высокий, левобережье отличается мягкостью очертаний. Долина реки на исследуемом участке хорошо выражена, трапецеидальной формы, шириной около 4 км. Склоны асимметричны: правый крутой (10-20 градусов), левый пологий (2-5 градуса). Пойма реки преимущественно двухсторонняя с наличием озер и стариц. Преобладающая растительностью поймы – древесная смешанных пород (дуб, осина). Значительные участи поймы покрыты лугами, отдельные пространства заболочены.

Русло р. Бол. Кинель активно меандрирующее с выраженным плесово-перекатным характером. Приурезовая часть русла к концу вегетационного периода зарастает камышом, осокой. Берега в основном крутые (45-50 градусов), высотой 2-4 м, иногда до 8 м. На отдельных участках берега обрывистые со следами активного подмыва. Дно реки песчаное, на перекатах галечное, на плесах заиленное. Скорости течения в среднем составляют 0,2 м/с.

Река Кутлумбет (в верховье Уртачат) является левобережным притоком р. Бол. Кинель. Река берет начало юго-западнее с. Курбанай в 3,85 км близ ур. Султангуловский, протекает с юго-запада на северо-восток и впадает в старицу Старый Кинель в районе н.п. Новосултангулово. Длина водотока по картам М1:25000 составляет 12,5 км. Долина реки здесь выработанная, с пологими постепенно сливающимися с окружающей местностью склонами. Пойменное дно долины преобладает ровное, заросшее влаголюбивой растительностью, кустарником и деревьями. Ширина поймы изменятся от 20 до 150 м, русло реки меандрирующее, местами разветвленное на рукава. В естественных условиях представляет собой цепочку озеровидных расширений (шириной от 3 до 16 м) и пересыхающих участков. В районе устья р. Турчат зарегулировано земляной плотиной длиной около 70 м и шириной — 10-13м. характер берегов преимущественно спокойный. Берега высотой 1-1,5 м, заросшие кустарниковой растительностью. Открытые незадернованные участки и следы подмыва встречаются редко. Течение отсутствует.

Река Турчат – левобережный приток р. Кутлумбет. Берет начало юго-восточнее с. Лекаревка на расстоянии 2,36 км. Общая длина водотока составляет 5 км. Река течет в общем северовосточном направлении. Район проектирования приурочен к нижней части водосбора реки. Пойма здесь двусторонняя, шириной до 150 м. Поверхность поймы покрыта травянистой растительностью. Русло умеренно извилистое в верхнем и нижнем течении пересыхающее. Вода может сохраняться в отдельных понижениях, но течения не образует. Берега реки умеренно крутые, высотой около 1 м. задерованы.

Водоемы в исследуемом районе представлены во множестве и приурочены в основном к пойменному дну долины р. Бол. Кинель и руслу малых рек. Ближайший водоем устроен на р. Кутлумбет в районе устья р. Турчат. Водоем образован земляной плотиной длиной около 70 м и шириной 10-13 м. Площадь водного зеркала составляет 0,039 км².

2.7 Гидрогеологические условия

Подземные воды на период проведения полевых работ (сентябрь 2022 г) вскрыты локально, скважинами №№ 3-4, 6-7 появилась на глубине 3,0 м, установилась 31,9-2,1 м.

Согласно (СП 11-105-97. Часть II, приложения И) описываемая территория относится к типу II-Б-1 потенциально подтопляемые в результате ожидаемых техногенных воздействий (планируемая проектируемая промышленная застройка).

Следует учитывать возможность техногенного и сезонного замачивания грунтов в периоды эксплуатации сооружения, весеннего снеготаяния и осенних дождей (образование «верховодки»).

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

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

022.1-Π-185.000.000-TKP-01-TY

3 Сведения об особых природно-климатических условиях земельного участка, предоставляемого для размещения линейного объекта (сейсмичность, мерзлые грунты, опасные геологические процессы и др.)

В соответствии с СП 11-105-97 ч.І, приложением Б, по совокупности геологических, геоморфологических и гидрологических факторов, район проектируемого строительства относится ко ІІ (средней) категории инженерно-геологических условий:

1.1.1 Под подтоплением понимается процесс подъема уровня подземных вод выше некоторого критического положения, приводящий к ухудшению инженерно-геологических условий территории строительства. Глубина критического уровня определяется глубиной заложения и типами фундаментов, конструкцией подземной части сооружений, свойствами грунтов оснований в активной зоне, возможностью возникновения опасных инженерно-геологических процессов, высотой капиллярной каймы.

Согласно (СП 11-105-97. Часть II, приложения И) описываемая территория относится к типу II-Б-1 потенциально подтопляемые в результате ожидаемых техногенных воздействий (планируемая проектируемая промышленная застройка).

Взам. инв.								
Подп. и дата								
Инв. № подл.	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	<u>Лист</u> 16

4 Сведения о прочностных и деформационных характеристиках грунта в основании линейного объекта

В административном отношении участок работ расположен на территории Асекеевского муниципального района Оренбургской области. Райцентр с. Асекеево находится в 6,9 км севернее района работ, областной центр г. Оренбург расположен в 235 км к юго-востоку.

В геоморфологическом отношении территория изысканий приурочен в основном к левобережному склону долины р. Бол. Кинель.

В геологическом строении участка на глубину до 10.0 м принимают участие аллювиальные четвертичные отложения (aQIV). перекрытые с поверхности современным почвенно-растительным слоем (eQIV).

В результате анализа пространственной изменчивости геологического строения, лабораторных данных и в соответствии с требованиями ГОСТ 20522-2012 в геолого-литологическом разрезе рассматриваемого участка изысканий до глубины 10,0 м выделен 1 инженерногеологический элемент (приложение В).

ИГЭ-1 aQIV Глина коричневая, легкая, твердая, с дресвой и щебнем до 10%.

С поверхности отложения перекрыты почвенно-растительным слоем (eQIV) мощностью 0,2-0,3 м и насыпным грунтом толщиной 0,3 м.

На участке изысканий до глубины 10,0 м подземные воды на момент изысканий (сентябрь 2022 г.) вскрыты локально, скважинами №№ 3-4, 6-7 на глубине 3,0 м, установилась 1,9-2,1м.

По химическому составу вода гидрокарбонатно-сульфатная магниево-кальциевая, пресная, умеренно жёсткая (жёсткость карбонатная). Минерализация 0,5 г/л. общей жесткостью 5,92-5,97 мгэкв/дм3, рН 7,2-7,4.

Подземные воды неагрессивные к бетонам марки по водонепроницаемости W4 (группа цементов по сульфатостойкости І). Содержание 194,52-195,96 мг/дм3 при содержании HCO3=198,32-200,15 мг-экв/дм3.

Согласно ГОСТ 31384-2008 грунтовые воды оцениваются как неагрессивные к бетонам всех марок. К железобетонным конструкциям слабоагрессивные при постоянном смачивании и периодическом смачивании.

Степень агрессивности грунтовых вод к металлическим конструкциям согласно СП 28.13330.2017 средняя по всем показателям.

Согласно (СП 11-105-97. Часть II, приложения И) описываемая территория относится к типу II-Б-1 потенциально подтопляемые в результате ожидаемых техногенных воздействий (планируемая проектируемая промышленная застройка).

Величина удельного электрического сопротивления изменяется в пределах 16,5-19,5 Ом*м. Согласно ГОСТ 9.602-2016 коррозионная агрессивность грунтов по отношению к углеродистой и низколегированной стали - высокая.

Согласно СП 28.13330.2017 табл. В.1, В.2 грунты по содержанию сульфатов (SO₄² 173,0-216,5 мг на кг грунта) неагрессивные к обычному бетону на портландцементе.

По содержанию хлоридов (CI 43,8-78,0 мг на кг грунта) неагрессивные к арматуре железобетонных конструкций.

Грунт непросадочный, ненабухающий, незасоленный.

Нормативная глубина промерзания глин в регионе – 149 см.

По относительной деформации пучения: глина твердая – слабопучинистая.

Категории грунтов по трудности разработки соответствуют следующим пунктам классификации согласно ГЭСН 81-02-Пр-2020, таблица 1-1:

почвенно-растительный слой – 9 а;

Дата

глина твердая – 8 д.

Подп.

Лист №док.

одл. Подп. и дат		Baar	Іодп. и дат	у № под
--------------------	--	------	-------------	---------

Изм.

Кол.уч

4.1 Свойства грунтов

Естественным основанием проектируемых сооружений будут служить вышеописанные грунты, объединенные в инженерно-геологические элементы: ИГЭ-1.

Почвенно-растительный слой и насыпной слой основанием проектируемых сооружений являться не будет, поэтому его физико-механические свойства не изучались.

Результаты лабораторных исследований грунтов приведены в приложениях Г и Д.

Модули деформации для грунтов приняты по результатам трехосных испытаний, так как этот метод определения считается наиболее достоверным.

Прочностные характеристики даны по лабораторным данным.

Средние значения характеристик физических свойств грунтов, определенные в результате статистической обработки лабораторных исследований грунтов, представлены в таблицах 5.2.1.

Нормативные и расчетные значения показателей физико-механических свойств грунтов приведены в таблице 5.2.2 по результатам лабораторных исследований.

Таблица 5.2.1 - Нормативные и расчетные характеристики физических свойств грунтов

ģ	ность	Пло	тность,	г/см ⁸	при дове	сть, г/см [°] , рительной тности		Š	Влажн	ость, %	ости І"	чести
Номер инженерн геолсгического элемента	Природная влаж Wo, %	грунта р	сухого грунта Р _б	частиц грунта Р в	0,85	0,95	Козффициент пористости е	Коэффициент водонасыщения	на границе текучести W _L	на границе раската W _o	Число пластичн	Показатель теку I <u>t</u>
ИГЭ-1 Глина твердая	20,02	2,00	2,74	1,66	1,99	1,99	0,648	0,85	41,77	21,0	20,7	-0,05

Таблица 5.2.2 - Нормативные и расчетные значения показателей физико-механических свойств грунтов

Номер		Удел	Удельный вес, кН/м ⁸			е сцепле	ние, МПа		Угол утренн ния, гр		Моду деформа МП	ации Е,
инженерно- геологического элемента	Наименование грунта	Yn	26	у	Cn	C _N	C _I	ga,	g ar	q	компресси оный	по стабиломе тру
ИГЭ-1	ИГЭ-1 Глина твердая		19,9	19,9	65	64	63	20	20	20	23	22

Взам								
Подп. и дата								
подл.				ı		1		Пист
Инв. № подл.	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	Лист 18
	•	•	•					U

5 Сведения об уровне грунтовых вод, их химическом составе, агрессивности по отношению к материалам изделий и конструкций подземной части линейного объекта

Подземные воды на период проведения полевых работ (сентябрь 2022 г) вскрыты локально, скважинами №№ 3-4, 6-7 появилась на глубине 3,0 м, установилась 31,9-2,1 м.

Согласно (СП 11-105-97. Часть II, приложения И) описываемая территория относится к типу II-Б-1 потенциально подтопляемые в результате ожидаемых техногенных воздействий (планируемая проектируемая промышленная застройка).

Следует учитывать возможность техногенного и сезонного замачивания грунтов в периоды эксплуатации сооружения, весеннего снеготаяния и осенних дождей (образование «верховодки»).

Взам. инв. Г			
Подп. и дата			
Инв. № подл.	Изм. Кол.уч. Лист №док. Подп. Дата	022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	Лист

6 Сведения о категории и классе линейного объекта

В соответствии с п. 6.2 табл. 1 <u>ГОСТ Р 55990-2014</u> жидкость, транспортируемая по выкидному трубопроводу от скважины №1 Новолекаревского месторождения до АГЗУ-101 и нефтесборному коллектору от АГЗУ-101 до места врезки в нефтегазосборный трубопровод от АГЗУ-8 относится к категории 6.

В соответствии с п. 7.1.3 и п. 7.1.7 <u>ГОСТ Р 55990-2014</u> выкидной трубопровод от проектируемой скважины №1 Новолекаревского месторождения до АГЗУ-101 и нефтесборный коллектор от АГЗУ-101 до места врезки в нефтегазосборный трубопровод от АГЗУ-8 относятся к III классу, категории «С».

К категории «В» относятся:

• узлы линейной запорной арматуры, а также участки трубопроводов по 250 м, примыкающие к ним.

Схема технологическая принципиальная сбора нефти и газа представлена на чертеже 022.1-П-185.000.000-ТКР-01-Ч-001.

План проектируемых трубопроводов приведен на чертеже 022.1-П-185.000.000-ТКР-01-Ч-003.

Выкидной трубопровод от скважины №1 Новолекаревского месторождения до АГЗУ-101 запроектирован из труб стальных бесшовных горячедеформированных нефтегазопроводных по <u>ГОСТ 31443-2012</u> наружным диаметром 89 мм, толщиной стенки 6,0 мм, длиной 9800 мм (мерная длина), повышенной точности изготовления, из стали марки 20, изготовляется по группе А <u>ГОСТ 31443-2012</u>, класса прочности не ниже КПЗ60 по ГОСТ 31443-2012, повышенной коррозионной стойкости и эксплуатационной надежности:

- подземные участки с наружным двухслойным защитным покрытием из экструдированного полиэтилена усиленного типа, выполненным в заводских условиях, в соответствии с <u>ГОСТ Р 51164-98</u>, по техническим условиям, утвержденным в установленном порядке;
- надземные участки, трубы для изготовления гнутых отводов, отводы крутоизогнутые штампованные без покрытия.

Нефтесборный коллектор от АГЗУ-101 до места врезки в нефтегазосборный трубопровод от АГЗУ-8 запроектирован из труб стальных бесшовных горячедеформированных нефтегазопроводных по <u>ГОСТ 31443-2012</u> наружным диаметром 159 мм, толщиной стенки 6,0 мм, длиной 9800 мм (мерная длина), повышенной точности изготовления, из стали марки 20, изготовляется по группе А <u>ГОСТ 31443-2012</u>, класса прочности не ниже КПЗ60 по ГОСТ 31443-2012, повышенной коррозионной стойкости и эксплуатационной надежности:

- подземные участки с наружным двухслойным защитным покрытием из экструдированного полиэтилена усиленного типа, выполненным в заводских условиях, в соответствии с <u>ГОСТ Р 51164-98</u>, по техническим условиям, утвержденным в установленном порядке;
- надземные участки, трубы для изготовления гнутых отводов, отводы крутоизогнутые штампованные без покрытия.

Допускается применение стальных труб из других марок стали повышенной коррозионной стойкости, изготовленных по другой технологии изготовления, из стали класса прочности не ниже КП360.

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

7 Сведения о пропускной способности линейного объекта

Данные по скважине №1 Новолекаревского месторождения приняты в соответствии с заданием на проектирование (см. 022.1-П-185.000.000-П3) и приведены в таблице 7.1.

Таблица 7.1 – Дебит скважин по нефти и жидкости, принятые в соответствии с заданием на проектирование

Наименование показателя	Количество
Максимальный дебит жидкости, м³/сут	61,5
Максимальный дебит нефти, т/сут	51,4
Газовый фактор, м ³ /т	96/73

Взам. инв.								
Подп. и дата								
Инв. № подл.	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	Лист 21

8 Показатели и характеристики технологического оборудования и устройств линейного объекта. Сведения о классе зон взрывопожароопасности технологических объектов и характеристик перекачиваемых жидкостей, категории наружных установок по пожарной опасности

Физико-химические свойства нефти приведены в таблицах 8.1.

