МИНИСТЕРСТВО НАУКИ И ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ ФГБОУ ВО «УДМУРТСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ УНИВЕРСИТЕТ»

Институт нефти и газа им. М.С. Гуцериева Кафедра бурения нефтяных и газовых скважин

МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ

к выполнению курсового проекта по дисциплине: «Технология бурения нефтяных и газовых скважин»

для студентов направления подготовки 21.03.01 – «Нефтегазовое дело»



УДК 622.32(075.8) ББК 33.13p30 М545

Рекомендовано к изданию Учебно-методическим советом УдГУ

Репензент:

Управляющий директор ЗАО «Удмуртнефть-Бурение» К.Б. Русанов.

Сафронов С.И., Трефилова Т.В.

М 545.Методические указания к выполнению курсового проекта по дисциплине: «Технология бурения нефтяных и газовых скважин» для студентов направления подготовки 21.03.01 «Нефтегазовое дело» — Ижевск: Издательский центр «Удмуртский универсистет», 2018. — 42 с.

ISBN 978-5-4312-0644-3

Методические указания включают рекомендации по структуре и содержанию курсового проекта бакалавра.

Приводятся требования к оформлению, порядок представления и защиты курсового проекта.

Рекомендуются для студентов направления подготовки 21.03.01 — «Нефтегазовое дело», профиль 21.03.01.02 «Бурение нефтяных и газовых скважин» очной и заочной форм обучения Института нефти и газа им. М.С. Гуцериева.

УДК 622.32(075.8) ББК 33.13р30 © Т.В. Трефилова, 2015 © ФГБОУ ВПО «Удмуртский государственный университет», 2018

ISBN 978-5-4312-0644-3

Содержание

BE	ведение	3
	Общие положения по организации и выполнению	
ку	рсового проекта	4
	Содержание курсового проекта	
	1.Введение	
	2.Геологический раздел	
	3.Технологический раздел	
	4.Список использованной литературы	
	оиложения	
3.		
4.		
5.		
6.	Приложения	

Перечень используемых условных обозначений, сокращений, терминов

КНБК – компоновка низа бурильной колонны

ПБ в НГП – правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности

ПВО – противовыбросовое оборудование

СБТ – стальные бурильные трубы

СПО – спускоподъёмные операции

ТБПВ – трубы бурильные с приваренными замками с высадкой концов внутрь

ТБПК - трубы бурильные с приваренными замками с комбинированной высадкой концов

ТБПН - трубы бурильные с приваренными замками с высадкой концов наружу

УБТ – утяжеленные бурильные трубы

Введение

Настоящие методические указания устанавливают регламентированные требования к структуре и правилам оформления курсовых проектов (далее КП), выполняемых студентами направления подготовки 21.03.01 − «Нефтегазовое дело», профиль 21.03.01.02 «Бурение нефтяных и газовых скважин» (БНГС), в соответствии с методическими рекомендациями по выполнению и оцениванию курсовых работ (проектов) студентов, обучающихся по программа высшего образования (программам бакалавриата, специалитета, магистратуры) в удмуртском государственном университете, рекомендованных на заседании Учебнометодического совета (протокол №2 от 25 апреля 2018 г.)

Целью методических указаний является формирование у студентов комплекса знаний по вопросам подготовки и защиты КП.

КП должен быть преимущественно ориентирован на знания, полученные в процессе освоения дисциплин профиля, а также в процессе прохождения студентом производственной практики. Процесс подготовки и защиты КП показывает уровень профессиональной эрудиции студента, его подготовленность, владение умениями и навыками профессиональной деятельности.

При составлении данных методических указаний были приняты во внимание опыт и методическое обеспечение ВУЗов нефтегазового профиля.

Задачи методических указаний: систематизация, закрепление, углубление и расширение приобретенных обучающимся знаний, умений и навыков по учебным дисциплинам (модулям); овладение методами научных исследований; овладение современными методами поиска, обработки и использования информации; овладение умением представлять и защищать свою работу.

В результате выполнения курсового проекта формируются навыки самостоятельного творческого решения профессиональных задач, формирование компетенций (общекультурных, общепрофессиональных, профессиональных)

1. Общие положения по организации и выполнению КП

Целью подготовки курсового проекта по дисциплине «Технология бурения нефтяных и газовых скважин» является:

- систематизация и углубление теоретических знаний, полученных в ходе изучения междисциплинарного курса;
 - формирование навыков их практического применения;
- выбор и обработка методик расчетов, связанных с бурением глубоких скважин и бурением боковых стволов;
 - развитие индивидуальной исследовательской деятельности;
- выработка навыков аналитической работы и опыта презентации полученных результатов;
 - подготовка к выполнению выпускной квалификационной работы.

Курсовой проект должен быть выполнен на высоком теоретическом уровне и свидетельствовать о готовности студента к практической деятельности. Каждый студент получает задание на курсовое проектирование перед прохождением производственной практики. Одновременно с прохождением практики студент обязан собрать по месту практики всю информацию и материалы для квалифицированного решения поставленной задачи, руководствуясь методическими указаниями и консультациями руководителей практики и проекта. Систематические консультации в течение семестра позволяют выполнить проект на достаточно высоком уровне и представить его к защите в установленный срок. При выполнении проекта студенту предоставляется возможность проявить свои творческие способности, разработать новые технологии решения и практические мероприятия по внедрению новой техники технологии бурения. Курсовой проект – комплексная самостоятельная работа студента, главной целью и содержанием которой является всесторонний анализ по одному из новых вопросов теоретического или практического характера по профилю специальности. Тематика курсового проекта определяется кафедрой «Бурение нефтяных и газовых скважин». Студентам предоставляется право выбора темы проекта. Студент может предложить свою тему, название которой при необходимости будет уточнено научным руководителем. Подготовка КП должна осуществляться преимущественно на конкретных материалах предприятия, являющегося базой производственной практики. Заведующий кафедрой, обеспечивающей научное руководство КП:

- согласует и формирует перечень актуальных тем КП;
- осуществляет функции координации, контроля и методического обеспечения деятельности преподавателей, осуществляющих научное руководство курсовых проектов;
 - осуществляет контроль выполнения КП на кафедре;
 - принимает решение о допуске КП;
- обеспечивает своевременную передачу допущенных к защите выпускных квалификационных работ и прилагаемых к ним материалов в соответствующие государственные аттестационные комиссии.

Руководитель КП непосредственно организует и контролирует выполнение студентами КП. В его обязанности входят:

- разработка индивидуального плана-задания выполнения КП;
- проведение консультаций по вопросам методики подготовки и анализа промысловых данных, написания и защиты КП, а также по вопросам ее структуры и содержания;
- контроль процесса выполнения графика КП и своевременного представления работы на кафедру;
- составление письменного отзыва научного руководителя КП.

Руководитель КП несет ответственность за обеспечение соответствия подготовленного к защите КП установленным требованиям.

КП имеет своей целью:

- закрепление, систематизацию полученных в период изучения дисциплины «Технология бурения нефтяных и газовых скважин» теоретических и практических знаний, применение их при решении проектных, научных и технологических задач строительства нефтяных и газовых скважин;
- выявление подготовленности студентов для самостоятельной работы в условиях современных производственных процессов нефтяной и газовой промышленности.

Исходными материалами к выполнению КП являются материалы, собранные студентом в период прохождения производственной практики. Название общей части — «Технология строительства скважин на месторождении (площади, районе)». Название месторождения (площади, района) выбирается студентом после согласования с кафедрой. Ознакомление с темами КП осуществляется в течении 3-х дней, а утверждаются темы в течении недели.

Пример названия КП: «Технология строительства скважин на территории/название/».

При оформлении КП необходимо использовать «Методические указания по оформлению контрольной работы, курсовой работы (проекта), выпускной квалификационной работы» [25]. Дата представления КП на кафедру – за 5 дней до защиты.

Успешное выполнение КП во многом зависит от четкого соблюдения установленных сроков и последовательного выполнения отдельных этапов работы.

Защита КП производится в форме доклада.

2. Содержание КП

Примерная структура КП:

- 1. Титульный лист, оформленный в соответствии с приложением.
- 2. Содержание.
- 3. Перечень используемых условных обозначений, сокращений, терминов.
- 4. Введение.
- 5. Геологический раздел:
- литолого-стратиграфическая характеристика и физико-механические свойства горных пород по разрезу скважины;
 - градиенты давлений и температура по разрезу;
 - нефте-, газо-, водоносность;
 - возможные осложнения;
 - характеристика вскрываемых пластов;
 - отбор керна и шлама;
 - геофизические исследования.
 - 6. Технологический раздел:
 - конструкция скважины;
 - профиль ствола скважины;
 - буровые растворы;
 - углубление скважины.
 - 7. Список использованной литературы.
 - 8. Приложения.