Таблица 8.1 – Физико-химические свойства нефти пласта Б2

Наименование характеристики	Значение				
Плотность нефти	0,887				
Плотность жидкости	-				
Вязкость при 20°С, мПа*с	36,37				
Содержание сероводорода, %	1,44				
Температура застывания нефти, гр С.	-31				
Массовое содержание, % :					
Серы	2,81				
Смол силикагелевых	4,90				
Асфальтенов	1,60				
Парафинов	5,30				

Класс, категория, группа по взрывопожарной и пожарной опасности для технологических сооружений указаны в томе 4.5.7.1 022.1-П-185.000.000-ИЛО5-07-01.

Взам. и								
Подп. и дата								
Инв. № подл.								
9. №							022 1-II-185 000 000-TKP-01-TU	Іист
ZHI	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	322.111 133.333.000 TKI 01 1 1	22

Выбор трасс и размещение проектируемых объектов произведен на основе результатов количественного анализа риска аварий с учетом природно-климатических особенностей территории, минимизации количества подводных переходов, распределения близлежащих мест заселения, гидрогеологических свойств грунтов, наличия близко расположенных производственных объектов, а также с учетом транспортных путей и коммуникаций, которые оказывают негативное влияние на безопасность проектируемых объектов.

В соответствии с РД 39-0148311-605-86 настоящей проектной документацией для сбора продукции с обустраиваемой скважины принята напорная однотрубная герметизированная система сбора нефти и газа.

В соответствии с п. 48 Федеральных норм и правил в области промышленной безопасности «Правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности» предусматривается оснащение выкидного трубопровода устройством для контроля за коррозией.

Контроль коррозионного состояния оборудования и трубопровода осуществляется узлом контроля коррозии с помощью образцов свидетелей, устанавливаемым на подходе к врезке проектируемого трубопровода к существующему трубопроводу. Определение скорости коррозии оборудования и трубопроводов проводится с периодичностью раз в 10 месяцев. По результатам проведения определения скорости коррозии составляется протокол. Проектом предусмотрено устройство контроля коррозии системы «Сонар». Сертификат соответствия представлен в приложении (см. Приложение A).

Контроль коррозионного состояния оборудования и трубопровода предусмотрен в соответствии с графиком, утвержденным главным инженером ООО «ННК-Оренбургнефтегаз». Помимо визуального осмотра предусмотрена ультразвуковая толщинометрия силами лаборатории техники, технологии добычи, транспортировки нефти и защиты от коррозии ООО «ННК-Оренбургнефтегаз», аттестованной на проведение неразрушающих видов контроля.

Устройство для контроля за коррозией предусматривается на номинальное давление среды в трубопроводе 4,0 МПа, класса герметичности A по $\underline{\text{ГОСТ 9544-2015}}$, на температуру окружающего воздуха от -60 до +50 °C, на температуру рабочей среды трубопровода не более +200 °C.

Комплект оборудования коррозионного мониторинга «АкКорД+» состоит из:

- устройство ввода РАСТ.298070.000 из ст. 09Г2С:
- ручка съемная РАСТ.301314.011;
- зонд ОСК РАСТ.040000.402-10-040;
- комплект плоских образцов-свидетелей коррозии (ОСК) РАСТ.427490.001;
- комплект крепления ОСК РАСТ.040030.001.

Режим работы объекта добычи нефти и газа непрерывный, круглосуточный, 365 дней в году, 8760 часов в год.

Проектной документацией в соответствии с заданием на проектирование по объекту «Сбор нефти и газа со скважины № 1 Новолекаревского месторождения Залесского участка недр» предусматривается:

- обустройство проектируемой площадки скважины №1 Новолекаревского месторождения;
- строительство выкидного трубопровода от проектируемой скважины № Новолекаревского месторождения до АГЗУ-101;
- строительство нефтесборного коллектора от АГЗУ-101 до места врезки в нефтегазосборный трубопровод от АГЗУ-8.

Схема технологическая принципиальная сбора нефти и газа приведена на чертеже 022.1-П-185.000.000-ТКР-01-Ч-001.

Продукция скважины № 1 под устьевым давлением, развиваемым погружным электронасосом, по проектируемому выкидному трубопроводу DN 80 поступает на проектируемую замерную установку АГЗУ-101, где осуществляется автоматический замер дебита скважины.

Изм.	Кол.уч.	Лист	№лок.	Полп.	Лата

Далее продукция скважины № 1 Новолекаревского месторождения поступает в проектируемый нефтегазосборный трубопровод и далее по существующей системе сбора направляется на подготовку.

Технологическое оборудование и трубопроводы, предназначенные для эксплуатации в условиях контакта с агрессивными и коррозионно-опасными веществами, должны быть оснащены приборами и устройствами для контроля за коррозией и коррозионным растрескиванием.

Приборы и средства автоматизации приведены в томе 4.5.7.3 (022.1-П-185.000.000-ИЛО5-07-02).

Технологическое оборудование, заложенное в рамках данного проекта, имеет сертификаты соответствия промышленной безопасности и разрешения на применение оборудования (технического устройства, материалов).

Проектные решения приняты и разработаны в соответствие с Федеральные нормы и правила в области промышленной безопасности «Правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности».

Взам. ин								
Подп. и дата								
в. № подл.						Н	022.1-П-185.000.000-TKP-01-TЧ	Лист
Инв.	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		24

10 Гидравлический расчет

10.1 Общие положения

В соответствии с ГОСТ Р 58367-2019 гидравлический расчет трубопроводов системы сбора выполнен по методике гидравлического расчета трубопроводов и систем трубопроводов при транспорте нефтегазовых смесей с помощью программы «PIPESIM».

Целью гидравлического расчета системы сбора и транспорта добываемой нефти являлись:

- определение оптимального диаметра проектируемых трубопроводов;
- определение скорости движения потока в трубопроводе от скважины № 1.

В настоящем разделе представлен расчёт пропускной способности проектируемых трубопроводов.

10.2 Исходные данные для расчета

В расчете были использованы следующие исходные данные:

- дебит и обводненность продукции скважины № 1 Новолекаревского месторождения (табл. 7.1), год максимальной добычи жидкости;
- прокладка трубопровода подземная, без теплоизоляции, с покрытием, на глубине не менее 1,0 м от верхней образующей трубы;
 - температура грунта принята 5 °C;
 - давление в точке врезки на нефтегазосборном трубопроводе составляет 1,1 МПа;
 - режим работы трубопроводов 365 суток.

Схема гидравлического расчета приведена на рис. 10.1.

Исходные данные и результаты расчета приведены в таблицах 10.1 – 10.3.

Таблица 10.1 – Физико-химические свойства проектируемой скважины

	Плотнос	ть, кг/м ³	Обвод- ненность,	Относи- тельная	Газовый	Вязкость сП	•
Скважины	нефти	воды	объемное содержа- ние, %	плотность газа	фактор, м³/м³	при 20 °C	при 5 °C
Скв. 1 Новолекаревского м/р	887	1179	7,53	1,227	96	36,37	72,7

Таблица 10.2 – Исходные данные по трубопроводу

Уч	Участок		Длина, Трубопровод			Ппоот	
		М	м диаметр, Пе		м ³ /сут	Пласт	
начало конец			ММ	высот			
Скв. 1	АГЗУ-101	194	89	6,7	61,5	Б2	
АГЗУ-101	Т.вр	3779	159	-22,6	61,5	Б2	

Таблица 10.3 - Результаты гидравлического расчета

Учас	O 43/0/T	Диаметр,	Длина,	Ви МПа	Ви МПа	Потери давления	Скорость		
начало			Q м3/сут Диаметр, мм		M FH, WITTA		, МПа/км	W, м/с	
Скважина № 1 Новолекаревского м/р	АГЗУ-101	61,5	89x6	194	1,08	1,06	0,10	0,54	
АГЗУ-101	Т.вр.	61,5	159 x6	3779	1,06	1,1	-0,01	0,11	

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата



Рисунок 10.1 – Схема гидравлического расчета

Результаты расчета показали, что максимальное избыточное давление на устье скважины № 1 составляет 1,08 МПа (10,8 кгс/см²) в следствии отрицательного перепада высот.

По результатам гидравлического расчета принят следующий диаметр трубы системы сбора и транспорта продукции скважины Новолекаревского месторождения:

- от скважины № 1 до АГЗУ-101 DN 80;
- от АГЗУ-101 до точки врезки DN 150.

Взам. и								
Подп. и дата								
Инв. № подл.						Ш	022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	Лист
Ż	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		20

Лист

27

11 Обоснование необходимости применения антифрикционных присадок

В данном проекте антифрикционные присадки не используются.

Взам. инв. №								
Подп. и дата Вза								
Инв. № подл.	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		022.1-П-185.000.000-TKP-01-TЧ
	1		1	m		14		

Лист

28

12 Обоснование толщины стенки труб в зависимости от падения рабочего давления по длине трубопровода и условий эксплуатации

Обоснование толщины стенки труб в зависимости от падения рабочего давления по длине трубопровода не проводилось. Расчёт толщины стенки и выбор материального исполнения трубопровода осуществлён в соответствии с <u>ГОСТ Р 55990-2014</u> по методике, представленной в разделе 12 данного документа.

12.1 Расчет трубопроводов на прочность, устойчивость и деформативность

Настоящий расчет выполняется согласно <u>ГОСТ Р 55990-2014</u>. Определение толщины стенки для промысловых трубопроводов (участков) выполнено на категории С (средняя), В (высокая) и максимальное рабочее давление P_{pa6} = 4,0 МПа.

Исходные данные и результаты расчета толщины стенки выкидного трубопровода приведены в таблице 12.1.

Таблица 12.1 – Исходные данные и результаты расчета толщины стенки

Наименование параметра	Значение параметра
Назначение трубопровода	Выкидной трубопровод, Нефтесборный коллектор
Нормативный документ, в соответствии с которым выполнен расчет	<u>ΓΟCT P 55990-2014</u>
Диаметр $d_{_{e}}$, мм	89; 159
ГОСТ или ТУ на трубы	<u>FOCT 31443-2012</u>
Класс прочности	не ниже КП360
Временное сопротивление $R_{\scriptscriptstyle un}$, МПа	460
Предел текучести $R_{\scriptscriptstyle yn}^{}$, МПа	360
Рабочее (нормативное) давление $P_{\scriptscriptstyle n}$, МПа	4,0
Давление испытания на прочность, МПа	4,4
Категория трубопровода	C/B*
Парциальное давление сероводорода, МПа	0,0384
Коэффициенты надежности:	
- по ответственности трубопровода $^{\gamma}$ n	1,10
- по условиям работы трубопроводов, транспортирующих сероводородсодержащие продукты ${\cal Y}_{ds}$	0,637/0,510*
- по материалу при расчете по прочности $^{\gamma}$ mu	1,4

Лист №док.

Подп.

Дата

29

Наименование параметра	Значение параметра
- по материалу при расчете по текучести $^{\gamma}$ my	1,15
- надежности по давлению $^{\gamma}$ fp	1,20
- по условиям работы $^{\gamma_d}$	0,767/0,637*
Расчетное сопротивление растяжению (сжатию) по текучести материала труб для трубопроводов, транспортирующих сероводородсодержащие продукты R_{ys} , МПа	123,4/98,8*
Расчетная толщина стенки трубы t , мм	1,8/2,2*; 2,4/2,6*
Прибавка на минусовое отклонение толщины стенки $C_{ m l}$, мм	0,75
Прибавка на коррозию и износ C_2 , мм	2,0
Расчетная толщина стенки	4,5/5,0*; 5,5/5,8*
Номинальная толщина стенки $^{t_{\scriptscriptstyle HOM}}$, мм	4,5/5,0*; 5,5/5,8*
Принятая толщина стенки, мм	6,0
Расчетный срок службы, лет	20

^{* -} в числителе приведены значения для участков трубопровода, относящихся к категории «Н», в знаменателе – для участков трубопровода, относящихся к категории «С».

Для обеспечения срока службы трубопровода не менее 20 лет расчетом предусматривается прибавка на коррозию и износ, определяемая исходя из допускаемой скорости коррозии $0,1 \div 0,2$ мм/год.

Окончательная толщина стенки принималась с учетом номенклатуры заводов-изготовителей, наличия труб у заказчика и унификации применяемых в проекте типоразмеров труб.

Исходные данные и результаты расчета трубопроводов на прочность и устойчивость приведены в таблице 12.2.

Таблица 12.2 – Исходные данные и результаты расчетов на прочность и устойчивость

-				
	Наименование параметра	Значение параметра		
	Назначение трубопровода	Выкидной трубопровод, Нефтесборный коллектор		
i	Наружный диаметр трубопровода $^{D_{\scriptscriptstyle H}}$, мм	89; 159		
[Толщина стенки, мм	6		
	Внутренний диаметр трубопровода $^{D_{\mathfrak{s}_{H}}}$, мм	77; 147		
:	Класс прочности	не ниже КП360		
		Лист		

Изм. Кол.уч. Лист №док.

Подп.

Дата

Наименование параметра	Значение параметра		
Временное сопротивление $^{R_{un}}$, МПа	460		
Предел текучести $^{R_{yn}}$, МПа	360		
Коэффициент линейного расширения lpha , град-1	0,000012		
Модуль упругости E , МПа	2,06x10 ⁵		
Коэффициент поперечной деформации (коэффициент Пуассона) μ	0,30		
Расчетный температурный перепад Δt , \circ C	50*		
родольное напряжение в трубопроводе на упругоизогнутых участках от расчетных нагрузок и воздействий, σ_l МПа:			
σ_l^1	-51,81; -22,64		
σ_l^{2}	-174,03; -186,41		
ольцевые напряжения от нормативного (рабочего) давления $\sigma_{\scriptscriptstyle \kappa y}$, МПа	76,13; 77,44		
Эквивалентные напряжения, МПа	194,30; 225,05		
асчетные коэффициенты для проверки условия прочности:			
- для продольных напряжений $^{f_{l}}$	-		
- для эквивалентных напряжений f_{eq}	0,90		
Контрольное значение для проверки условия прочности:			
- для продольных напряжений, A , МПа	-		
- для эквивалентных напряжений, B , МПа	221		
Эквивалентное продольное осевое усилие в сечении трубопровода S , MH	0,20		
Коэффициент учета высоты засыпки, К	3,00		
Предельная несущая способность грунта при выпучивании трубопровода, $q_{\scriptscriptstyle S}^*$, МН/м	0,0072; 0,0129		
Предельное сопротивление перемещениям трубопровода вверх, q^{st} , МН/м	0,0073; 0,0131		

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

Изм. Кол.уч. Лист №док. Подп.

Дата

022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ

* - в числителе приведены значения для участков трубопровода, относящихся к категории «С», в знаменателе – для участков трубопровода, относящихся к категории «В».

Расчетную толщину стенки трубы трубопровода, транспортирующего сероводородсодержащие продукты, $^t\!d$, мм, следует вычислять по формуле:

$$t_d = \frac{\gamma_{fp} \cdot p \cdot D}{2 \cdot R_{ys}} + C$$

Условие прочности подземных трубопроводов для продольных и эквивалентных напряжений:

$$\sigma_l \leq f_l \sigma_y$$
 или $\sigma_l \leq A$;

$$\sigma_{eq} \leq f_{eq} \sigma_{_{\mathcal{Y}}}$$
 или $\sigma_{eq} \leq B$.

Условие общей устойчивости трубопроводов в продольном направлении в плоскости наименьшей жесткости системы:

$$S \leq rac{1}{k_{u.b.}} imes N_{CR}$$
 или $S \leq C$.

Все условия выполнены.

Минимальная температура замыкания последнего стыка трубопроводов не ниже 0 °C.

Для упругоизогнутых участков трубопроводов определен минимальный радиус упругого изгиба оси трубопровода, при котором соблюдаются условия прочности.

Минимальный радиус упругого изгиба оси трубопроводов DN 80 – 150 м, DN 150 – 200 м.

Принятый срок службы проектируемого трубопровода составляет 20 лет.

12.1.1 Материальное исполнение трубопроводов

Материальное исполнение трубопровода — стандартное или стойкое к СКР, выбиралось с учетом параметров технологического процесса, характеристики коррозионно-агрессивной среды согласно таблице № 1 приложения 2 Федеральных норм и правил в области промышленной безопасности «Правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности».

В продукции скважины № №1 Новолекаревского месторождения отсутствует сероводород.

Материальное исполнение выкидного трубопровода принято из стали 20 группа А повышенной эксплуатационной надежности, класса прочности не ниже КП360, с заводским

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

Взам. инв. №

двухслойным наружным двухслойным полиэтиленовым покрытием усиленного типа в соответствии с ГОСТ Р 51164-98 при подземной прокладке и без покрытия при надземной прокладке.

Допускается применение стальных труб из других марок стали повышенной коррозионной стойкости, изготовленных по другой технологии изготовления, из стали класса прочности не ниже КП360.

На выкидном трубопроводе в обвязке узла подключения проектируемого трубопровода к существующему, предусматривается установка запорной арматуры из стали низколегированной повышенной коррозионной стойкости, герметичность затвора класса A, с ручным приводом (30с15нж).

Срок службы проектируемого оборудования и технических устройств (трубопроводов, арматуры) составляет не менее 20 лет.

Взам. инв.							
Подп. и дата							
Инв. № подл.	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	Лис 022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ 32

13 Обоснование выбранного количества и качества основного и вспомогательного оборудования, а также методов управления оборудованием

13.1 Проектируемые сооружения

В соответствии с заданием на проектирование по объекту «Сбор нефти и газа со скважины № 1 Новолекаревского месторождения Залесского участка недр» предусматривается строительство следующих сооружений:

- площадка скважины №1 Новолекаревского месторождения:
- выкидной трубопровод от №1 Новолекаревского месторождения;
- приустьевая площадка нефтяной скважины;
- площадка под ремонтный агрегат;
- площадка под передвижные мостки;
- емкость производственно-дождевых стоков КЕ-1;
- якоря оттяжек (4 шт.);
- площадка КТП;
- Молниеотвод;
- Станция управления;
- Площадка аппаратурного блока;
- Площадка СУДР.

- площадка АГЗУ:

- Площадка установки измерительной АГЗУ;
- Площадка узла пуска ОУ;
- Площадка дренажной емкости ДЕ-1, ДЕ-2, ДЕ-3;
- Молниеотвод;
- Площадка приема ОУ.

Описание и характеристики проектируемых площадных объектов приведены в томе 4.5.7.1 022.1-П-185.000.000-ИЛО5-07-01.

Технологическое оборудование и трубопроводы, предназначенные для эксплуатации в условиях контакта с агрессивными и коррозионно-опасными веществами, должны быть оснащены приборами и устройствами для контроля за коррозией и коррозионным растрескиванием.

В соответствии с п. 48 Федеральных норм и правил в области промышленной безопасности «Правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности» предусматривается оснащение выкидного трубопровода устройством для контроля за коррозией.

Контроль коррозионного состояния оборудования и трубопровода осуществляется узлом контроля коррозии с помощью образцов свидетелей, устанавливаемым на подходе к врезке проектируемого трубопровода к существующему. Определение скорости коррозии оборудования и трубопроводов проводится с периодичностью раз в 10 месяцев. По результатам проведения определения скорости коррозии составляется протокол. Проектом предусмотрено устройство контроля коррозии системы «Сонар». Сертификат соответствия представлен в приложении (см. Приложение A).

Контроль коррозионного состояния оборудования и трубопровода предусмотрен в соответствии с графиком, утвержденным главным инженером ООО «ННК-Оренбургнефтегаз». Помимо визуального осмотра предусмотрена ультразвуковая толщинометрия силами лаборатории техники, технологии добычи, транспортировки нефти и защиты от коррозии ООО «ННК-Оренбургнефтегаз», аттестованной на проведение неразрушающих видов контроля.

13.2 Характеристика отдельных параметров технологического процесса

При выполнении проекта «Сбор нефти и газа со скважины № 1 Новолекаревского месторождения Залесского участка недр» в соответствии с <u>ПУЭ</u> (<u>ГОСТ 30852.9-2002</u>) и по Федеральному закону <u>от 22.07.2008 № 123-ФЗ</u> «Технический регламент о требованиях пожарной

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

безопасности» определены классы взрывоопасных зон и их размеры на сооружениях системы сбора и транспорта продукции скважины №1 Новолекаревского месторождения.

К основным параметрам технологического процесса относятся давление, температура и производительность. Давление системы сбора составляет 4,0 МПа, температура +5...+20 °C.

ᅙ								
Взам. инв. №								
Взам								
јата								
Подп. и дата								
Ľ								
е подл.								Пиот
Инв. № подл.	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	Лист 34
	1-110	,		H-11	·- m· ··	13		

13.3 Выкидной трубопровод и нефтесборный коллектор

Проектной документацией предусматривается:

- Подземная прокладка от скважины №1 Новолекаревского месторождения до АГЗУ-101 длиной 193,78 м;
- Подземная прокладка от нефтесборного коллектора от АГЗУ-101 до места врезки в нефтегазосборный трубопровод от АГЗУ-8 длиной 3775,57 м.

Строительство и монтаж нефтепроводов предусматривается в соответствии с ГОСТ Р 55990-2014, <u>СП 284.1325800.2016</u>.

Схема технологическая принципиальная сбора нефти и газа представлена на чертеже 022.1-П-185.000.000-ТКР-01-Ч-001.

План нефтепроводов приведен на чертеже 022.1-П-185.000.000-ТКР-01-Ч-003.

В соответствии с п. 6.2 табл. 1 <u>ГОСТ Р 55990-2014</u> жидкость, транспортируемая по выкидному трубопроводу от скважины №1 Новолекаревского месторождения до АГЗУ-101 и нефтесборному коллектору от АГЗУ-101 до места врезки в нефтегазосборный трубопровод от АГЗУ-8 относится к категории 6.

В соответствии с п. 7.1.3 и п. 7.1.7 <u>ГОСТ Р 55990-2014</u> выкидной трубопровод от проектируемой скважины №1 Новолекаревского месторождения до АГЗУ-101 и нефтесборный коллектор от АГЗУ-101 до места врезки в нефтегазосборный трубопровод от АГЗУ-8 относятся к III классу, категории «С».

К категории «В» относятся:

• узлы линейной запорной арматуры, а также участки трубопроводов по 250 м, примыкающие к ним.

Выкидной трубопровод от скважины №1 Новолекаревского месторождения до АГЗУ-101 запроектирован из труб стальных бесшовных горячедеформированных нефтегазопроводных по <u>ГОСТ 31443-2012</u> наружным диаметром 89 мм, толщиной стенки 6,0 мм, длиной 9800 мм (мерная длина), повышенной точности изготовления, из стали марки 20, изготовляется по группе А <u>ГОСТ 31443-2012</u>, класса прочности не ниже КПЗ60 по ГОСТ 31443-2012, повышенной коррозионной стойкости и эксплуатационной надежности:

- подземные участки с наружным двухслойным защитным покрытием из экструдированного полиэтилена усиленного типа, выполненным в заводских условиях, в соответствии с <u>ГОСТ Р 51164-98</u>, по техническим условиям, утвержденным в установленном порядке;
- надземные участки, трубы для изготовления гнутых отводов, отводы крутоизогнутые штампованные без покрытия.

Нефтесборный коллектор от АГЗУ-101 до места врезки в нефтегазосборный трубопровод от АГЗУ-8 запроектирован из труб стальных бесшовных горячедеформированных нефтегазопроводных по <u>ГОСТ 31443-2012</u> наружным диаметром 159 мм, толщиной стенки 6,0 мм, длиной 9800 мм (мерная длина), повышенной точности изготовления, из стали марки 20, изготовляется по группе А <u>ГОСТ 31443-2012</u>, класса прочности не ниже КПЗ60 по ГОСТ 31443-2012, повышенной коррозионной стойкости и эксплуатационной надежности:

- подземные участки с наружным двухслойным защитным покрытием из экструдированного полиэтилена усиленного типа, выполненным в заводских условиях, в соответствии с <u>ГОСТ Р 51164-98</u>, по техническим условиям, утвержденным в установленном порядке;
- надземные участки, трубы для изготовления гнутых отводов, отводы крутоизогнутые штампованные без покрытия.

Допускается применение стальных труб из других марок стали повышенной коррозионной стойкости, изготовленных по другой технологии изготовления, из стали класса прочности не ниже КП360.

В соответствии с п. 48 Федеральных норм и правил в области промышленной безопасности «Правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности» предусматривается оснащение выкидного трубопровода устройством для контроля за коррозией.

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

Контроль коррозионного состояния оборудования и трубопровода предусмотрен в соответствии с графиком, утвержденным главным инженером ООО «ННК-Оренбургнефтегаз». Помимо визуального осмотра предусмотрена ультразвуковая толщинометрия силами лаборатории техники, технологии добычи, транспортировки нефти и защиты от коррозии ООО «ННК-Оренбургнефтегаз», аттестованной на проведение неразрушающих видов контроля.

Нефтепровод укладывается подземно на глубину не менее 1,0 м до верхней образующей трубы (ниже нормативной глубины промерзания грунта для данного региона).

Расчетное давление нефтепроводов принято равным 4,0 МПа.

Повороты линейной части нефтепроводов в вертикальной и горизонтальной плоскостях выполнены упругим изгибом сваренной нитки, монтажом отводов штампованных и вставок из гнутых отводов R=15 м. Отводы штампованные R=1,5DN из трубы диаметром и толщиной стенки 89х6 и отводы R=5DN из трубы диаметром и толщиной стенки 159х6 из стали 20 группа A, класса прочности не ниже КП360. Отводы крутоизогнутые и трубы для изготовления гнутых отводов – без наружного покрытия. Отводы крутоизогнутые штампованные изготавливаются по <u>ГОСТ 17375-2001</u>. Согласно <u>ГОСТ 356-80</u> «Арматура и детали трубопроводов. Давления номинальные, пробные и рабочие. Ряды» номинальное давление деталей трубопровода равно 4,00 МПа, пробное давление равно 6,00 МПа, рабочее давление равно 4,00 МПа.

Расчет толщин стенок трубопровода приведен в таблице 12.1, расчет на прочность и устойчивость – в таблице 12.2. Протяженность проектируемого трубопровода по категориям приведена в таблице 13.1.

Таблица 13.1 – Протяженность проектируемых трубопроводов по категориям

Трубопровод	Протяженность участка, м				
труоопровод	Категория С	ı C Категория В Суммар			
Выкидной трубопровод от скважины №1 Новолекаревского месторождения до АГЗУ-101	-	193,78	193,78		
Нефтесборный коллектор от АГЗУ-101 до места врезки в нефтегазосборный трубопровод от АГЗУ-8	3178,73	600,0	3778,73		

По трассам проектируемых трубопроводов, в местах их пересечений с подземными коммуникациями, в пределах прямой видимости через 500-1000 м, а также на углах поворота устанавливаются закрепляющие знаки, высотой 1,5-2 м, содержащие информацию о местоположении оси трубопровода, пикете трассы, номера телефона эксплуатирующей организации.

В соответствии с п. 7.3 <u>СП 284.1325800.2016</u> для обеспечения нормальных условий эксплуатации и исключения возможности повреждения трубопроводов вдоль трассы каждого из трубопроводов установлены охранные зоны по аналогии с магистральными трубопроводами, в виде участка земли, ограниченного условными линиями, проходящими в 25 м от оси каждого трубопровода с каждой стороны.

13.3.1 Монтаж и испытание трубопроводов

Строительство и монтаж нефтепроводов предусматриваются в соответствии с $\underline{\Gamma OCT\ P}$ $\underline{55990\text{-}2014},\ \underline{C\Pi\ 284.1325800.2016}.$

Контролю физическими методами подвергаются 100 % сварных стыков трубопроводов, в том числе радиографическим методом 100 % соединений трубопроводов.

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

Подп. и дата

№подл

022.1-Π-185.000.000-TKP-01-TY

Лист

По окончании очистки нефтепроводы испытываются на прочность и герметичность гидравлическим способом в соответствии с <u>ГОСТ Р 55990-2014</u> и <u>СП 284.1325800.2016</u> с последующим освобождением от воды.

Величина давления испытания выкидного трубопровода:

- на прочность Р_{исп.}=1,1Р_{раб.}= 4,4 МПа в верхней точке, но не более заводского давления испытания в нижней точке;
 - на герметичность Рисп.=Рраб.= 4,0 МПа.

Испытание узлов линейной запорной арматуры, а также участков трубопровода по 250 м, примыкающих к ним, выполнить в два этапа:

- первый этап после укладки и засыпки (или крепления на опорах), Р_{исп.=}1,25Р_{раб.=} 5,0 МПа;
- второй этап одновременно с испытанием трубопровода, Р_{исп.}=1,1Р_{раб.}= 4,4 МПа в верхней точке, но не более заводского испытания в нижней точке.

На всех этапах испытаний в любой точке испытываемых участков трубопроводов испытательное давление на прочность не должно превышать наименьшего из гарантированных заводами заводских испытательных давлений на трубу, арматуру, фитинги, узлы и оборудование, установленных на испытываемых участках. Гарантированные заводами заводские испытательные давления уточнить перед проведением испытаний по паспортам и сертификатам на трубы, арматуру, фитинги, узлы и оборудование.

Гидравлические испытания проводятся при температуре окружающего воздуха не ниже 5 °C.

Согласно п. 108 Федеральным нормам и правилам в области промышленной безопасности «Правила безопасной в нефтяной и газовой промышленности» по завершении строительства, реконструкции, технического перевооружения и капитального ремонта, испытания на прочность и проверки на герметичность промысловых трубопроводов (ПТ) осуществить комплексное опробование. Заполнение ПТ транспортируемой средой и его работа после заполнения в течение 72 часов считаются комплексным опробованием ПТ.