Основной раздел должен составлять не менее 80% от общего объема КП.

Ниже приводятся рекомендации по составлению отдельных разделов КП бакалавра.

2.1. Введение

Во введении формулируется актуальность и цель выполняемой работы, обосновывается назначение темы проекта.

Приводятся основные сведения о районе буровых работ: месторождение, площадь, предприятие, производящие буровые или ремонтные работы, назначение скважин, проектная глубина, проектный горизонт, способы бурения, профиль ствола скважины (таб. 1. таб.2.).

Рассматриваются основные исходные материалы, используемые при выполнении КП.

Общие сведения о районе буровых работ

Таблица 1

Наименование	Значение (текст, название, величина)
1	2
	<u> </u>

Основные проектные данные

Наименование	Значение
1	2
1. Номер района строительства скважины (или морской район)	
2. Номера скважин, строящихся по данному проекту	
3. Площадь (месторождение)	
4. Расположение (суша, море)	
5. Глубина моря на точке бурения, м	
6. Цель бурения и назначение скважины	
7. Проектный горизонт	
8. Проектная глубина, м	
по вертикали	
по стволу	
9. Число объектов испытания	
в колонне	
в открытом стволе	
10. Вид скважины (вертикальная, наклонно-направленная, кустовая)	
11. Тип профиля	
12. Азимут бурения, град	
13. Максимальный зенитный угол, град	
14. Максимальная интенсивность изменения зенитного угла, град/10 м	
15. Глубина по вертикали кровли продуктивного (базисного) пласта, м	
16. Отклонение от вертикали точки входа в кровлю продуктивного (базис-	
ного) пласта, м	
17. Допустимое отклонение заданной точки входа в кровлю продуктивно-	
го (базисного) пласта от проектного положения (радиус круга допуска), м	
10. 17	
18. Категория скважины	
19. Металлоемкость конструкции, кг/м	
20. Способ бурения	
21. Вид привода	
22. Вид монтажа (первичный, повторный)	
23. Тип буровой установки	
24. Тип вышки	
25. Наличие механизмов АСП (ДА, НЕТ)	
26. Номер основного комплекса бурового оборудования	
27. Максимальная масса колонны, т	
обсадной	
бурильной	
суммарная (при спуске секциями)	
28. Тип установки для испытаний	
29. Продолжительность цикла строительства скважины, сут.	
в том числе:	
строительно-монтажные работы	
подготовительные работы к бурению	
бурение и крепление	
испытание, всего	
в том числе:	
в открытом стволе	
в эксплуатационной колонне	
30. Проектная скорость бурения, м/ст.мес.	

2.2. Геологический раздел

В этом разделе КП освещаются и детализируются все особенности и условия проведения буровых работ на площади (месторождении), приводится геологическая характеристика района работ в следующем порядке.

- Тектоника. Приводятся данные по тектоническому строению геологического разреза месторождения (носит описательный характер).
- Литолого-стратиграфическая характеристика. В подразделе приводятся стратиграфический разрез скважины, литологическая характеристика и физико-механические свойства горных пород по разрезу скважины (таблица 3).
- Коллекторские свойства продуктивных пластов. Пористость, трещинноватость, проницаемость, гидропроводность (таблица 3).
- Нефтегазоводоносность. Приводятся данные по физико-химическим свойствам пластовых флюидов (таблицы 5-7).
- Градиенты давления. Пластовые (поровые) давления, давления гидравлического разрыва пластов (ГРП), изменение температуры по разрезу скважины (таблица 4).
- Осложнения: осыпи, обвалы, поглощения. Интервалы возможных осложнений процесса бурения или ремонта скважин, характеристика условий возникновения на основе статистических данных для наиболее представительных на разбуриваемых и эксплуатирующихся площадях условий (таблица 9-13).
- Исследовательские работы в скважинах. Планируемые интервалы отбора керна, шлама, используемый комплекс геофизических исследований, интервалы испытания (освоения) пластов в процессе бурения и в колонне (таблицы 14-25)

Основные данные по геологическому разрезу скважины рекомендуется представлять в виде таблиц, которые соответствуют требованиям макета рабочего проекта на строительство скважин на нефть и газ.

Литолого-стратиграфическая характеристика и физико-механические свойства горных пород по разрезу скважины

						Элементы залегания			Стандартное описание	Коэффициент
Стра	Стратигра- Глубина				(падения) пластов		Горная		горной породы: полное	кавернозности в
фические под-			залегания, м	Л	по подоші	по подошве, град.		рода	название, характерные	интервале
разде	еления								признаки (структура, тек-	
назва-	индекс	ОТ	до	мощность	угол	азимут	краткое	процент в	стура, минеральный со-	
ние	ние		(подошва)	(толщина)			название	интервале	став и т.д.)	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11

Продолжение таблицы 3

Плотность,	Пористость,	Проницаемость, 10 ⁻³ мкм ²	Глинистость,	Карбонатность,	Соленосность,
кг/м ³	%		%	%	%
12	13	14	15	16	17

Окончание таблицы 3

Сплошность	Твердость,	Расслоенность	Абразив-	Категория породы по промысло-	Коэффициент	Модуль Юн-	Гидратационное
породы	МПа	породы	ность	вой классификации (мягкая,	Пуассона	га, Па	разуплотнение (набу-
				средняя и т.д.)			хание) породы
18	19	20	21	22	23	24	25

Таблица 4

Градиенты давлений и температура по разрезу

Глубина опре-	Градиенты									
деления давле-	пластового давления,	порового давления,	гидроразрыва пород,	горного давления,	геотермический,					
ния, м	$(M\Pi a/M)\cdot 10^2$	$(M\Pi a/M)\cdot 10^2$	$(M\Pi a/M)\cdot 10^2$	$(M\Pi a/M)\cdot 10^2$	⁰ С/100м					
1	2	3	4	5	6					

Нефтеносность

Индекс стратигра-	Интер	вал, м	Тип коллек-	Плотность, кг/м ³		Подвижность,	Содержание, % по весу		Свободный дебит,
фи-ческого подраз-	ОТ	до	тора	в пластовых	после	мПа ∙с	серы	парафина	M^3/cyT
деления	(верх)	(низ)		условиях	дегазации				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10

Окончание таблицы 5

Параметры растворенного газа										
газовый фактор,	содерж	ание, %	относительная по воздуху	относительная по воздуху коэффициент						
M^3/M^3	сероводорода	углекислого газа	плотность газа	сжимаемости	стовых условиях, МПа					
11	12	13	14	15	16					

Таблица б

Газоносность

Индекс	Интер	овал,		Состоя-	Содеј	эжание,	Относи-	Коэффициент	Свободный	Плотность га	зоконденса-	Фазовая
стратиграфи-	M	Í	Тип	ние	% по	объему	тельная по	сжимаемости	дебит	та, к	Γ/M^3	проницае-
ческого			кол-	(газ,		Τ	воздуху	газа в пластовых	M^3/cyT			мость,
подразделе-			лекто-	конден-	cepo-	угле-	плотность	условиях		в пластовых	на устье	10^{-3} мкм^2
кин	ОТ	до	pa	сат)	водо-	кисло-го	газа			условиях	скважины	
	(верх)	(низ)			рода	газа						
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13

Таблица 7

Водоносность

					200000	, ,						
Индекс стратиг-	Интерв	ал, м	Тип коллек-	Плотность,	Свободный	Фазовая прони-		Хими	ческий со	став во	ды в мг-	•
pa			тора	$\kappa\Gamma/M^3$	дебит,	цацаемость,		Э.	квивалент	той фо	рме	
фического	ОТ	до			м ³ /сут	10^{-3} мкм^2		анио	НЫ		катионы	[
подразделения	(верх)	(низ)					Cl-	SO_4	HCO ₃ -	Na ⁺	Mg^{++}	Ca ⁺⁺
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13

Окончание таблицы 5

Степень минерализации,	Тип воды по Сулину	Относится к источнику питьевого водоснабжения (ДА,
мг-экв/л	СФН – сульфатонатриевый	HET)
	ГКН – гидрокарбонатнонатриевый	
	ХЛМ – хлормагниевый	
	ХЛК – хлоркальциевый	
14	15	16

Таблица 8

Поглощение бурового раствора

				, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	<u> </u>	l		
Индекс страти-	Интер	вал, м	Максимальная	Расстояние от устья	Имеется ли	Градие	нт давления	Условия
графического			интенсивность	скважины до статическо-	потеря цир-	поглощени	ия, $(M\Pi a/M) \cdot 10^2$	возникновения
подразделения	ОТ	до	поглощения,	го уровня при его мак-	куляции (да,	при вскры-	после изоляци-	
	(верх)	(низ)	м ³ /ч	симальном снижении, м	нет)	тии	онных работ	
1	2	3	4	5	6	7	8	9