Согласно п. 1619 Федеральным нормам и правилам в области промышленной безопасности «Правила безопасной в нефтяной и газовой промышленности» ввод в эксплуатацию объектов ПТ осуществить на основании приказа руководителя эксплуатирующей организации.

Согласно п. 1620 Федеральным нормам и правилам в области промышленной безопасности «Правила безопасной в нефтяной и газовой промышленности» ввод в эксплуатацию объектов ПТ по прежнему назначению, остановленных на срок свыше трех месяцев, произвести после пробной эксплуатации ПТ не менее 72 часов, а по истечении 12 месяцев — только после проведения работ по ревизии при условии, что срок эксплуатации не превышает нормативный или продленный на основании экспертизы промышленной безопасности.

Согласно п. 960 Федеральным нормам и правилам в области промышленной безопасности «Правила безопасной в нефтяной и газовой промышленности» первую ревизию вновь введенных в эксплуатацию ПТ следует проводить не позднее чем через 1 год после начала эксплуатации ПТ.

Согласно п. 75 Федеральным нормам и правилам в области промышленной безопасности «Правила безопасной в нефтяной и газовой промышленности» обеспечена компенсация перемещений ПТ от изменения температуры, воздействия внутреннего давления.

Согласно п. 77 Федеральным нормам и правилам в области промышленной безопасности «Правила безопасной в нефтяной и газовой промышленности» технологические процессы очистки полости ПТ и диагностические работы обеспечивают безопасную эксплуатацию ПТ.

Согласно п. 902 Федеральным нормам и правилам в области промышленной безопасности «Правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности» в таблице 13.2 установлены опасные зоны, в которых запрещено находиться людям во время продувки и испытания трубопроводов газом или воздухом.

Изм. Кол.уч.

Лист №док.

Подп.

Дата

Согласно п. 903 Федеральным нормам и правилам в области промышленной безопасности «Правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности» в таблице 13.3 установлены опасные зоны при гидравлических испытаниях и удалении воды из трубопроводов после испытаний.

Таблица 13.2 – Зоны безопасности при пневматических испытаниях трубопроводов

Условный диаметр трубопровода, мм	Радиус опасной зоны при очистке полости в обе стороны от трубопровода, м	Радиус опасной зоны при очистке полости в направлении вылета ерша или поршня, м	Радиус опасной зоны при испытании в обе стороны от трубопровода, м
До 300	40	600	100

Таблица 13.3 – Зоны безопасности при гидравлических испытаниях трубопроводов

Условный диаметр трубопровода, мм	Радиус опасной зоны при давлении испытания 82,5 кгс/см ² в обе стороны от оси трубопровода, м	направлении возможного отрыва заглушки от торца	Радиус опасной зоны при давлении испытания свыше 82,5 кгс/см ² в обе стороны от оси трубопровода, м	Радиус опасной зоны при давлении испытания свыше 82,5 кгс/см² в направлении возможного отрыва заглушки от торца трубопровода, м
100–300	75	600	100	900

13.3.2 Защита от коррозии

Для защиты проектируемых трубопроводов от внутренней коррозии предусматривается:

- применение труб повышенной коррозионной стойкости;
- применение устройства контроля скорости коррозии в соответствии с требованиями п. 48 Федеральных норм и правил в области промышленной безопасности «Правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности», устанавливаемым на подходе врезки проектируемого трубопровода к существующему трубопроводу.

Для защиты от почвенной коррозии предусматривается:

- строительство трубопроводов из труб, поверхность которых покрыта гидроизоляцией с наружным двухслойным полиэтиленовым защитным покрытием, выполненной в заводских условиях;
- покрытие сварных стыков трубопроводов комплектом изоляционных материалов «ПИК» конструкция № 2 по ТУ 2293-006-94274904-2007;
- покрытие наружной поверхности деталей трубопроводов, труб для изготовления гнутых отводов комплектом изоляционных материалов «ПИК» конструкция № 1 по ТУ 2293-006-94274904-2007.

Комплект изоляционных материалов «ПИК» конструкция № 2:

- Праймер ПРИЗ;
- Лента ПРИМА летняя 90х2,2 мм 1 слой;
- Муфта ИЗТМ 89х450 мм 1шт.;

Комплект изоляционных материалов «ПИК» конструкция № 1:

- Праймер ПРИЗ;
- Лента ПРИМА летняя толщиной 2,2 мм шириной 90 мм 1 слой;
- Лента ТОЗ либо полимерная липкая оберточная лента 90х1,2 мм 1 слой.

В зоне перехода надземных участков трубопроводов в подземные - надземные участки покрываются гидроизоляцией усиленного типа по ГОСТ Р 51164-98 «Трубопроводы стальные магистральные. Общие требования к защите от коррозии» на высоту 0,3 м.

Подп. и дата	
Инв. № подл.	

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

Ne подл

Перед нанесением гидроизоляции поверхность металла очищается от продуктов коррозии, обезжиривается, обеспыливается. Степень очистки поверхности металла – «третья» по ГОСТ 9.402-2004. Работы проводятся в соответствии с рекомендациями завода-изготовителя.

По показателям свойств и температурному диапазону применения изоляционные покрытия должны обеспечивать эффективную противокоррозионную защиту изолированных изделий на весь нормативный срок эксплуатации трубопроводов.

Для защиты от атмосферной коррозии наружная поверхность трубопроводов, арматуры и металлоконструкций очищается от продуктов коррозии, обезжиривается, наносится система покрытий общей толщиной 200 мкм в соответствии с СП 28.13330.2012.

Рекомендуемая конструкция покрытия:

- грунтовка ГФ-021 (ГОСТ 25129-82) 1 слой;
- эмаль ПФ-115 (ГОСТ 6465-76) 2 слоя.

Степень очистки поверхностей - «вторая» по ГОСТ 9.402-2004.

Опознавательную окраску трубопроводов провести по <u>ГОСТ 14202-69</u> «Трубопроводы промышленных предприятий. Опознавательная окраска, предупреждающие знаки и маркировочные щитки».

Все надземные трубопроводы должны быть защищены от статического электричества и вторичных проявлений молний на основании <u>СО 153-34.21.122-2003</u> «Инструкция по устройству молниезащиты зданий, сооружений и промышленных коммуникаций».

соответствовать ГОСТ Р 51164-98 «Трубопроводы должны стальные магистральные. Общие требования к защите от коррозии», СП 245.1325800.2015 «Защита от коррозии линейных объектов и сооружений в нефтегазовом комплексе. Правила производства и приемки работ».

По показателям свойств и температурному диапазону применяемые изоляционные покрытия должны обеспечивать эффективную противокоррозионную защиту изолированных изделий на весь нормативный срок эксплуатации трубопроводов.

Применяемые средства защиты от возможных видов коррозии обеспечивают безаварийное функционирование ПТ в соответствие с условиями и сроком эксплуатации с п. 76 Федеральных норм и правил в области промышленной безопасности «Правила безопасной в нефтяной и газовой промышленности».

Лакокрасочные материалы должны иметь сертификаты качества, пожарный сертификат, гигиенические заключения.

Мероприятий по защите трубопроводов от увеличения температуры транспортируемой жидкости выше допустимой не требуется.

13.4 Переходы через искусственные и естественные преграды и параллельное следование с инженерными сооружениями

Переход трубопровода через подъездную дорогу осуществляются открытым способом в защитном футляре из труб стальных электросварных прямошовных 325х10 из стали 20, гр. В по ГОСТ 10704-91, ГОСТ 10705-80 с наружным заводским полиэтиленовым покрытием усиленного типа 3У по ТУ 1390-004-32256008-03. Концы футляров, устанавливаемые на участках переходов трубопровода через грунтовые дороги, выводятся на 5 м от бровки земляного полотна.

Для защиты трубопроводов при протаскивании в футляр предусмотрены опорнонаправляющие кольца ОНК-89 по ТУ 1469-001-01297858-98. На концах футляров установить герметизирующие манжеты 89/325 АЗ тип II по ТУ 2531-007-01297858-2002.

13.5 Пересечения с коммуникациями

Ведомость пересечений, проектируемых нефтепровода с существующими инженерными коммуникациями приведена в приложении (см. Приложение В).

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

В месте пересечения проектируемого трубопровода с подземными кабелями связи последние заключаются в защитные футляры из швеллера 14П, длиной равной ширине траншеи +2 метра с каждой стороны траншеи, торцы футляров заделать гидроизоляционными материалами. Расстояние в свету между верхней образующей проектируемых трубопроводов и нижней образующей защитных футляров составляет не менее 0,5 м, пересечения выполняются под углом не менее 60°.

При пересечении трубопровода с инженерными коммуникациями расстояние в свету от нижней образующей каждого существующего трубопровода до верхней образующей проектируемого трубопровода должно быть не менее 0,35 м, пересечения выполняются под углом не менее 60°.

При пересечении траншеи с подземными коммуникациями разработка грунта механизированным способом разрешается на расстоянии не менее 2 метров от оси и не менее 1 метра над верхом коммуникации. Грунт, оставшийся после механизированной разработки, должен дорабатываться вручную, без применения ударных инструментов. Засыпку траншеи в местах пересечения трубопроводов производить слоями грунта толщиной не более 0,1 м с тщательным уплотнением.

По трассе трубопровода, в местах его пересечений с подземными коммуникациями, устанавливаются закрепляющие знаки, высотой 1,5-2 м, содержащие информацию о местоположении оси трубопровода, пикете трассы, номера телефона эксплуатирующей организации.

В соответствии с требованиями ПУЭ Издание 7 таблица 2.5.40 расстояние при пересечении от подземной части опоры или заземлителя ВЛ-10 кВ до проектируемого трубопровода не менее 5 м.

При пересечении трубопровода с проектируемой ВЛ-10 кВ работы в охранной зоне (по 10 м в каждую сторону от крайних проводов) выполнять под непосредственным руководством лица, ответственного за безопасное производство работ, при условии соблюдения требований организационных и технических мероприятий по обеспечению электробезопасности по ГОСТ Р 12.1.019-2009. При этом расстояние по воздуху от машины (механизма) или от ее выдвижной или поднимаемой части, а также от рабочего органа или поднимаемого груза в любом положении (в том числе и при наибольшем подъеме или вылете) до ближайшего провода, находящегося под напряжением, должно быть не менее 2 м для ВЛ-10 кВ.

При невозможности соблюдения данных требований, работы проводить по согласованию с эксплуатирующей организацией, только при снятом напряжении.

Взам								
Подп. и дата								
.ПДОГ								
Инв. № подл.							022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	Тист
Ζ	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		40

14 Обоснование принятых в проектной документации автоматизированных систем управления технологическими процессами, автоматических систем по предотвращению нарушения устойчивости и качества работы линейного объекта

Объем автоматизации линейного объекта выполнен согласно техническим требованиям на системы автоматизации и связи объекта «Сбор нефти и газа со скважины № 1 Новолекаревского месторождения Залесского участка недр» (см. 022.1-П-185.000.000-П3-01).

Уровень автоматизации определяется требованиями безопасности для взрывопожароопасных производств, характеристиками обращающихся в технологическом процессе газов и жидкостей, непрерывностью технологического процесса, а также требованиями действующих нормативных документов.

Подробное описание автоматизированных систем, используемых в производственном процессе на данном объекте, приведено в томе 4.5.7.3 022.1-П-185.000.000-ИЛО5-07-02 «Автоматизированная комплексная».

Взам. ин								
Подп. и дата								
Инв. № подл.							022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	Лист 41
Z	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		

15 Перечень мероприятий по энергосбережению

Мероприятия по энергосбережению в проекте не разрабатываются.

№ подл. п дата Взам. инв. №

Изм. Кол.уч. Лист №док. Подп. Дата

022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ

Лист

42

16 Обоснование количества и типов оборудования, в том числе грузоподъемного, транспортных средств и механизмов, используемых в процессе строительства линейного объекта

Потребность в основных строительных машинах и механизмах для строительства проектируемых трубопроводов определяется исходя из объемов работ, темпов строительства и эксплуатационной производительности машин и механизмов, и приведена в Разделе 5 «Проект организации строительства» (см. 022.1-П-185.000.000-ПОС-01).

Взам. инв. №								
Подп. и дата								
Инв. № подл.	Изм. І	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	022.1-П-185.000.000-TKP-01-TЧ	Лист 43

17 Защита от внутренней и наружной коррозии трубопроводов, от АСПО, гидратообразований и отложения солей, диагностике и внутренней очистке труб

Защита трубопроводов от почвенной и внутренней коррозии приведена в разделе 13.3.2.

Для защиты трубопроводов от внутренней коррозии настоящим проектом предусматривается применение труб стальных бесшовных повышенной эксплуатационной надежности из стали 20 класса прочности не ниже К42, по ГОСТ 8732-78/ГОСТ 8731-74.

Для борьбы с асфальтосмолопарафиновыми отложениями (АСПО) на выкидном трубопроводе предусматривается подача пара от передвижного агрегата ППУ через рукав, подключаемый к арматуре в обвязке устья проектируемых скважин.

Взам. инв.								
Подп. и дата								
в. № подл.							022.1-П-185.000.000-TKP-01-TЧ	Лист
NHB.	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		44

18 Описание проектных решений направленных на соблюдение требований технологических регламентов и перечень мероприятий по предотвращению (сокращению) выбросов и сбросов вредных веществ в окружающую среду

Для обеспечения безаварийной эксплуатации сооружений системы сбора продукции скважины, сокращения выбросов вредных веществ в окружающую среду проектной документацией предусмотрено:

- сбор продукции скважины осуществляется по напорной однотрубной герметизированной системе;
- выбор оптимального диаметра трубопроводов для транспорта продукции скважины в пределах технологического режима;
- выбор материального исполнения труб в соответствии с коррозионными свойствами перекачиваемой продукции;
 - установка электрооборудования во взрывозащищенном исполнении;
- автоматический контроль параметров работы оборудования, средства сигнализации и автоматические блокировки;
- автоматическое отключение электродвигателя глубинного насоса скважины при отклонениях давления в выкидном трубопроводе выше и ниже допустимого значения;
- покрытие гидроизоляцией усиленного типа сварных стыков трубопроводов, деталей трубопроводов;
- обвалование устья скважины с целью предотвращения растекания нефтесодержащей жидкости по поверхности земли;
- защита оборудования и трубопроводов от статического электричества путем заземления.

Для привлечения внимания к непосредственной опасности, предупреждения о возможной опасности, исключения возможности повреждения трубопроводов по трассе на углах поворота трассы, на пересечении с подземными коммуникациями и дорогой установлены опознавательные и запрещающие знаки.

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при нормальном режиме работы проектируемых объектов представлены в томе 7.1 «Мероприятия по охране окружающей среды» (022.1-П-185.000.000-ООС-01).

Взам								
Подп. и дата								
№ подл.						1		Пиот
NHB. Ng	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	Лист 45

19 Описание вида, состава и объема отходов, местах и способах их захоронения в соответствии с установленными техническими условиями

Сведения о виде, составе и планируемом объеме отходов производства, подлежащих утилизации и захоронению, с указанием класса опасности отходов представлены в томе 7.1 «Мероприятия по охране окружающей среды» (022.1-П-185.000.000-ООС-01).

Вывоз промышленных отходов (загрязненной ветоши, огарки электродов) предусмотрено осуществлять на санкционированный полигон.

Вывоз нефтезагрязненных грунтов, образованных на период эксплуатации от возможных порывов, предусмотрен специализированным транспортом на площадку для размещения и переработки нефтесодержащих отходов и пункта приема и очистки жидкой фракции с порывов трубопроводов.

Взам. инв.								
Подп. и дата								
Инв. № подл.							Лис 022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ 46	
Z	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата		

20 Описание состава и количества выбросов (сбросов), перечень мер по предотвращению аварийных выбросов (сбросов)

Параметры выбросов загрязняющих веществ в атмосферу при нормальном режиме работы проектируемых объектов представлены в томе 7.1 «Мероприятия по охране окружающей среды» (022.1-П-185.000.000-ООС-01).

С целью максимального сокращения выбросов загрязняющих веществ, которые неизбежны при эксплуатации нефтепромыслового оборудования, в проекте предусмотрены следующие мероприятия:

- выбор оптимального диаметра трубопровода для транспорта жидкости в пределах технологического режима;
- выбор материального исполнения труб в соответствии с коррозионными свойствами транспортируемой жидкости;
- автоматизация технологического процесса (автоматический контроль параметров работы оборудования, средства сигнализации и автоматические блокировки);
- применение защиты трубопроводов и оборудования от почвенной коррозии изоляцией усиленного типа;
- покрытие гидроизоляцией усиленного типа сварных стыков трубопроводов, деталей трубопроводов;
 - использование минимально необходимого количества фланцевых соединений;
 - установка электрооборудования во взрывозащищенном исполнении;
- защита оборудования и трубопроводов от статического электричества путем заземления.

Для привлечения внимания к непосредственной опасности, предупреждения о возможной опасности, исключения возможности повреждения трубопроводов по трассе на углах поворота трассы устанавливаются опознавательные и запрещающие знаки.

	Взам.					
Б Б В В В В В В В В В В В В В В В В В В	Z					
ты Кол.уч. Лист №док. Подп. Дата	Инв. № подл.				022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	Лист 47

21 Результаты расчетов количества и состава вредных выбросов в атмосферу и сбросов в водные источники

Выбросы загрязняющих веществ в атмосферу при регламентированном режиме работы проектируемого объекта «Сбор нефти и газа со скважины № 1 Новолекаревского месторождения Залесского участка недр» представлены в томе 7.1 «Мероприятия по охране окружающей среды» (022.1-П-185.000.000-ООС-01).

Взам. инв. №			
Подп. и дата			
Инв. № подл.	Изм. Кол.уч. Лист №док. Подп. Дата	022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	Лист 48

22 Выбор трассы и размещение оборудования

Выбор трасс и размещение проектируемых объектов произведен на основе результатов количественного анализа риска аварий (см. 022.1-П-185.000.000-ПРБ-01) с учетом следующих параметров:

- рельефа местности, с учетом возможности прохождения трасс по наиболее благоприятным участкам спокойного рельефа, исключающие возможность попадания в лесные полосы и места постоянных водотоков;
- существующей инфраструктуры коммуникаций на участке прохождения трасс проектируемых нефтепроводов, для возможности прокладки трубопроводов, обеспечивающей удобство обслуживания, соблюдение нормативных разрывов от существующих объектов нефтедобычи и транспортировки;
 - археологической изученности района строительства нефтепроводов;
- возможности строительства нефтепроводов на землях собственников по трассе прокладки трубопроводов;
- размещения проектируемых объектов на безопасных расстояниях до населенных пунктов;
 - возможности размещения средств электрохимической защиты.

Взам. и								
Подп. и дата								
. № подл.							[1	Тист
NHB.	Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	49

23 Опасные участки трасс трубопроводов, на которых предусмотрены дополнительные меры, направленные на снижение риска аварий

В соответствие с п. 890 Федеральных норм и правил в области промышленной безопасности «Правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности» опасными участками являются переходы через естественные и искусственные преграды (пересечения с водными преградами и технологическими коммуникациями).

Опасные участки по трассе проектируемого выкидного трубопровода отсутствуют.

ы́	.,	П	№док.	Подп.	Дата	022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	50
Инв. № подл.							Лист
Подп. и дата							
Взам. инв.							

24 Сведения о численности и профессиональноквалификационном составе персонала с распределением по группам производственных процессов, числе рабочих мест и их оснащенности

Перечень профессий и квалификационный состав обслуживающего персонала принят в соответствии с <u>ОК 016-94</u> «Общероссийский классификатор профессий рабочих, должностей служащих и тарифных разрядов».

Расчет численности, необходимой для эксплуатации проектируемых сооружений, определен в соответствии с «Типовыми нормативами численности рабочих нефтегазодобывающих управлений нефтяной промышленности».

Обслуживание добывающих скважин будут осуществлять операторы по добыче нефти и газа. Обслуживание трубопроводов будут осуществлять трубопроводчики линейные.

Продолжительность рабочей недели у работников не должна превышать 40 часов. Число рабочих дней в году у каждого работника не должно превышать 250. При проектировании организации и оснащения рабочих мест были использованы материалы проектов-аналогов, показатели которых соответствовали прогрессивным технологическим, организационным, санитарно-гигиеническим и другим нормативам. Оснащение рабочих мест осуществляется с учетом их назначения по квалификации и профессиям, механизации и автоматизации работ.

Оснащение рабочих мест обеспечивает:

- удобный доступ к аппаратам управления;
- соответствие функциональному назначению;
- соблюдение требований нормативных, правовых актов по охране труда.

Принятые в проекте решения по организации и обслуживанию рабочих мест отвечают следующим требованиям:

- высокий профессионализм исполнителей работ по функциям обслуживания;
- оперативность и надежность обслуживания.

Рабочий персонал обеспечивает нормальную безаварийную эксплуатацию технологического оборудования.

Место постоянного нахождения персонала: на площадке ЦДНГ СГМ (пос. Первомайский) Оренбургской области на расстоянии 12 км от проектируемой скважины.

Обслуживание трубопроводов будет осуществляться существующей бригадой ООО «ННК-Оренбургнефтегаз», без увеличения численности. Места постоянного нахождения рабочего персонала обеспечены теплом, электроэнергией, питьевой водой и др.

Помещения бригады находятся в здании со всеми инженерными коммуникациями помещений. В здании предусмотрены служебно-бытовые помещения, а также комната для сушки спецодежды, склад, помещение для приема пищи, комната отдыха, раздевалка для спецодежды.

Ремонтные работы и уборка прилегающей территории и служебных помещений на месторождении предусматривается производить сервисным методом с привлечением сторонних специализированных фирм. Общее руководство персоналом, обслуживающим месторождение, осуществляется службой главного инженера ООО «ННК-Оренбургнефтегаз».

Для оказания первой медицинской помощи в служебно-бытовых помещениях предусмотрены аптечки. Оказание квалифицированной медицинской помощи осуществляется в медучреждении ближайшего населенного пункта.

Предусмотренная в проекте система обслуживания рабочих мест должна обеспечить сокращение потерь рабочего времени и рост производительности труда.

Подп.	Дата	

Лист №док

Изм. Кол.уч.

Технологический процесс сбора и транспорта продукции скважины связан с рядом опасных факторов: высокое давление, большие объемы взрывопожароопасных веществ – попутного нефтяного газа и нефти, их токсичность.

К самостоятельной работе допускаются лица, достигшие восемнадцатилетнего возраста, прошедшие медицинское освидетельствование и не имеющие противопоказаний по здоровью.

Обслуживающий персонал должен проходить обучение, инструктаж, и проверку знаний по охране труда.

Основными мероприятиями, обеспечивающими защиту персонала при возможных аварийных ситуациях, являются:

- оповещение о возможной аварии и об угрозе чрезвычайной ситуации;
- наличие средств индивидуальной защиты (СИЗ). Для надежной защиты органов дыхания, зрения и кожи лица от отравляющих веществ, обслуживающий персонал должен обеспечиваться индивидуальными фильтрующими противогазами и фильтрующими коробками марки А либо БКФ, либо КД, объект комплектом шланговых противогазов марки ПШ-1, ПШ-2 в соответствии с существующими нормами;
 - наличие средств пожаротушения;
 - оснащение персонала спецодеждой и спецобувью;
- комплексное защитное устройство для защиты персонала от поражения электрическим током:
 - наличие медицинской аптечки для оказания первой медицинской помощи пострадавшим;
- обучение персонала безопасным приемам и методам работы на опасном производстве, проведение инструктажа по технике безопасности, пожарной безопасности.

Защита от статического электричества и молниезащита обеспечивают безопасное обслуживание и ремонт оборудования, электроустановок, приборов и щитов.

Для исключения возможных аварийных ситуаций, взрывов, пожаров, травмирование людей необходимо соблюдение правил безопасного ведения технологического процесса.

Для обеспечения безопасной эксплуатации системы сбора и транспорта продукции скважины предусматривается автоматическое и дистанционное управление технологическим процессом.

Необходимо проведение систематического осмотра (по графику) трассы с целью контроля состояния линейной части, арматуры и сооружений.

При эксплуатации сооружений системы сбора продукции скважины необходимо строгое соблюдение следующих требований пожарной безопасности:

- запрещается использование противопожарного инвентаря и первичных средств пожаротушения для других нужд, не связанных с их прямым назначением;
- запрещается загромождение и засорение дорог, проездов, проходов с площадок и выходов из помещений;
- запрещается курение и разведение открытого огня на территории устья скважины, замерной установке;
- запрещается обогрев трубопроводов, заполненных горючими и токсичными веществами, открытым пламенем;
- запрещается движение автотранспорта и спецтехники по территории объектов системы сбора, где возможно образование взрывоопасной смеси, без оборудования выхлопной трубы двигателя искрогасителем;
- запрещается производство каких-либо работ при обнаружении утечек газа и нефти, немедленно принимаются меры по их ликвидации.

При проведении ремонтных работ рабочие должны быть соответственно экипированы, а рабочие места подготовлены в соответствии с требованиями техники безопасности.

Производство огневых работ должно осуществляться по наряду-допуску на проведение огневых работ.

Изі	М.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата

Подп. и дата

022.1-Π-185.000.000-TKP-01-TY

Лист

Перед началом проведения огневых работ на трубопроводах необходимо продуть открытую траншею, взять анализ воздуха для определения возможности ведения в ней огневых работ.

Места производства работ, установки сварочных аппаратов должны быть очищены от горючих материалов в радиусе 5 метров. Расстояние от сварочных аппаратов и баллонов с пропаном и кислородом до места производства работ должно быть не менее 10 метров. Баллоны с пропаном и кислородом должны находиться в вертикальном положении, надежно закрепляться не ближе 5 м друг от друга.

Места проведения огневых работ должны быть обеспечены необходимыми средствами пожаротушения.

При производстве сварочных работ запрещается:

- производить сварку, резку и нагрев открытым огнем аппаратов, трубопроводов с горючими и токсичными веществами, находящимися под давлением;
- пользоваться при огневых работах одеждой и рукавицами со следами масел, жиров, бензина, керосина и других горючих материалов.

Принятые в проектной документации решения соответствуют требованиям действующих законодательных актов, норм и правил РФ и обеспечивают безопасную для жизни и здоровья людей эксплуатацию трубопровода при соблюдении мероприятий, предусмотренных проектной документацией.

Взам. ин		
Подп. и дата		
Инв. № подл.	Изм. Кол.уч. Лист №док. Подп. Дат	

26 Описание мероприятий и обоснование проектных решений, направленных на предотвращение несанкционированного доступа на объект физических лиц, транспортных средств и грузов

В соответствии с постановлением Правительства Российской Федерации от 16.02.2008 № 87 «О составе разделов проектной документации и требования к их содержанию» в целях предотвращения несанкционированного доступа на объект физических лиц проектом предусматриваются следующие мероприятия:

• сигнализация несанкционированного доступа в технологический и аппаратурный отсеки блока дозирования реагентов с передачей информации в автоматизированную систему диспетчерского управления ООО «ННК-Оренбургнефтегаз».

Целью защиты проектируемого объекта от террористических акций является создание таких условий функционирования, при которых само проведение террористической акции теряет смысл и результат данной акции не эффективен (на объект не проникнуть, последствия аварии от террористической акции не принесут ожидаемого эффекта и т.д.).

Методами защиты объекта от террористических акций являются: администрирование; зонирование территории объекта; ограничение доступа к технологическим системам; сочетание активной и пассивной защиты; применение комплекса инженерно-технических мероприятий для защиты от проникновения на объект; создание условий максимального снижения последствий аварий от проявления терроризма; четкое управление; управление информацией и т.д.

Основными мероприятиями по предупреждению террористических акций на объекте являются:

- ежедневные обходы территории объекта и осмотр оборудования на предмет выявления взрывных устройств или подозрительных предметов;
 - тщательный подбор и проверка кадров;
- организация и проведение совместно с сотрудниками правоохранительных органов инструктажей и практических занятий по действиям в ЧС.

При угрозе проведения диверсионно-террористических акций необходимо:

- усилить охрану объектов;
- ужесточить пропускной режим;
- провести аттестацию личного состава подразделений охраны;
- провести комплекс предупредительно-профилактических мероприятий по повышению бдительности, инструктажи ответственных лиц;
- ежедневно проверять все доступные для посещения места на предмет обнаружения в них возможно заложенных взрывных устройств, высокотоксичных, радиоактивных и других опасных веществ, и материалов;
- проверить готовность к действиям комиссий по чрезвычайным ситуациям и обеспечению пожарной безопасности, нештатных аварийно-спасательных формирований, состояние дежурной техники.

B3a							
Подп. и дата							
Инв. № подл.	Изм. Кол	1.уч. Лис	ст №док.	Подп.	Дата	022.1-П-185.000.000-TKP-01-TЧ	Лист 54

27 Обоснование безопасного расстояния от оси трубопровода до населенных пунктов, инженерных сооружений, а также при параллельном прохождении трубопровода с указанными объектами

Расстояния от проектируемого выкидного трубопровода до населенных пунктов, инженерных сооружений при параллельном следовании или сближении приняты в зависимости от класса и диаметра трубопроводов, с учетом обеспечения безопасности существующих объектов (расчетов оценки риска от воздействия промысловых трубопроводов, являющихся опасными объектами, на населенные пункты и другие существующие объекты) в соответствии с таблицей 6 ГОСТ Р 55990-2014.