Таблица 9

Осыпи и обвалы стенок скважины

Индекс	Интері	вал, м	Бурог	вые растворы,	применявшиеся ранее	Время до начала	Мероприятия по ликвидации
Стратиграфического	ОТ	до	Тип	плотность,	дополнительные данные	осложнения,	последствий (проработка,
подразделения	(верх)	(низ)	раствора	$\kappa\Gamma/M^3$	по раствору, влияющие на	сут	промывка и т.д.)
					устойчивость		
1	2	3	4	5	6	7	8

Таблица 10

Нефтегазоводопроявления

				1109	o o o repositorios.			
Индекс	Интері	вал, м	Вид проявляе-	Длина столба газа	Плотность сме	еси при про-	Условия	Характер проявления (в ви-
стратигра-	ОТ	до	мого флюида	при ликвидации	явлении для ра	счета избы-	возник-	де пленок нефти, пузырьков
фического	(верх)	(низ)	(вода, нефть,	газопроявления, м	точных давле	ений, кг/м ³	новения	газа, перелива воды, увели-
подразделе-			конденсат, газ)		внутреннего	наружного		чение водоотдачи и т.д.)
кин								
1	2	3	4	5	6	7	8	9

Прихватоопасные зоны

	Tip www.moonwenore sorrer								
Индекс	Интервал, м		Вид прихвата (от пе-	Раствор, при применении которого					
стратигра-			репада давления, за-		про	оизошел прихва	lT		
фического	ОТ	до	клинки, саль-	ТИП	плотность,	водоотдача,	смазывающие		
подразде-	(верх)	(низ)	никообразования и		$\kappa\Gamma/M^3$	см ³ /30мин	добавки		
ления			т.д.)				(название)		
1	2	3	4	5	6	7	8		

Окончание таблицы 11

Наличие ограничений на оставление инструмента без движения или промывки (ДА, НЕТ)	Условия возникновения
9	10

Таблица 12

Текучие породы

Индекс	Интервал	залегания	Краткое	Минимальная	плотность	Условия
стратиграфичес	текучих	пород, м	название	бурового раствор	а, предот-	возникновения
кого	ОТ	до	пород	вращающая течен	ие пород,	
подразделения	(верх)	(низ)		$\kappa \Gamma / M^3$		
1	2	3	4	5		6

Таблица 13

Прочие возможные осложнения

Индекс	Интервал, м		Вид (название) осложнения:	Характеристика (па-
стратиграфического	ОТ	до	желобообразование, перегиб	раметры) осложне-
подразделения	(верх)	(низ)	ствола, искривление, грифоно-	ния и условия воз-
			образование	никновения
1	2	3	4	5

Характеристика вскрываемых пластов

Индекс	Инт	ервал	Тип	Тип	Порис-	Прони-	Коэффициент	Пластовое	Коэффициент	Толщина гли-
пласта	залега	ания, м	коллек-	флюида	тость,	цаемость,	газо-, конденсато-,	давление,	аномальности	нистого раздела
	ОТ	до	тора		%	10^{-3}мкм^2	нефтенасыщенности	МПа		флюид-вода, м
	(верх)	(низ)								
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11

Таблица 15

Отбор керна и шлама

			Omoo	р керпа и шлама		
		Отбор керна		Отбор шлама		
	интервал, м технические			интер	вал, м	частота отбора
от (верх)	до (низ)	метраж отбора керна	средства	от (верх)	до (низ)	
1	2	3	4	5	6	7

Таблица 16

Геофизические исследования

				reopns	ti recitire treest	coodimin			
Наименование	Масштаб	Замеры и отборы			Скважинна	я аппаратура	Пром	мыслово-	Номера таблиц
исследования	записи	П	производятся			иборы	геофизич	еская партия	СНВ на ПГИ
		на глубине,	в интерв	але, м	ТИП	группа	название	дежурство на	
		M	от (верх)	до (низ)		сложности		буровой, сут	
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10

Таблица 17

Данные по испытанию (опробованию) пластов в процессе бурения

Индекс	Испыт	ание (опробование) пластои	испытателем на трубах	Опробова	ние пластоис	спытателем на
стратиграфическо)				кабеле	
го подразделения	вид операции	глубина нижней границы	количество циклов промывки по-	интер	вал, м	количество
	(испытание,	объекта, м	сле проработки	от (верх)	до (низ)	проб, шт.
	опробование)					
1	2	3	4	5	6	7

Прочие виды исследований

Название работы	Единица измерения	Объем работы
1	2	3

Таблица 19

Испытание продуктивных горизонтов (освоение скважины) в эксплуатационной колонне

Индекс	Номер	Интервал	залегания	Интервал установки це-		Тип конструкции продук-	Тип установки для испытания
стратиграфического	объекта	объен	та, м	ментного		тивного забоя: открытый за-	(освоения): передвижная, ста-
подразделения	(снизу			моста, м		бой, фильтр, цемент, колон-	ционарная
	вверх)	от (верх)	до (низ)	от (верх) до (низ)		на	
1	2	3	4	5	6	7	8

Окончание таблицы 19

Пласт	Количество	Диаметр	Последовательный перечень операций вызова притока или освое-	Опорожнение к	олонны при
фонтанирующий	режимов	штуцеров,	ния нагнетательной скважины: смена раствора на воду (раствор-	испытании (о	своении)
(да, нет)	(штуцеров) испытания, шт.	ММ	вода), смена раствора на нефть (раствор-нефть), смена воды на нефть (вода-нефть), аэрация (аэрация), понижение уровня компрессор)	максимальное снижение уровня, м	плотность жидкости, $\kappa \Gamma / M^3$
9	10	11	12	13	14

Таблица 20

Работы по перфорации эксплуатационной колонны при испытании (освоении)

изу (7)	Перфора сре		ции, м	Вид перфорации: кумулятивная, пулевая	атора	гий	Количество од- новременно	OB	Tyc	Насадки для ги струйной перф	
Номер объекта (сні вверх) (см. табл. 1	вид: раствор, нефть, вода	плотность, кг/м³	Мощность перфорап	снарядная, гидропес- коструйная, гид- роструйная	Типоразмер перфорат	Количество отверст на 1 м, шт	спускаемых зарядов, шт	Количество спуск перфоратора	Предусмотрен ли спу перфоратора на НК" (да, нет)	диаметр, мм	количество, шт
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

Таблица 21

Интенсификация притока пластового флюида или повышение приемистости пласта в нагнетательной скважине

Таблица 22

Дополнительные работы при испытании (освоении)

Номер объек-	Название работ: промывка песчаной пробки; повышение плотности бурового раство-	Единица	Количе-	Мест-
та	ра до; повторное понижение уровня аэрацией; темперный прогрев колонны (при	измерения	ство	ные
(см. табл. 18)	освоении газового объекта); виброобработка объекта; частичное разбуривание це-			нормы
	ментного моста и др. дополнительные работы, выполняемые по местным нормам			времени,
				сут
1	2	3	4	5

Данные по эксплуатационным объектам

		Плотность :	жидкости в	Пластовое дав-	Максимальный	Установивш	аяся при эксплуатации	Данные по объ	екту, содержа-	l, <u>I</u>
		колонне, $\kappa \Gamma/M^3$		ление на период	динамический	те	мпература, ⁰ С	щему своб	: за	
	_	<u>۲</u>		поздней эксплу-	уровень при экс-	в колонне	в эксплуатационном	длина столба	коэффициент	энт
	екта 18)	экс	ей	атации, МПа	плуатации, м	на устье	объекте	газа по верти-	сжимаемости	фи
		1 B 0	иии п			скважины		кали, м	газа в стволе	эффи сти в зоне
	р ооъ табл.	ввода гацин	поз						скважины	
	лер 1. т	1 1 4 2	лд 1							гкоз пнос вой
-	номер (см. та	иод	перис							2004
	4	ли п.	пер экс							и п
		а по	на							Заде пасе
		H:								
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10

Таблица 24

Данные по нагнетательной скважине

Индекс	Номер	Интервал за.	легания объ-	-H		Режим	нагнетані	ия		Па	кер	Жиді	кость
стратиграфического	объкта	екта нагн	етания, м	аген								за НКТ	
подразделения	(снизу вверх)	от (верх)	до (низ)	пар	KΓ/M ³	yxy o ra-	ния,	Па	IOFO		M		
				Название (тип) нагнетаем та (вода, нефть, газ, и т.д.)	плотность жидкости, к	относительная по возду плотность нагнетаемого зообразного агента	интенсивность нагнетания, м³/сут	давление на устье, МП	температура нагнетаемого агента, ^о С	фиш	глубина установ ки,	ТИП	плотность, кг/м ³
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14

Промыслово-геофизические исследования

Наименование	Вертикальная скважина					
работ	масштаб	интервал, м				
1	2	3				

2.3. Технологический раздел

В технологическом разделе КП необходимо охарактеризовать конструкцию скважины, используемые способы бурения, типы и модели породоразрушающего инструмента, типы и параметры очистных агентов (буровых промывочных жидкостей), компоновки бурильной колонны для различных интервалов бурения. В случае бурения наклонно-направленных скважин необходимо дать характеристику профиля ствола скважины.