Взам. инв. №				
Подп. и дата				
Инв. № подл.	Изм. Кол.уч. Лист №док.	Подп. Дата	022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ	Лист 55

28 Приложения

Приложение А

Сертификат соответствия комплекта оборудования коррозионного мониторинга требованиям технического регламента таможенного союза «О безопасности машин и оборудования»

TAMOXERHUN COHTS

FAI

SEPTROFIXAT CONTRETCTORS

No TC RU C-RU.FE08.A.02499

Серия RU № 0408728

ОРГАН ПО СЕРТИФИКАЦИИ ВЗРЫВОЗАЩИЩЕННОГО ОБОРУДОВАНИЯ ЗАКРЫТОГО АКЦИОНЕРНОГО ОБЩЕСТВА ИСПЫТАТЕЛЬНЫЙ ЦЕНТР ТЕХНИЧЕСКИХ ИЗМЕРЕНИЙ, БЕЗОПАСНОСТИ И РАЗРАБОТОК (ОС ВО ЗАО ТИБР). Место нахождения (вдрес юрицического пина): 105082, город Москва, удина Фридриса Энгельса, дом 75, строение 11, офис 264, Россия. Адреса места осуществления деятельности: 301668, Россия, Тульская область, город Новомодковск, удина Орджовинидов, 8; 301760, Россия, Тульская область, город Новомодковск, удина Орджовинидов, 8; 301760, Россия, Тульская область, город Донеков, удина Орджовинидов, 8; 301760, Россия, Тульская область, город Донеков, удина Орджовинидов, 8; 301760, Россия, Тульская область город Донеков, удина Орджовинице Орджовинице А. Регестрационный вомер RA,RU,1117608, дата регистрации аттестата аккредитации органа по сертификации 01.04.2016. Телефон: 8 (495) 280-16-56, адрес эмектронной почты: рим Фійости, інбофійостац.

ЗАЯВИТЕЛЬ Общество с ограниченной ответственностью Научно-производственное предприятие «СОНАР», ОГРН 1175835000769.

Место нахождения (адрес юридического лица) и адрес места осуществления деятельности: 440056, город Пенза, улица Терновского, дом 135, Российская Федерация.

Телефон: +78005506551, адрес электронной почты: akkord@sonar.penza.com.ru

ИЗГОТОВИТЕЛЬ Общество с ограниченной ответственностью Научно-производственное предприятие «СОНАР», ОГРН 1175835000769.

Место нахождения (адрес коридического лица) и адрес места осуществления деятельности по изготовлению продукции: 440630, город Пенза, улица Гатарина, дом 11а, Российская Федерация.

ПРОДУКЦИЯ Комплект оборудования коррозионного мониторинга "АкКорД +" РАСТ.366640.002, изготовленного в соответствии с техническими условиям РАСТ.366640.002 ТУ. Иные спедения о продукции, обеспечивающие ее идентификацию, смотри Приложение (бланки №№ 0352708, 0352709, 0352710, 0352711, 0352712).

Партия (наименование оборудования и количество указано в Приложении, бланк № 0352707). Реквизиты товаросопроводительной документации: Накладная № 1 от 31.03.2017 на передачу готовой продукции в места хранения.

КОД ТН ВЭД ТС согласно Приложения (бланк № 0352707)

СООТВЕТСТВУЕТ ТРЕБОВАНИЯМ Технического регламента Таможенного союза «О безопасности оборудования для работы во взрывоопасных средах» (ТР ТС 012/2011).

СЕРТИФИКАТ ВЫДАН НА ОСНОВАНИИ Протокола испытаний № 2418/2292-Ex от 18.05.2017 Испытательной даборатории взрывозащищенного оборудования Закрытого акционерного общества Испытательный Центр Технических Измерений, Безопасности и Разработок, регистрационный номер аттестата аккредитации RA,RU,21ГБ08. Технической документации изготовителя. Схема сертификации 3с.

ДОПОЛНИТЕЛЬНАЯ ИНФОРМАЦИЯ Сведения о стандартах, в результате применения которых на добровольной основе обеспечивается соблюдение требований технического регламента, приведены в Приложении (бланк № 0352714). Условия и сроки хранения, срок службы (годности) приведены в Приложении (бланк № 0352710).

(searage)

СВОК ДЕИСТВИМС 24.05.2017 ПО не установлен ВКЛЮЧИТЕЛЬНО

Сжородитель (уполномоченное лачи органы по сертификации

живерт (эксперт-аудитор) Ерицис эксперты (эксперты-аудиторы)) былыз:] Пономарев Михаил Валерьевич

Ермаков Андрей Александрович (конциалы, финетир)

Изм. Кол.уч. Лист №док. Подп. Дата

Взам.

дата

Z

одп.

ZHB.

Лист

Приложение Б

Таможенный союз. Сертификат соответствия задвижек клиновых требованиям технического регламента «О безопасности машин и оборудования»

RPA3NNCKNN 3KOHOMNUECKNN COЮЗ

№ EAЭC RU C-RU.MH10.B.00186/19

Серия RU

№ 0131755



ОРГАН ПО СЕРТИФИКАЦИИ продукции и услуг "Башкирский центр сертификации и тестирования" Общества с ограниченной ответственностью "АРТГРУПП". Адрес места нахождения: Российская Федерация, 450005, Республика Башкортостан, город Уфа, улица 50-летия Октября, дом 24, офис 309. Регистрационный номер аттестата аккредитации RA.RU.10MH10 от 24.06.2015. Телефон +7(347)2460717, адрес электронной почты artgrupp10@rambler.ru.

ЗАЯВИТЕЛЬ Акционерное общество "Благовещенский арматурный завод". Адрес места нахождения: улица Седова, дом 1, город Благовещенск, Республика Башкортостан, Российская Федерация, 453430. ОГРН: 1020201699715. Номер телефона +7(34766)2-13-78, адрес электронной почты baz@omk.ru.

ИЗГОТОВИТЕЛЬ Акционерное общество "Благовещенский арматурный завод". Адрес места нахождения: улица Седова, дом 1, город Благовещенск, Республика Башкортостан, Российская Федерация, 453430.

продукция Задвижки клиновые с выдвижным шпинделем, DN от 50 до 800; PN от 1,6 до 25,0 МПа (от 16 до 250 кгс/см²).

Продукция изготовлена в соответствии с ТУ 3741-006-07533604-01 "Задвижки клиновые на PN 1,6; 2,5; 4,0; 6,3; 10,0; 12,5; 16,0; 25,0 МПа (16; 25; 40; 63; 100; 125; 160; 250 кгс/см²). Технические условия".

Серийный выпуск.

КОД ТН ВЭД ЕАЭС 8481 80 690 0

СООТВЕТСТВУЕТ ТРЕБОВАНИЯМ ТР ТС 010/2011 "О безопасности машин и оборудования"

СЕРТИФИКАТ СООТВЕТСТВИЯ ВЫДАН НА ОСНОВАНИИ Протокола испытаний № 171.719.32.01 от 10.06.2019 Независимого испытательного центра "ТЕСТ-ЕВРАЗИЯ" Общества с ограниченной ответственностью "Квалитет-Эксперт". аттестат аккредитации № RA.RU.21ЧС73, акта о результатах анализа состояния производства № 116TC-19 от 17.05.2019, паспорта ЗКЛ 80-16 ПС от 15.05.2019, руководства по эксплуатации БА 11060-050 РЭ от 07.08.2017, обоснования безопасности 3741-006-07533604-2014 ОБ от 27.03.2014, силового и прочностного расчета ЗК 80-16 РР1 от 05.04.2019, сборочного чертежа БА 11139-080 СБ от 19.03.2015, протокола № 530027-250-2019 приемо-сдаточных испытаний задвижки клиновой от 17.05.2019, свидетельства об аттестации технологии сварки №АЦСТ-5-05140 от 12.07.2018, свидетельства об аттестации сварочного оборудования №АЦСО-5-02244 от 06.08.2018, аттестационного удостоверения сварщика № БР-1ГАЦ-Г-47350 от 11.08.2017, квалификационного удостоверения № 0005-03-7480 от 09.08.2017. Схема сертификации: 1с.

ДОПОЛНИТЕЛЬНАЯ ИНФОРМАЦИЯ
Перечень стандартов, в результате применения которых обеспечивается соблюдение требований технического регламента: ГОСТ 12.2.063-2015 "Арматура трубопроводная. Общие требования безопасности" (взамен ГОСТ Р 53672-2009 "Арматура трубопроводная промышленная. Задвижки на номинальное давление не более PN 250. Общие технические условия", ГОСТ 9544-2015 "Арматура трубопроводная. Нормы герметичности затворов". Условия хранения, срок хранения без переконсервации и срок службы в соответствии с технической документацией изготовителя.

СРОК ДЕЙСТВИЯ С 14.06.2019

ВКЛЮЧИТЕЛЬНО

Руководитель (уполномоченное лицо) органа по сертификации

022.1-Π-185.000.000-TKP-01-TY

Винокурова Елена Павловна (A.U.O.)

Эксперт (эксперт-аудитор) (эксперты (эксперты-аудиторы))

Шавалдин Александр Генадьевич

Изм.	Кол.уч.	Лист	№док.	Подп.	Дата	

дата

Лист

Лист

58

Приложение В Ведомость пересечений трасс с инженерными коммуникациями

Nº π/ π	Пикетажное значение пересечения ПК+	H	łаименов коммуник	ации	Диаметі трубы, мм	до тру	убина верха ⁄бы, м	Угол пересече ния, граду	- ′C	комі адр тє	ес и леф	каци ли № она	2	Приме ние	е
Τŗ	расса выки	дно	й линии	от пр			скважі ожден		АГ3	ЗУ 10	01 H	овол	ека	ревско	го
1						Пере	сечени	й нет							
	расса нефто отегазосбо														
1	ПК3+39,7		ВЛ-110кВ		-		-	84		Фи	пиал	. ПАС Волг)	НΠ	С
2	ПК4+17,4		ВЛ-35кВ+	+3пр	-		-	66	«C	«Оренбургэнерго» Асекеевский РЭС			ГО»	Чкалс ая	
3	ПК26+31,4	1	Нефтепр	овод	89		1,6	80						нед	1 .
4	ПК34+17,3	3	Нефтепр	овод	89		1,2	59							
5	ПК34+25,9	9	ВЛ-6кВ+	3пр.	-		-	55						Ф-9 НСУ- ПС 35/6 КПС	-99 ;- кВ
6	ПК34+94,4	1	Нефтепр	овод	89		1,4	82		-					
7	ПК35+37,9	9	Нефтепр	овод	89		1,3	66							
8	ПК36+87,9	9	Нефтепр	овод	89		1,2	86	Or			ННК- ефте		нед	1.
9	ПК37+35,3	3	Нефтепр	овод	89		1,4	62		50110	ypiii	офто	140"		
10	ПК37+38,2	2	Нефтепр	овод	89		0,7	69						нед	վ .
11	ПК37+41,8	3	Нефтепр	овод	114		1,2	75							
12	ПК37+46,5	5	Нефтепр	овод	159		1,2	74							
13	ПК37+49,0)	Нефтепр	овод	89		1,0	81						нед	վ .
14	ПК37+53,5	5	ВЛ-0,4 +2каб		-		-	82							
15	ПК37+70,8	3	Нефтепр		-		1,3	60							
			Вед	омос	ть пер	есеч	ения а	автомоби	илы	ных	до	рог			
	эжение .е, км			зание	Z	зечения сах	ытия	насыпи	оезжей		граж оги в	е с		адрес, факс	

Трасса выкидной линии от проектируемой скважины N1 до АГЗУ 101 Новолекаревского месторождения	Трасса выкидной линии от проектируемой скважины N1 до АГЗУ 101	_S	положение рассе, км	ЛК	÷	зание	эчения :ax	ВИТ	СЫПИ	зжей	~		pec,
Новолекаревского месторождения	Новолекаревского месторождения				Ä	Наимено		Тип покры	Ширина основания на	Ширина прое части	Километра автодороги	месте пересечени	
	•		Тр	асса в	выкидно		-				до АГ	3У 10	1
	1 Пересечении нет					поволекар				ия			

022.1-Π-185.000.000-TKP-01-TY

Подп. и дата

Инв. № подл.

Лист №док.

Подп.

1	2	27	75,5	дорога грунтовая	71º	грунт	-	3,0	
2	3	34	10,1	дорога грунтовая	67 ⁰	грунт	-	3,0	
				Трас	са лин	іии ВЛ-6	кВ		
1	0	0	20,7	дорога грунтовая	71º	грунт	-	3,0	
2	0	0	45,7	дорога грунтовая	22 ⁰	грунт	ı	3,0	
3	1	16	27,3	дорога грунтовая	6 ⁰	грунт	-	3,0	
4	2	26	42,0	дорога грунтовая	79º	грунт	-	3,0	
5	3	33	85,7	дорога грунтовая	54 ⁰	грунт	-	3,0	

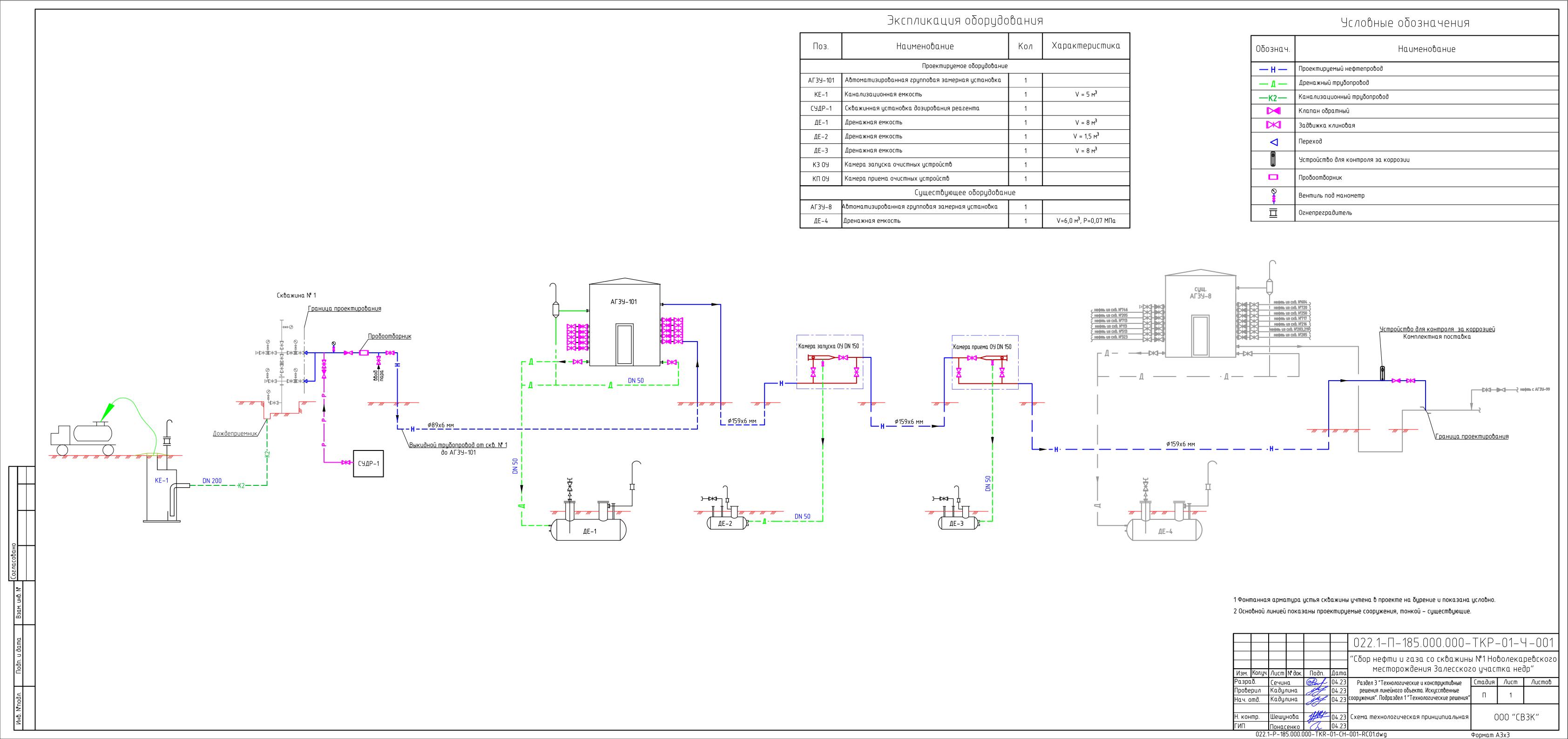
_	
инв. №	
Взам. в	
Подп. и дата	
в. № подл.	