Технологическую часть КП рекомендуется излагать в следующем порядке.

2.3.1. Конструкция скважины

Дается характеристика конструкции скважин, реализуемая при строительстве скважин в районе буровых работ - число и глубина спуска обсадных колонн, их диаметры и диаметры долот по глубине, конструкция призабойной зоны скважин, интервалы цементирования и перфорации.

Строится совмещенный график градиентов пластовых, поровых давлений, гидроразрыва пород и давления гидростатического столба бурового раствора. По данным совмещенного графика давлений и предполагаемым зонам осложнений определяются интервалы крепления скважины (таблицы 26-31).

Характеристика и устройство шахтового направления

	Характеристика трубы									
наружный диа-	ппиио м	марка (группа проч-	толщина стенки,	M0000 T	ГОСТ, ОСТ, ТУ, МРТУ,	спуск и крепление направле-				
метр, м	длина, м	ности) материала мм		масса, т	МУ и т.д. на изготовление	ния				
1	2	3	4	5	6	7				

Таблица 27

Совмещенный график давлений

Глубина, м	Индекс стратиграфиче- ского подразделения	Литология	Давлен	иие, кгс/см ²	стоі	Характеристика давлений пла- стового (порового) и гидрораз- рыва пород. Эквивалент градиен- та давлений						Глубина спуска ко- лонны, м	Плотность бурового раствора,	
			пластовое, Р _{пл}			0,9	1,0	1,1	2,0	2,1	2,2	2,3		г/см ³
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15

Таблица 28

Глубина спуска и характеристика обсадных колонн

	Название колонны (направление, кондуктор,	Интервал по сти	волу скважи-	Номинальный диа-	Расстояние от устья сква-
Номер колонны в	первая и последующие промежуточные, заме-	ны (установка в	колонны или	метр ствола скважи-	жины до уровня подъема
порядке спуска	няющая, надставка, эксплуатационная) или от-	открытый с	твол), м	ны (долота) в интер-	тампонажного раствора за
	крытый ствол	от (верх)	до (низ)	вале, мм	колонной, м
1	2	3	4	5	6

Окончание табл. 28

Количество раздельно спускаемых ча-	Номер раздельно спускаемой части в	1 2	становки раз- аемой части, м	Глубина забоя при повороте секции, установке надставки или за-	лонны (в том числе в один прием или
стей колонны, шт.	порядке спуска	от (верх)	до (низ)	меняющей, м	секциями), установки надставки, смены или поворота секции
7	8	9	10	11	12

Характеристика раздельно спускаемых частей обсадных колонн

							Раздельн	о спускаем	ые части				
Номер колон-	номер	коли-	номер однораз-	наруж- ный	новки о	интервал уста- новки однораз- мерной части, м ние соединения обсадных труб в каждой одноразмерной							части
ны в порядке спуска	в по- рядке спуска	диа- мет- ров, шт.	мерной части в порядке спуска	диа- метр, мм	от (верх)	до (низ)	на тол- щину стенки не более, мм		номер в порядке спуска	условный код типа соединения	максимальный наружный диаметр соединения, мм	интервал у труб с задан соедин от (верх)	ным типом
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14

Таблица 30

Технико-технологические мероприятия, предусмотренные при строительстве скважины по проектной конструкции

№ пп	Наименование мероприятия или краткое описание	Причина проведения мероприятия
1	2	3

Таблица 31

Максимально-допустимые гидродинамические давления в открытом стволе скважины при выполнении технологических операций

Интер	рап м	Допустимая гидродина	мическая составляющая ре-	Допустимая гидродинамическая составляю-			
ТППЕР	5aJ1, 1VI	прессии на грани	це интервала, кгс/см ²	шая депрессии на границе интервала, кгс/см ²			
от (верх)	до (низ)	верхней	нижней	верхней	нижней		
1	2	3	4	5	6		

Расчет глубины спуска кондуктора

Минимально-необходимую глубину спуска кондуктора определяют исходя из условий предотвращения гидроразрыва пород в необсаженном стволе скважины при закрытии устья в случае нефтепроявления:

Расчет производится из соотношения:

$$\frac{0.95 \times 0.1 \times \rho_n \times H_{\kappa}}{(P_{nn} - 0.1 \times (L - H_{\kappa}) \times 1.05} \tag{1}$$

Откуда следует, что:

$$H_{\kappa} = \frac{10 \times P_{nn} - \rho_{\phi} \times L_{nn}}{0.905 \times \rho_{n} - \rho_{\phi}} \tag{2}$$

где:

 ρ_n – нормальное уплотнение горных пород, г/см³;

 H_{κ} – расчетная глубина спуска колонны, м;

 P_{nn} – пластовое давление, кгс/см²;

 ρ_{ϕ} – плотность флюида, г/см³;

L – глубина кровли пласта, м

Обоснование диаметров долот

Диаметр долот по интервалам бурения под указанные обсадные колонны определяется в соответствие с учетом особенностей геологического разреза. Величина минимальных радиальных зазоров между стенкой скважины и муфтой обсадной колонны определяется по формуле (3):

$$D_{\partial} = D_{\mathcal{M}} + 2 \Delta \tag{3}$$

где

 D_{∂} - диаметр долота, мм;

 $D_{\rm M}$ - диаметр муфты обсадных труб, мм,

 Δ — минимально необходимый радиальный зазор для свободного прохода колонны в скважину при спуске, мм.

Таблица 32

Наружный диа- метр обсадной	114 127	140 169	178-194	219-245	273-299	324-351	>377
метр обсадной	114-12/	140-108	1/0-194	219-243	213-299	324-331	>311
колонны, мм							
Радиальный за-							
зор ∆, мм	7-10	10-15	15-20	20-25	25-30	30-40	40-50

2.3.2. Профиль ствола скважины

Тип профиля обосновывается исходя из требований эксплуатации скважин. В случае проводки наклонно-направленных скважин и скважин с горизонтальным окончанием, бурения дополнительных (боковых) стволов производится характеристика профиля с учетом опыта строительства таких скважин в рассматриваемом районе работ. Характеристика профиля ствола скважины представляется поинтервально в таблице и в виде рисунка. Приводятся допустимые отклонения от проектных положений точек вскрытия продуктивных пластов. Построение профиля скважины производится с помощью компьютерных программ.

2.3.3. Буровые растворы

Приводятся требования к буровым промывочным жидкостям, обоснование используемых типов и параметров (технологических регламентов) очистного агента (бурового раствора) для всех интервалов бурения. Обоснование ведется в расчете на предупреждение осложнений процессов проводки скважины и обеспечение безаварийного производства проводимых работ в стволе скважины, включая опробование и освоение продуктивных горизонтов.

Приводится компонентный состав бурового раствора, поинтервальный расчет необходимого количества бурового раствора и его компонентов, технология и средства очистки. Расчетные данные заносятся в таблицы 33-39.

Обоснование плотности применяемых буровых растворов

Плотность буровых растворов для интервалов совместимых условий бурения рассчитывается исходя из условий сохранения устойчивости горных пород, слагающих стенки скважины, а в интервалах содержащих напорные пласты - создания столбом раствора гидростатического давления на забой, предотвращающего поступление пластового флюида в ствол скважины

В соответствии с ПБ в НГП рассчитывается минимально допустимая плотность бурового раствора из условия создания столбом раствора гидростатического давления на забой скважины при вскрытии продуктивного горизонта, превышающего проектные пластовые давления на величину не менее:

- 10 % для скважин глубиной до 1200 м (интервалов от 0 до 1200 м);
- 5 % для интервалов от 1200 м до проектной глубины.

Максимально допустимая плотность бурового раствора рассчитывается из условия - противодавление на горизонты не должно превышать пластовые давления на 1,5 МПа для скважин глубиной до 1200 м и 2,5 - 3,0 МПа для более глубоких скважин.

Расчёт плотности раствора:

$$\rho = \frac{100 \, P \Pi \pi \, K}{H} \tag{4}$$

где: Рпл – пластовое давление, МПа;

K – коэффициент запаса (K=1,10 для скважин глубиной до 1200 м, K=1,05 для скважин глубиной свыше 1200 м);

Н – глубина по вертикали кровли продуктивного пласта или глубина скважины, м.

Типы и параметры буровых растворов

Нааранна (жиг)	Интері	вал, м			Параметры бурового раствора					
Название (тип)	OT (DANY)	по (пиз)	плотность,	условная вяз-	водоотдача, см ³ /30	СНС, Па через, мин		RODRO MM		
раствора	от (верх)	до (низ)	г/см ³	кость, с	МИН	1	10	корка, мм		
1	2	3	4	5	6	7	8	9		

Окончание табл. 33

	Параметры бурового раствора											
Содержание т	вердой фа	азы, %			HHOOTHIOOMOR DEC	THE CONTROL OF THE CO	H H O THO O THE HO					
Коллоидной, (активной) части	Коллоидной, (активной) песка всего		pН	минерализация, г/л	пластическая вяз-кость, сП	динамическое напряжение сдвига, Па	плотность до утяжеления, г/см ³					
10	11	12	13	14	15	16	17					

Таблица 34

Компонентный состав бурового раствора и характеристики компонент

Номер интерва-	Интері	вал, м			Смена рас-			Содержание			Соморующи
ла с одинаковым			Название	Плотность	твора для	Название	Пиотиости	вещества в то-	Влажность.		Содержание
долевым соста-	ОТ	до	(тип) рас-	раствора,	бурения	компонента	Плотность, г/см ³	варном про-	ылажность, %	Сорт	Компонента в
вом бурового	(верх)	(низ)	твора	г/ см ³	интервала	ROMITOHEHTA	1/CW	дукте (жидко-	/0		оуровом раство- ре, кг/м ³
раствора					(ДА) НЕТ)			сти), %			pc, ki/m
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

Таблица 35

Потребность бурового раствора и компонентов (товарный продукт) для его приготовления, обработки и утяжеления (

Таблица 36 Потребность воды или компонентов для обработки бурового раствора при разбуривании цементных станков

Номер колонны в	Название ко-	Номер раздельно спускаемой		Название компонентов		арактеристи	ка компонента содержание ве-		Норма рас-	Количество.
порядке спуска	лонны	части колонны в порядке спус- ка	пементирования		плотность, г/см ³	влажность,	щества в товарном продукте (жидкости), %	сорт	работку 1 м ³ раствора, кг/м ³	КΓ
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11

Таблица 37

Потребность компонентов для обработки бурового раствора при спуске обсадных колонн

Номер ко-		11		Xapa	актеристика компонента			
лонны в по- рядке спус- ка		Название компо- нентов для обра- ботки раствора	плотность, г/см ³	влажность,	содержание вещества в товарном продукте (жид-кости), %	сорт	Норма расхода на обработку 1 м ³ раствора, кг/м ³	Количество, кг
1	2	3	4	5	6	7	8	9

Таблица 38

Суммарная потребность компонентов бурового раствора на скважину

Название компо-	ГОСТ, ОСТ, МРТУ, ТУ, МУ и		Потребность компонентов бурового раствора, т									
нентов бурового	т.д. на изготовление	номера колонн										CYMManuag na Cypawynny
раствора		1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	суммарная на скважину
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13

Таблица 39

Оборудование для приготовления и очистки буровых растворов

		ГОСТ, ОСТ, МРТУ, Использование очистных устройс					
Название	Типоразмер или	Количество, шт.	ТУ, МУ и т.д. на из-	ступенчатость очистки: 1 - вибросито; 2 -	интері	вал, м	
Пазвание	шифр	толи пество, шт.	готовление	1+пескоотделитель; 3 - 2+илоотделитель; 4 -	от (верх)	до (низ)	
			TOTOBJICTING	3+центрифуга	от (верх)	до (пиз)	
1	2	3	4	5	6	7	

2.3.4. Углубление скважины

В этом подразделе приводятся способы бурения скважин, типомодели долот и бурильных головок, режимы бурения (осевая нагрузка, расход бурового раствора, частота вращения), используемые поинтервально при строительстве скважин на данной площади (месторождении).

Дается характеристика используемых типоразмеров забойных двигателей, керноотборных устройств.

Поинтервально приводится выбор и расчет компоновок низа бурильных колонн (КНБК).

При этом отражаются тенденции совершенствования технологии бурения скважин с целью достижения оптимальных (для данных условий) показателей бурения.

Производится оценка правильности выбора используемой буровой установки, противовыбросового оборудования (ПВО), приводится схема его обвязки.

Указывается число и режимы работы буровых насосов, гидравлические показатели промывки скважины, обосновывается и выбирается система очистки бурового раствора с учетом природоохранных требований бурения скважин в рассматриваемом районе работ. Расчетные данные заносятся в таблицы 40-49.

Расчет утяжеленных бурильных труб (УБТ)

Расчет УБТ сводится к определению их диаметра и длины. Диаметр УБТ определяют, исходя из условий обеспечения наибольшей жесткости в данных условиях бурения, а длину — в зависимости от нагрузки на долото. Отношение диаметра УБТ к диаметру ствола скважины должно быть возможно большим (0,75-0,85 для долот диаметром до 295,3мм, 0,65-0,75 диаметром свыше 295,3мм), но не более диаметра забойного двигателя. В зависимости от диаметра долота и условий бурения выбирают диаметр УБТ.

Подобрав диаметр УБТ, выбирают диаметр бурильных труб. Отношение диаметра бурильных труб к диаметру УБТ должно быть не менее $0.70 \div 0.75$.

$$\frac{\text{Дбт}}{\text{Дубт}} \ge 0.70 \div 0.75 \tag{5}$$

Рассчитывают длину УБТ для вертикальных и наклонных скважин:

$$l_{\text{YET}} = \frac{1,25P_{\text{ДОЛ}} - G}{q_{\text{YET}}},\tag{6}$$

где:

 $l_{\rm УБТ}$ — длина УБТ, м;

 $P_{\text{ДОЛ}}$ – нагрузка на долото, МН;

 $q_{\text{УБТ}}$ – вес 1 м УБТ, МН;

G – вес забойного двигателя, МН.

Расчет стальных бурильных труб (СБТ)

Для СБТ существуют следующие группы прочности: Д,К,Е,Л,М,Р,Т,У. Стандартом предусмотрено изготовление труб двух типов: с высаженными внутрь или наружу концами, с высаженными внутрь или наружу концами и коническими

стабилизирующими поясками. Соединение замка с трубой предусмотрено по трубной конической или трапецеидальной резьбе.

В настоящее время в основном используются СБТ с приваренными замками, изготовленные по ГОСТу Р 50278-92 «Трубы бурильные с приваренными замками. Технические условия». Замки к трубам изготавливают по ГОСТу 27834-88 «Замки приварные для бурильных труб. Технические условия».

Обозначение труб с тремя типами приваренных высаженных концов:

ПВ – с внутренней высадкой,

ПН – с наружной высадкой,

ПК – с комбинированной высадкой внутрь и наружу.

конический заплечик под элеватор, а также с правой или левой резьбой.

Расчёт бурильных колонн при бурении с использованием забойного двигателя

Если колонна одноразмерная (одного диаметра), то допускаемую глубину спуска колонны, составленную из труб с одинаковыми толщиной стенки и группой прочности материала, определяют по формуле:

$$l_{\text{ДОП}} = \frac{Q_{\text{p}} - k(Q_{\text{УБТ}} + G) * (1 - \frac{\rho_{6,\text{p}}}{\rho_{\text{M}}}) - (p_{0} + p_{\Pi})/F_{k}}{kq_{\text{БТ}}(1 - \frac{\rho_{6,\text{p}}}{\rho_{\text{M}}})}$$
(7)

гле:

 $l_{\text{доп}}$ – допускаемая глубина спуска колонны, составленной из труб с одинаковой толщиной стенки и группой прочности материала, если колонна одноразмерная (одного диаметра), м;

 $Q_{\rm p}$ – допустимая растягивающая нагрузка для труб нижней секции, MH;

k – коэффициент, учитывающий влияние трения, сил инерции и сопротивления движению раствора (принимается равным 1,15);

 $Q_{\rm УБТ}$ – вес УБТ, МН;

 $\rho_{6,p_{s}}, \rho_{M}$ — плотности бурового раствора и материала труб, г/см³;

 p_0, p_{Π} – перепады давления на долоте и турбобуре, МПа;

 $F_{\rm K}$ – площадь проходного канала трубы, м²;

 $q_{\rm BT}$ – вес 1 м бурильной колонны, МН;

G – вес забойного двигателя, МН.