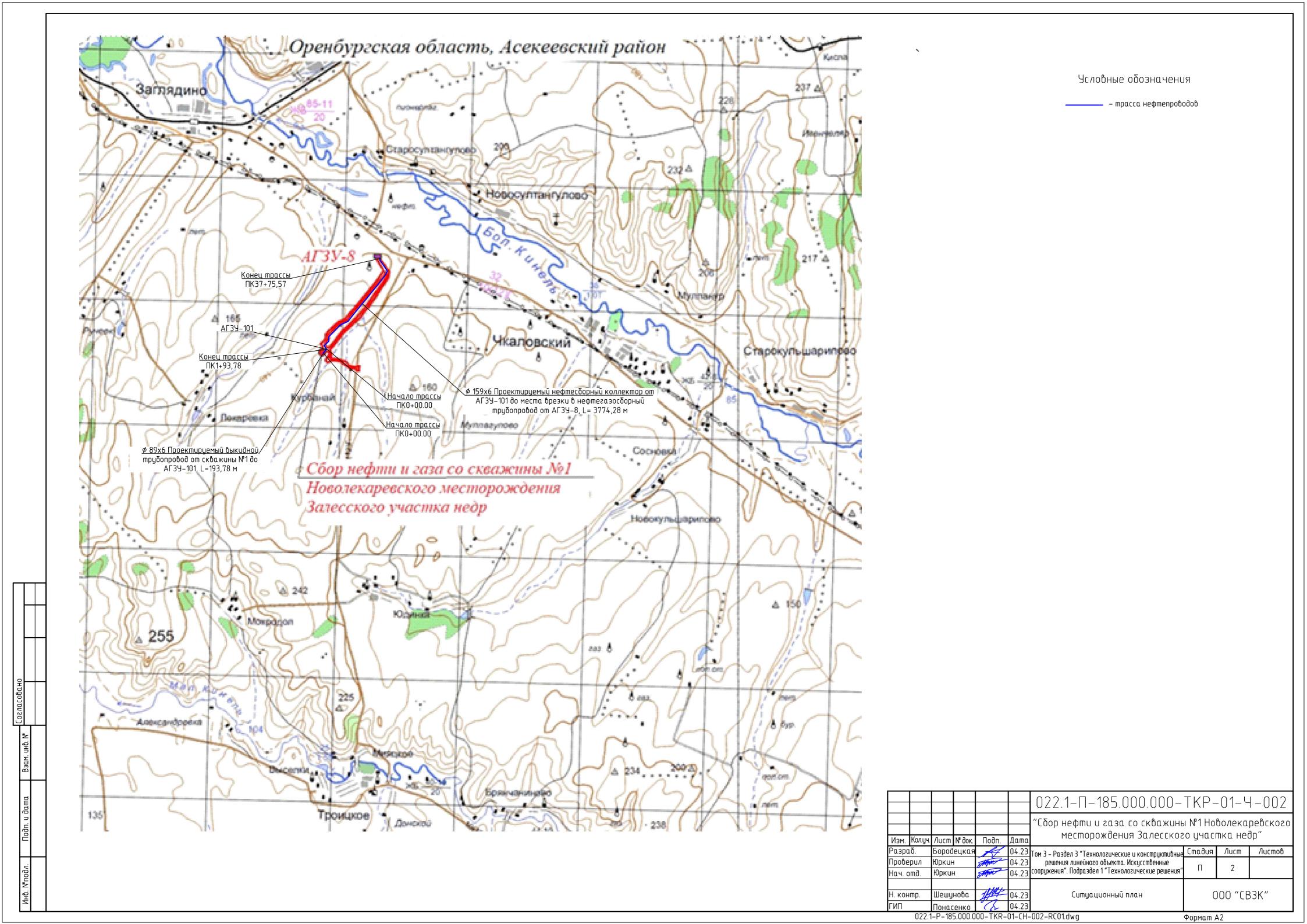
Изм. Кол.уч. Лист №док. Подп. Дата

022.1-П-185.000.000-ТКР-01-ТЧ

Лист

59



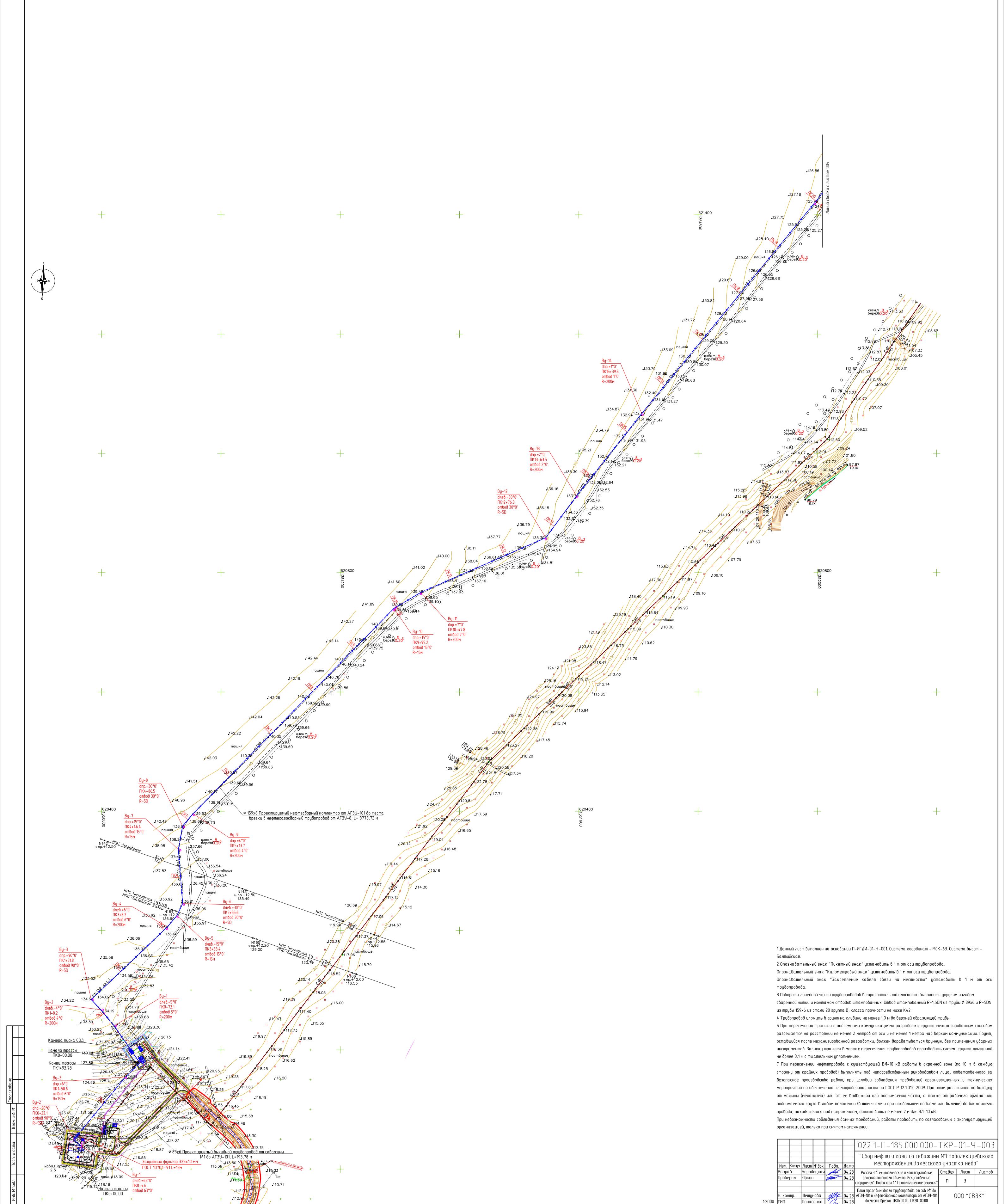


Условные обозначения

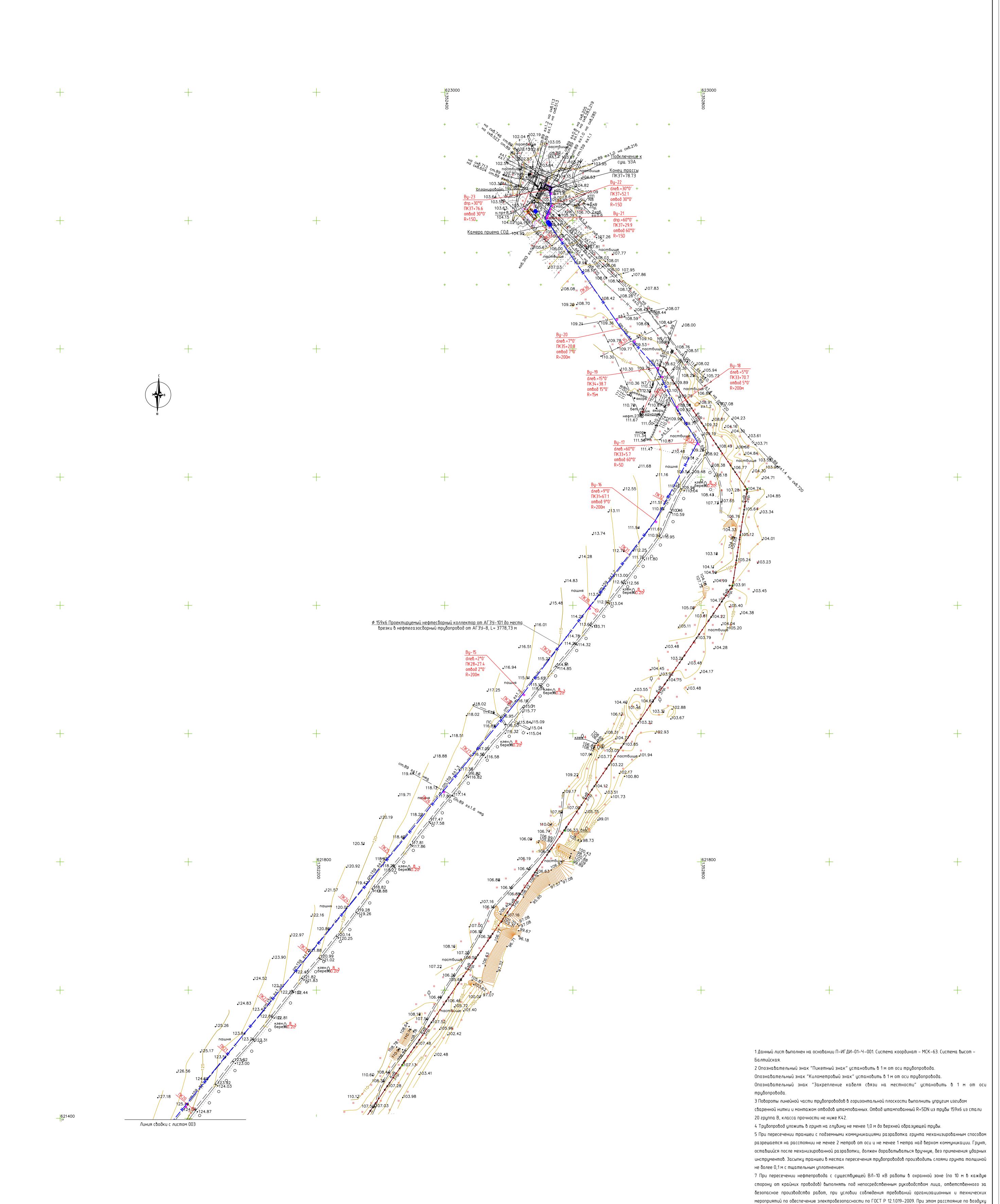
Обознач.	Наименование					
— H —	Проектируемый подземный нефтепровод					
0	Опознавательный знак					

022.1-P-185.000.000-TKR-01-CH-003-004-RC01.dwg

Формат АО



Обознач.	Наименование
— Н	Проектируемый подземный нефтепровод
0	Опознавательный знак



Раздел 3 "Технологические и конструктивные Стадия Лист Листов решения линейного объекта. Искусственные сооружения". Подраздел 1 "Технологические решения" План трассы нефтесборного коллектора Н. контр. Шешунова 1444 04.23 000 "CB3K" от АГЗУ–101 до места врезки ПК20+00.00-ПК37+78.73 Понасенко 04.23 022.1-P-185.000.000-TKR-01-CH-003-004-RC01.dwg Формат АО

от машины (механизма) или от ее выдвижной или поднимаемой части, а также от рабочего органа или поднимаемого груза в любом положении (в том числе и при наибольшем подъеме или вылете) до ближайшего

При невозможности соблюдения данных требований, работы проводить по согласованию с эксплуатирующей