 $Q_{\rm p} = \sigma_{\rm T} F_{\rm Tp}/n$, где:

 $\sigma_{\scriptscriptstyle T}$ – предел текучести материала труб, МПа;

 $F_{\rm TD}$ – площадь сечения, м²;

n – коэффициент запаса прочности (принимается равным 1,3 для нормальных условий бурения и 1,35 для осложнённых).

$$Q_{\rm p} = Q_{\rm np}/n \tag{8}$$

гле:

 $Q_{\text{пр}}$ – предельная нагрузка, МН.

$$q_{\rm BT} = \frac{q_1 l + q_2 + q_3}{l} \tag{9}$$

где:

 q_1 – вес единицы длины гладкой трубы, MH;

 q_2 – вес высаженных концов, MH;

 q_3 – вес бурильного замка, MH;

l — длина трубы, м.

Общая длина колонны: $L = l_{\text{доп}} + l_{\text{УБТ}}$.

Если бурильная колонна состоит из труб разных диаметров, разных толщин стенок и групп прочности материала труб, то такая колонна называется многоразмерной или многоступенчатой. Например, двухступенчатая состоит в верхней части из труб большего диаметра, а в нижней – из труб меньшего диаметра. В данном случае длины секций нижней ступени определяются по формулам:

$$l_{\text{доп}} = \frac{Q_{\text{p}} - k(Q_{\text{УБТ}} + G) * \left(1 - \frac{\rho_{6,\text{p}}}{\rho_{\text{M}}}\right) - \frac{p_{0} + p_{\Pi}}{F_{k}}}{kq_{\text{БТ}} \left(1 - \frac{\rho_{6,\text{p}}}{\rho_{\text{M}}}\right)}$$

$$u \quad l_{2} = \frac{Q_{\text{p}2} - Q_{\text{p}1}}{kq_{\text{БТ2}} \left(1 - \frac{\rho_{6,\text{p}}}{\rho_{\text{M}}}\right)}$$
(11)

 $Q_{\rm pl},\,Q_{\rm pl}$ – допустимые растягивающие нагрузки для труб первой и второй секции, MH; $q_{\rm BT2}$ – вес 1 м труб второй секции бурильной колонны, MH.

Длины первой и второй секций верхней ступени:
$$l_{m+1} = \frac{Q_{p(m+1)} - Q_{pm} - p_0 F'_{\kappa}}{k q_{(m+1)} (1 - \frac{\rho_{6,p.}}{\rho_{M}})} \tag{12}$$

$$u \quad l_{m+2} = \frac{Q_{p(m+2)} - Q_{p(m+1)}}{kq_{(m+2)}(1 - \frac{\rho_{6,p}}{\rho_{M}})}$$
(13)

где:

т – число секций труб нижней ступени;

 $Q_{\rm pm}$ – допустимая нагрузка для труб последней секции нижней ступени, MH;

 $Q_{\rm p(m+1)},~Q_{\rm p(m+2)}$ — допустимые нагрузки для труб первой и второй секций верхней ступени, МН;

 F'_{κ} – разность площадей проходных сечений труб нижних секций второй и первой ступеней бурильной колонны, м 2 ;

 q_{m+1} , q_{m+2} – вес 1 м труб первой и второй секций, МН.

 $Q_{pm} = Q_{\pi p m}/n; Q_{p (m+1)} = Q_{\pi p (m+1)}/n; Q_{p (m+2)} = Q_{\pi p (m+2)}/n.$

Расчёт бурильных колонн при роторном способе бурения.

Расчёт на выносливость.

1. Переменные напряжения изгиба

$$\sigma_a = \frac{\pi^2 EIf}{2*10^6 L^2 W_{\text{Mar}}} \tag{14}$$

 $\sigma_a = \frac{\pi^2 EIf}{2*10^6 L^2 W_{\rm изг}}$ E — модуль упругости, H/cм² (E = 21 * 10⁶);

I – осевой момент инерции сечения трубы, см 4 ($I = \frac{\pi}{64}(D^4 - d^4)$), где D и d – соответственно наружный и внутренний диаметр трубы, см);

f – стрела прогиба, см (f = 0,5 ($D_{\text{скв}}$ – D_{3}), причём $D_{\text{скв}}$ – диаметр скважины, см

 $(D_{\text{скв}} = 1, 1 \ D_{\text{дол}}); D_{\text{дол}} -$ диаметр долота, см; $D_{\text{3}} -$ диаметр замка, см);

 $W_{\rm изг}$ – момент сопротивления высаженного конца в основной плоскости резьбы, в опасном сечении трубы по пояску и по сварному шву, см³.

$$W_{\rm M3\Gamma} = \frac{\pi}{32} \frac{D_{\rm HBK}^4 - d_{\rm BBK}^4}{D_{\rm HBK}^4} \tag{15}$$

 $D_{\text{нвк}}$ – наружный диаметр высаженного конца, см;

 $D_{\text{ввк}}$ – внутренний диаметр высаженного конца, см.

$$L = \frac{10}{\omega} \sqrt[4]{\frac{0.2I\omega^2}{q}} \tag{16}$$

L – длина полуволны, м;

ω – угловая скорость вращения колонны, рад/с.

2. Постоянные напряжения изгиба

$$\sigma_{\rm m} = 2\sigma_{\rm a} \tag{17}$$

3. Коэффициент запаса прочности на выносливость

$$n = \frac{(\sigma_{-1})\pi}{\sigma_{\sigma} + (\psi_{\sigma})\pi \sigma_{m}} \tag{18}$$

 $(\sigma_{-1})_{\text{Д}}$ – предел выносливости (в атмосфере), МПа.

Коэффициент запаса прочности на выносливость должен быть $n \ge 1,9$.

Расчёт на статическую прочность.

Расчёт на статическую прочность ведётся на совместное действие растягивающих и касательных напряжений.

Одноразмерная колонна.

1. Растягивающие напряжения (в МПа) задаются длиной первой (нижней) секции труб

$$\sigma_{\rm p} = \frac{k \left(Q_{\rm BT} + Q_{\rm YBT}\right) \left(1 - \frac{\rho_{\rm 6,p.}}{\rho_{\rm M}}\right) + p_0 F_{\rm K}}{F_{\rm Tp}}$$
(19)

 $Q_{\rm BT}$ – вес всех труб данной секции, МН.

2. Касательные напряжения (в H/см²) для заданной секции

 $\tau = M_{\rm KP}/W_{\rm KP}$

 $W_{\rm kp}$ – момент сопротивления при кручении бурильной колонны, см³

$$W_{\rm Kp} = \frac{\pi}{16} \left(\frac{D^4 - d^4}{D} \right) \tag{20}$$

$$M_{\rm кp}$$
 – крутящий момент, передаваемый бурильной колонне, Н * см
$$M_{\rm kp} = 974000 \frac{N_{\rm B} + N_{\rm J}}{n \frac{30}{\pi}} \tag{21}$$

$$N_{\rm B}$$
 – мощность, расходуемая на вращение бурильной колонны, кВт
$$N_{\rm B} = 1{,}35*10^{-4}LD^2(\frac{30n}{\pi})^{1.5}D_{\rm дол}^{0.5}~\rho_{\rm 6.p.} \eqno(22)$$

L – длина колонны, м; D – наружный диаметр бурильных труб, м; n – частота вращения бурильной колонны, рад/с; $D_{\text{дол}}$ – диаметр долота, м; $\rho_{\text{б.р.}}$ – плотность бурового раствора, г/см³; $N_{\text{д}}$ – мощность, расходуемая на вращение долота, кВт.

$$N_{\rm d} = c * 10^{-4} * 398nD_{\rm don}^{0,4} P_{\rm don}^{1,3} \frac{30}{\pi}$$
 (23)

c – коэффициент крепости пород (для мягких пород c = 7,8; для пород средней крепости c = 6,95; для крепких пород c=5,56); $D_{\text{дол}}$ – диаметр долота, мм; $P_{\text{дол}}$ = нагрузка на долото, МН.

3. Коэффициент запаса прочности при совместном действии нормальных и касательных напряжений

$$n = \frac{\sigma_{\rm T}}{\sqrt{\sigma_{\rm p}^2 + 3\tau^2}} \tag{24}$$

или приближенно

$$n = \frac{\sigma_{\rm T}}{1,04\sigma_{\rm p}} \tag{25}$$

Для бурения вертикальных скважин должно быть n = 1,4 в нормальных условиях и n = 1.45 - в осложнённых условиях.

Если коэффициент запаса прочности не отвечает требуемым величинам, то изменяют длину секции или принимают трубы большей прочности. Затем задаются трубами второй секции, отличающимися большей прочностью, и проводят аналогичный расчёт.

Если необходимо определить длины секций труб при заданном коэффициенте запаса прочности, то, используя приближённую формулу, можно определить длины секций:

а) первая секция одноразмерной колонны

$$l_{1} = \frac{Q_{\text{p1}} - kQ_{\text{Y}\text{BT}} \left(1 - \frac{\rho_{6,\text{p.}}}{\rho_{\text{M}}}\right) - p_{0}F_{\text{K}}}{kq_{1} \left(1 - \frac{\rho_{6,\text{p.}}}{\rho_{\text{M}}}\right)}$$
(26)

$$Q_{\rm p1} = \frac{Q_{\rm np1}}{1,04n} \tag{27}$$

б) вторая секция одноразмерной колонны

$$l_2 = \frac{Q_{\rm p2} - Q_{\rm p1}}{kq_2 \left(1 - \frac{\rho_{\rm 6,p.}}{\rho_{\rm M}}\right)} \tag{28}$$

$$Q_{\rm p2} = \frac{Q_{\rm \pi p2}}{1,04n} \tag{29}$$

Общая длина колонны: $L = l_1 + l_2 + l_{\text{УБТ}}$.

Многоразмерная колонна.

Расчёт труб меньшего диаметра проводят аналогично описанному выше. Затем переходят к другому, большему размеру труб. Длины секций труб второй ступени:

$$Q_{\rm pm} = \frac{Q_m}{1.04n} \tag{30}$$

$$Q_{p(m+1)} = \frac{Q_{m+1}}{1,04n}$$

$$Q_{p(m+2)} = \frac{Q_{m+2}}{1,04n}$$
(31)

$$Q_{p(m+2)} = \frac{Q_{m+2}}{1.04n} \tag{32}$$

Гидравлический расчет промывки ствола скважины при бурении роторным и турбинным способами.

Гидравлический расчет сводится к определению потерь давления и к выбору необходимого типа буровых насосов. Давление, создаваемое буровым насосом, должно быть больше или равно потерям давления на преодоление гидравлических сопротивлений и гидростатических сил в циркуляционной системе скважины при прокачивании жидкости с заданным расходом Q (МПа)

$$\Delta P = K_3(P_1 + P_2 + P_3 + P_4 + P_5), \tag{33}$$

гле:

Кз – коэффициент, учитывающий необходимость запаса давления на преодоление дополнительных сопротивлений при зашламовании скважин, образовании сальников и др. (K3=1,3÷1,5),

Р₁ – потери давления в бурильных и утяжеленных трубах, в ведущей трубе, в сальнике, в шланге, в поверхностной нагнетательной линии;

Р2 – потери давления на преодоление местных сопротивлений в соединениях бурильной колонны;

Р₃ - потери давления в кольцевом пространстве скважины;

Р4 - потери давления на преодоление сопротивлений в долоте;

P₅ - перепад давления в забойном двигателе.

Определение потерь давления в бурильных трубах.

Определим режим течения бурового раствора в бурильных трубах:

$$Re = \frac{10\rho_{6,p}v_{\tau p}d}{g(\eta + \frac{\tau_0 d}{6v_{\tau p}})},$$
(34)

где:

 $\rho_{\text{б.р.}}$ – плотность бурового раствора, кг/м³;

 $v_{\rm rp}$ – средняя скорость течения жидкости в трубах, м/с;

$$v_{\rm rp} = \frac{4Q}{\pi d^2} \tag{35}$$

d – внутренний диаметр бурильных труб, м;

 η - структурная вязкость раствора, $H*c/m^2$;

 τ_0 — ДНС, H/м²;

Q -расход бурового раствора, M^3/c ;

d – внутренний диаметр бурильных труб, м;

При обобщенном критерии Рейнольдса Re ≤ 2300 режим течения будет ламинарным, а при Re > 2300 - турбулентным.

Определим потери давления в бурильных трубах по формуле

$$P_{\rm Tp} = 8.26\lambda_{\rm Tp} \frac{Q^2(L - l_y)}{d^5} \rho_{\rm 6.p.}$$
 (36)

где:

L – глубина скважины, м;

 $l_{\rm v}$ – длина УБТ, м;

 $\lambda_{\rm rp}$ – безразмерный коэффициент гидравлических сопротивлений;

При турбулентном режиме λ_{TP} определяется по формуле:

$$\lambda_{\mathrm{rp}} = \frac{0.08}{\sqrt[7]{Re}}$$

При ламинарном режиме:

$$\lambda_{\rm rp} = \frac{64}{Re} \tag{37}$$

Определим коэффициент потери давления в бурильных трубах: $a_{\rm Tp} = \frac{_{8,26\lambda_{\rm Tp}}}{d^5}$

$$a_{\rm Tp} = \frac{8,26\lambda_{\rm Tp}}{d^5} \tag{38}$$

Определение потерь давления в кольцевом пространстве.

Определим режим течения бурового раствора в кольцевом пространстве:

$$Re = \frac{10\rho_{6,p}v_{K,\Pi}(D_{\pi}-D)}{g(\eta + \frac{\tau_0(D_{\pi}-D)}{6v_{K,\Pi}})}$$
(39)

 $v_{\rm k.n.}$ – средняя скорость течения жидкости по кольцевому пространству, м/с;

$$v_{\text{K.II.}} = \frac{4Q}{\pi (D_{\pi}^2 - D^2)} \tag{40}$$

 $D_{\text{д}}$ – диаметр скважины (долота), м;

D – наружный диаметр бурильных труб, м;

Q – расход бурового раствора, M^3/c ;

$$p_{\text{K.II.}} = 8,26\lambda_{\text{K.II.}}\rho_{6.\text{p.}} \frac{Q^2(L-l_y)}{(D_{\mu}-D)^3(D_{\mu}+D)^2}$$
(41)

При ламинарном течении:

$$\lambda_{\text{K.II.}} = \frac{80}{Re} \tag{42}$$

При турбулентном:

$$\lambda_{\text{K.II.}} = \frac{0.12}{\sqrt{Re}} \tag{43}$$

При квадратичном режиме:

$$\lambda_{\kappa,\Pi} = 0.025 \tag{44}$$

Коэффициент потерь давления в кольцевом пространстве:

$$a_{\text{K.II.}} = \frac{{}^{8,26\lambda_{\text{K.II.}}}}{(D_{\text{A}} - D)^{3}(D_{\text{A}} + D)^{2}}$$
(45)

Определение потерь давления в УБТ.

Эти потери наиболее удобно определять по методу эквивалентных длин по формуле:

$$l_{3.y.} = \frac{l_y d^5}{d_y^5} \tag{46}$$

 $l_{\rm v}$ – длина утяжеленных бурильных труб, м;

d – внутренний диаметр бурильных труб, см;

 $d_{\rm y}$ – внутренний диаметр утяжеленных труб, см;

$$P_{y} = 8.26\lambda_{rp} \frac{Q^{2}l_{3.y.}}{d^{5}} \rho_{6.p.}$$
(47)

Коэффициент потерь давления в трубах УБТ:

$$a_{\rm YBT} = \frac{8,26\lambda_{\rm Tp}l_{\rm 9.y.}}{d^5l_{\rm y}} \tag{48}$$

Определение потерь давления в бурильных замках.

Потери давления в замковых соединениях могут быть определены через эквивалентную длину местных сопротивлений по формуле:

$$P_{\rm Tp} = 8,26\lambda_{\rm Tp}l_{\rm 3.K.} \frac{LQ^2}{l_3d^5} \rho_{\rm 6.p.}$$
 (49)

 $\lambda_{\rm Tp} = 0.0236$ — безразмерный коэффициент гидравлических сопротивлений замка. (этот коэффициент равен коэффициенту гидравлических сопротивлений труб, так как внутренний диаметр бурильных труб с высаженными наружу концами и внутренний диаметр замка (ЗУ) примерно равны)

 $l_{\text{э.к.}} = \text{kd}$ - эквивалентная длина замкового соединения, м (табличные данные);

k – эквивалентная длина, выраженная в долях внутреннего диаметра труб (табличные данные);

L – длина колонны бурильных труб, м;

 l_{3} – среднее расстояние между замками, м;

Коэффициент потери давления в бурильных замках:

$$a_3 = \frac{8,26\lambda_{\rm Tp}l_{\rm 3.K.}}{d^5} \tag{50}$$

Определение потерь давления в промывочных отверстиях долота.