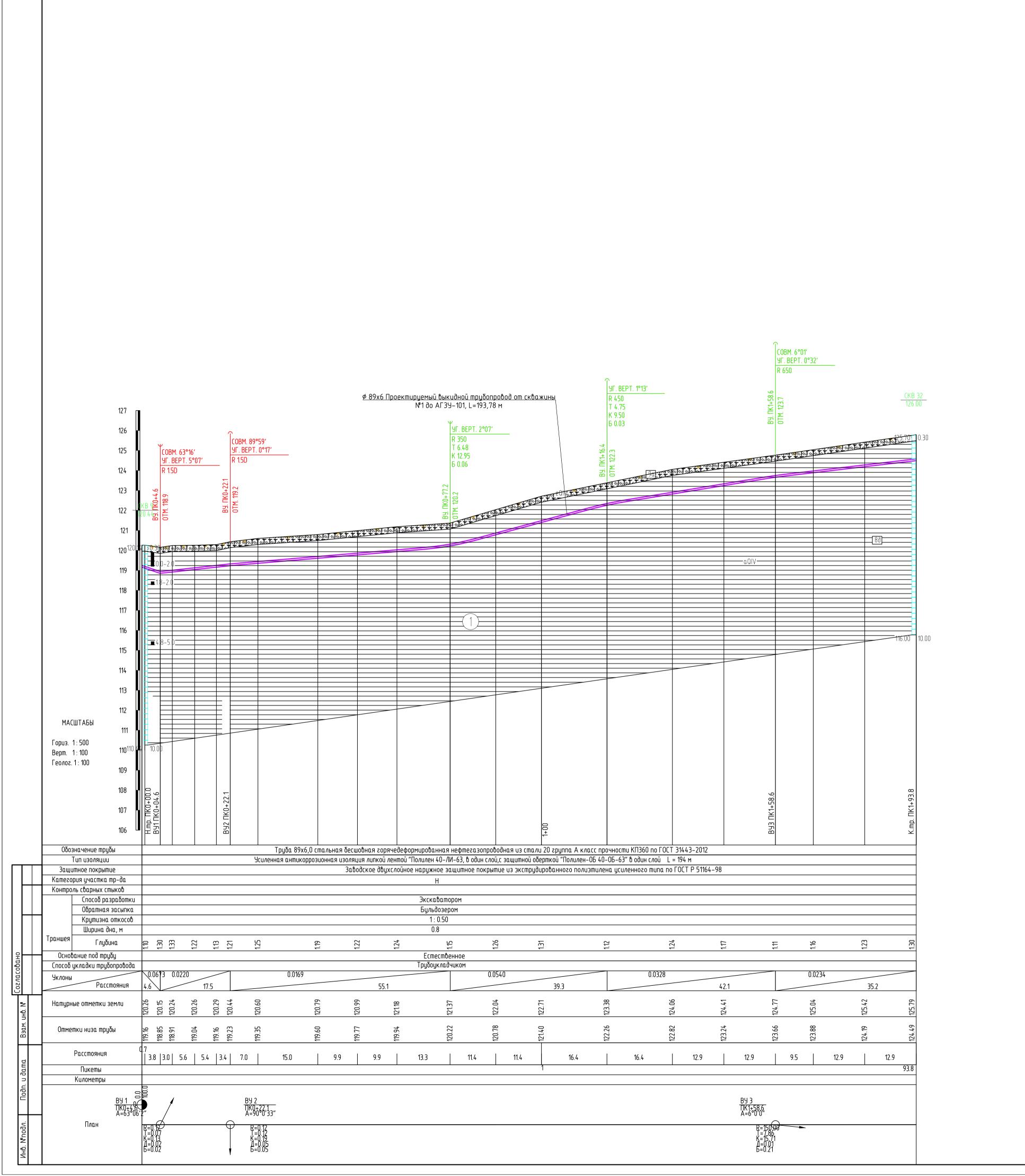
022.1-Π-185.000.000-TKP-01-Y-004

"Сбор нефти и газа со скважины №1 Новолекаревского месторождения Залесского участка недр"

провода, находящегося под напряжением, должно быть не менее 2 м для ВЛ-10 кВ.

организацией, только при снятом напряжении.

Изм. Кол.уч. Лист № док. Подп. Дата



Ведомость кривых искусственного гнутья

Mecmor	положение вершины угла	Плоскость поворота	Величина угла поворота		Радиус гибки гнутого отвода	Количество типоразмеров отводов
KM	ПК		spad	мин		
1	0+4.6	совм.	63	16	1.5D	63°x1
1	0+22.1	совм.	89	59	1.5D	90°x1

Условные обозначения

1 Номер инженерно-геологического элемента (ИГЭ) aQIV Возраст

8д Группа по трудности разработки (ТР)

Обозначение	Консистенция глин		Степень влажности песчаных грунтов	
состояния грунта	глина и суглинок	супесь	песчаных грунтов	
	твердая	твердая	малой степени водонасыщения	
	полутвердая			
	тугопластичная			

ГРАНИЦЫ — стратиграфическая ______ литологическая

Установившийся уровень подземных вод

образец грунта с ненарушенной структурой и его лаб. номер

Место отбора валовой пробы грунта

проба воды и ее номер

 $\sqrt{2.0 (10}$ 0.40 абсолютная отметка уровня грунтовых вод, м 21.09.2022 дата замера

Геологическая скважина: в числителе — ее номер; в знаменателе — абс.отм. устья, м

_____1 Линия и номер инженерно-геологического разреза

1. Данный лист выполнен на основании 022.1-П-185.000.000-ИГИ.

2. План трассы трубопровода см. листы 3.

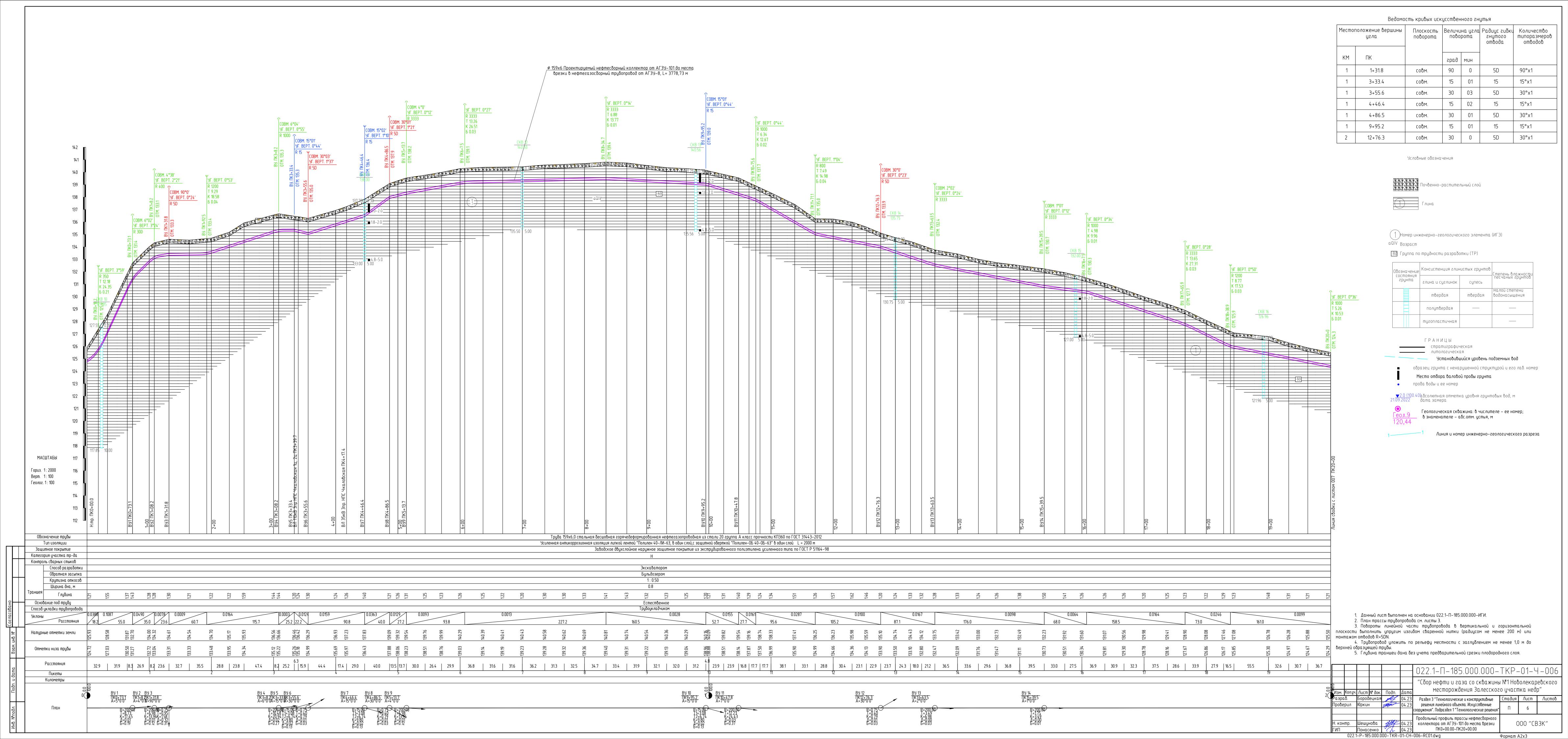
3. Повороты линейной части трубопровода в вертикальной и горизонтальной плоскости выполнить упругим изгибом сваренной нитки (радиусом не менее 150 м) или монтажом отводов R=1.5DN.

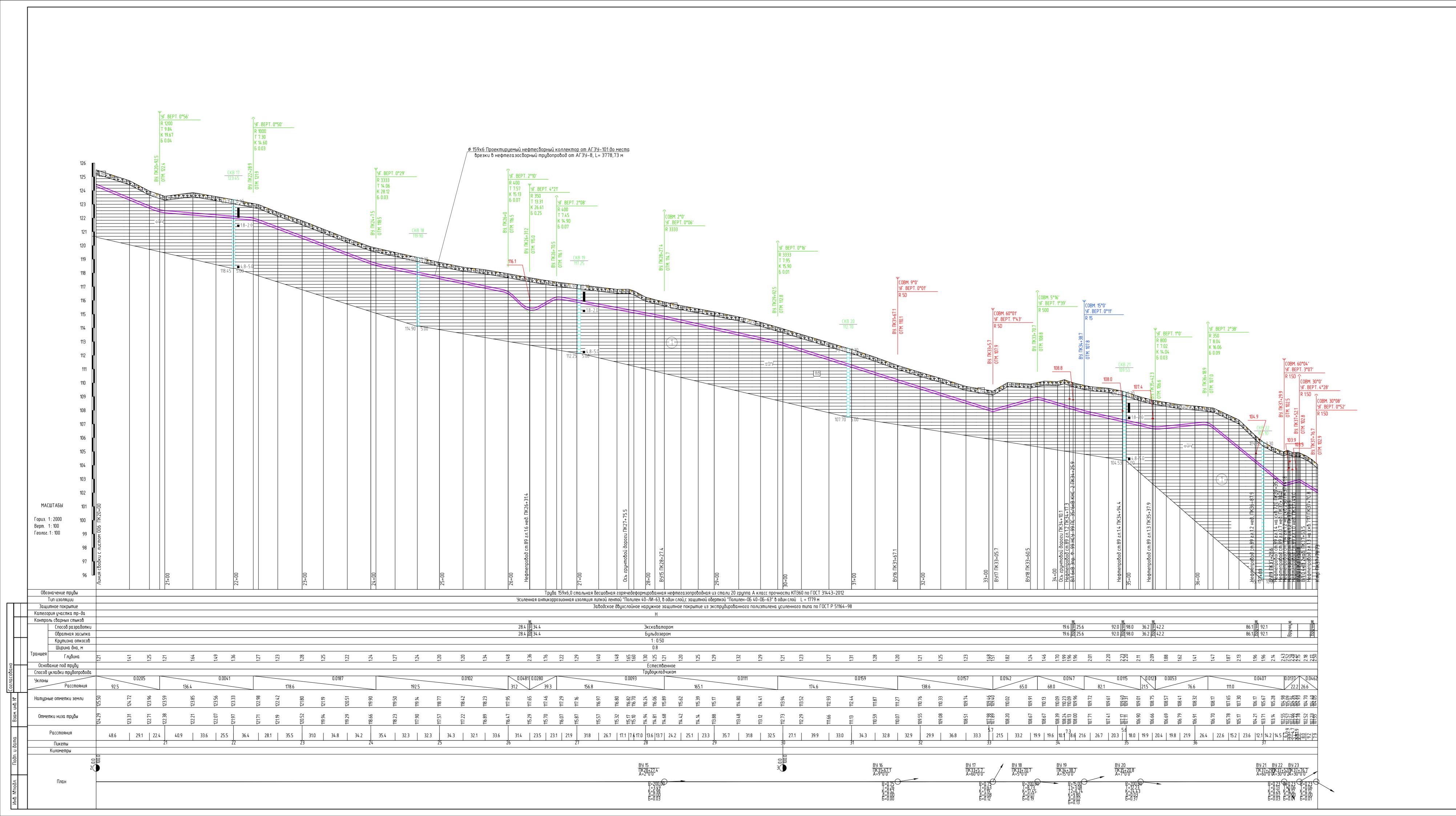
4. Трубопровод уложить по рельефу местности с заглублением не менее 1,0 м до верхней образующей трубы.

5. Глубина траншеи дана без учета предварительной срезки плодородного слоя.

						022.1-Π-185.000.000-	TKP-	-01-	1-005
Изм.	Кол.уч.	/lucm	№ док.	Подп.	Дата	"Сбор нефти и газа со скважинь месторождения Залесског			
Разраб.		Бородецкая // 04.23		04.23	Раздел 3 "Технологические и конструктивные	Стадия	/lucm	Листов	
Прове	Ppu/I	Юркин	1	Jam	04.23	решения линейного объекта. Искусственные сооружения". Подраздел 1 "Технологические решения"	П	5	
Н. контр. Гип		Шешунова У 04.23		04.23 04.23	I IIIDUUUUIDUUUUU OIII CKU. N'T OO AT 39-101 T	000 "CB3K"			

Формат А1





Ведомость кривых искусственного гнутья

Mecmor	положение вершины угла	Плоскость поворота	Величина угла поворота		Радиус гибки гнутого отвода	Количество типоразмеров отводов
KM	ПК		spad	MUH		
4	31+67.1	совм.	9	0	5D	9°x1
4	33+5.7	совм.	60	01	5D	60°x1
4	34+38.7	совм.	15	0	15	15°x1
4	37+29.9	совм.	60	04	1.5D	60°x1
4	37+52.1	совм.	30	0	1.5D	30°x1
4	37+76.7	совм.	30	08	1.5D	30°x1

Условные обозначения



1 Номер инженерно-геологического элемента (ИГЭ) aQIV Возраст

8д Группа по трудности разработки (ТР)

Обозна чение	Консистенция глин		
состояния грунта	глина и суглинок	супесь	Степень влажност песчаных грунтов
	твердая	твердая	малои степени водонасыщения
	полутвердая		
	тугопластичная		



образец грунта с ненарушенной структурой и его лаб. номер
 Место отбора валовой пробы грунта

проба воды и ее номер

▼2.0 (100.40) абсолютная отметка уровня грунтовых вод, м 21.09.2022 дата замера

ОЛ.9

В знаменателе – абс.отм. устья, м

Линия и номер инженерно-геологического разреза

1. Данный лист выполнен на основании 022.1-П-185.000.000-ИГИ.

2. План трассы трубопровода см. листы 4.
3. Повороты линейной части трубопровода в вертикальной и горизонтальной плоскости выполнить упругим изгибом сваренной нитки (радиусом не менее 200 м) или монтажом отводов R=5DN.

4. Трубопровод уложить по рельефу местности с заглублением не менее 1,0 м до верхней образующей трубы. 5. Глубина траншеи дана без учета предварительной срезки плодородного слоя.

	_									
						022.1-Π-185.000.000-	TKP-	-01-	4-007	
Изм	Кол.уч.	Лист	Ŋ₀ gok	Подп.	Дата	"Сδор нефти и газа со скважины №1 Новолекаревского месторождения Залесского участка недр"				
			ецкая		04.23		Стадия	/lucm	Листов	
Пров	Проверил		l	Stam	04.23	решения линейного объекта. Искусственные сооружения". Подраздел 1 "Технологические решения"	П	7		
Н. ко ГИП	Н. контр. ГИП		нова	47.3	04.23 04.23	Продольный профиль трассы нефтесборного коллектора от АГЗУ-101 до места врезки ПК20+00.00-ПК37+78.73	000 "CB3K"			
	022.1-P-185.000.000-TKR-01-CH-007-RC01.dwg						Формат А2х3			