Эти потери с достаточной для практических расчетов точностью можно определить по формуле:

$$p_{\rm A} = \frac{0.12}{F^2} \rho_{\rm 6.p.} Q^2 \tag{51}$$

F- суммарное сечение промывочных отверстий долота, см; Коэффициент потери давления в долоте:

$$a_{\rm g} = \frac{0.12}{F^2} \tag{52}$$

Примечание: более точно значение $p_{_{\rm J}}$ может быть определено по формуле:

$$p_{\rm A} = \frac{\rho_{\rm 6.p.Q^2}}{200a_{\rm A}^2 F^2} \tag{53}$$

Для серийных долот $a_{\rm д}$ принимается равным 0,67, а для сменных насадок — 0,94 - 0,98. Определение потерь давления в обвязке буровой установки.

$$l_{3.B.T.} = l_{B.T.} * d^5/d_{B.T.}^5 (54)$$

где:

 $l_{\text{э.в.т.}}$ – эквивалентная длина ведущей трубы;

 $l_{\text{в.т.}}$ – действительная длина ведущей трубы;

d – внутренний диаметр бурильных труб;

 $d_{\text{в.т.}}$ – внутренний диаметр ведущей трубы.

$$l_{3.B.} = l_{\rm B} * d^5/d_{\rm B}^5 \tag{55}$$

где:

 $l_{3.B.}$ — эквивалентная длина вертлюга;

 $l_{\text{в.}}$ – действительная длина ствола вертлюга;

 $d_{\rm B.}$ – диаметр проходного отверстия вертлюга.

$$l_{3.6.\text{III.}} = l_{\text{III}} * d^5/d_{\text{III}}^5 \tag{56}$$

где:

 $l_{\text{э.б.ш.}}$ — эквивалентная длина бурового шланга;

 $l_{\text{III.}}$ – действительная длина бурового шланга;

 $d_{\text{III.}}$ – диаметр проходного отверстия бурового шланга.

$$l_{3.06} = l_{3.8.T.} + l_{3.8.} + l_{3.6.III.} + l_{II}$$
(57)

где:

 $l_{3.06.}$ – суммарная эквивалентная длина всех элементов обвязки;

 $l_{\scriptscriptstyle \Pi}$ – эквивалентная длина подводящей линии (стояка с отводом).

$$p_{\text{o6}} = 8,26\lambda_{\text{rp}} \frac{Q^2 l_{\text{9.06.}}}{d^5} \rho_{\text{6.p.}}$$
 (58)

гле:

 p_{00} – суммарные потери давления в обвязке;

 λ_{rp} – коэффициент гидравлических сопротивлений в обвязке ($\lambda_{rp} = 0.0236$).

Таблица 40 Способы, режимы бурения, расширки (проработки) ствола скважины и применяемые КНБК

Интер	вал, м				Pe	жимы бурени	Я	Скорость
от (верх)	до (низ)	Вид тех- нологиче- ской опе- рации	Способ бурения	Услов- ный но- мер КНБК	осевая нагрузка на долото, тс	скорость вращения ротора, об/мин	расход бурового раствора, л/с	выполнения техно- логической операции, м/ч
1	2	3	4	5	6	7	8	9

Компоновка низа бурильных колонн (КНБК)

				Элемен	ты КІ	НБК (д	до бурильнь	іх труб)		
Услов- ный но- мер КНБК	номер по по- рядку	-	расстоя- ние от забоя до места установ- ки, м	н аруж- ный		еская гика мас- са, кг	угол перекоса осей отклонителя, град	суммар- ная дли- на КНБК, м	суммар- ная мас- са КНБК, т	примеча- ние
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11

Таблица 42

Потребное количество элементов КНБК

Типоразмер, шифр или крат-	Вид технологической операции (бурение,	_	работ по лу, м	Норма п	роходки	Потребное количеств о на ин-	
кое название элемента КНБК	отбор керна, расшир-	от (верх)	до (низ)	величина, м	источник нормы	тервал, шт. (для УБТ комплектов)	
1	2	3	4	5	6	7	

Суммарное количество и масса элементов КНБК

				Суммарна	ая величина	
Название	об- Типоразмер, шифр или	ГОСТ, ОСТ, МРТУ,	Количе	ество элементов КН	БК, шт.	
садной к лонны	TOTAL	ТУ, МУ и т.д. на изго- товление	для проработки ствола	для бурения рас- ширки и отбора керна	по типоразмеру или шифру	Масса по типораз- меру или шифру, кг
1	2	3	4	5	6	7

Таблица 44

Рекомендуемые бурильные трубы

			1 enomeno y emore o y p	successe inpyoor		
Обозначение бу-	Наружный	Толщина стен-	Марка (группа прочно-	Тип замкового соеди-	Количество труб,	Наличие труб (есть,
рильной трубы	диаметр, мм	ки, мм	сти) материала	нения	M	нет)
1	2	3	4	5	6	7

Окончание табл. 44

		Масса, т	Коэффициент запаса прочности трубы на				
Длина секции, м	секции	нарастающая с учетом КНБК	статическую прочность	выносливость			
8	9	10	11	12			

Таблица 45

Характеристика и масса бурильных труб, УБТ по интервалам бурения

	Интер	вал, м		Характеристика бурильных труб, УБТ					Масса труб, т		Т
Названия обсадной колонны	от (верх)	до (низ)	і Тип	наружный диаметр, мм	марка (группа прочности) материала	толщина стенки, мм	тип замкового соединения (присоединительной резьбы)	длины труб на интервале, м	теоретическая	с плюсо- вым до- пуском	с норматив-
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

Таблица 46

Оснастка талевой системы

Интервал по	стволу, м	Название технологической операции (бурение, спуск обсад-	Тип оснастки М × К		
от (верх)	до (низ)	ной колонны)	M	К	
1	2	3	4	5	

Режим работы буровых насосов

Интер М	. 1	Вид техноло-	Тип			Реж	им работы	бурового на	coca		
от (верх)	пниз	гической операции (бурение, проработка, промывка и т.д.)	буро-	Количе- ство насо- сов, шт.	ния гилрав-	диаметр цилиндро- вых втулок, ми	допусти- мое дав- ление, кгс/см ²	коэффици- ент напол- нения	число двой- ных ходов в мин	производитель- ность, л/с	Суммарная про- изводительность насосов в интер- вале, л/с
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12

Таблица 48

Распределение потерь давлений в циркуляционной системе буровой

	Интері	вал, м		Париочила на ото писа р	Ī	Іотери давлен	ий (кгс/см ²) для	конца интервала	В
			Вид технологической	Давление на стоянке в	элемента		Exmand Hor ro	KOHI HODOM HOO	ofingarea firma
1	от (верх)	до (низ)	операции	конце интервала, кгс/см ²	долоте	забойном	оурильной ко-	, I	обвязке буро-
				KI C/ CIVI	(насадках)	двигателе	лоннс	странстве	вои установки
	1	2	3	4	5	6	7	8	9

Таблица 49

Гидравлические показатели промывки

Интер	эвал, м		Наименьшая		Схема промывки	Диаметр	Гидромоні	иторные		
		Вид технологи-	скорость восхо-	Удельный	долота (централь-	сопла на	насад	І КИ	Скорость	Мощность,
OT (peny) по (низ)	ческой операции	пашего потока в	расход,	ная, периферий-	центральном				срабатываемая
от (всрх	јдо (пиз)	-теской операции	открытом ство-	$\pi/c \cdot cm^2$	ная, комбиниро-	отверстии,	количество	диаметр,	м/с	на долоте, л.с.
			ле, м/с		ванная)	MM		MM		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11

Выбор буровой установки

Исходными данными при выборе буровой установки являются проектная глубина и конструкция скважины. Буровую установку для бурения конкретной скважины или группы скважин выбирают по допускаемой нагрузке на крюке, которую не должна превышать масса (в воздухе) наиболее тяжёлой колонны. При выборе типоразмера и модели установки данного класса следует учитывать конкретные геологические, климатические, энергетические, дорожно-транспортные и другие условия бурения. В соответствии с этим выбирается тип привода (дизельный, электрический), а также схема монтажа и транспортировки буровой установки.

Выбор буровой установки в рамках рабочего проекта на строительство скважины должен производиться с таким расчётом, чтобы сумма статических и динамических нагрузок при СПО, а также при ликвидации прихватов не превышала величину параметра «Допускаемая нагрузка на крюке» выбранной буровой установки. Как правило, нагрузка на крюке от максимальной расчётной массы бурильной колонны и наибольшей расчётной массы обсадных колонн не должна превышать соответственно 0,6 и 0,9 «Допускаемой нагрузки на крюке». Выбор должен производиться по наибольшей из указанных нагрузок. Производится расчет масс бурильных и обсадных колонн, выбирается самая тяжелая. Буровая установка выбирается по ГОСТ 16293-89 «Установки буровые комплектные для эксплуатационного и глубокого разведочного бурения».

Приложения

В приложениях рекомендуется включать материалы, дополняющие содержание КП - вспомогательные таблицы, нормативные документы (инструкции и т.д.), иллюстрации вспомогательного характера.

2.9 Список использованной литературы

Примерный перечень использованной литературы представлен в п.б.

В курсовом проекте должны быть ссылки на литературные источники. Список литературы должен быть оформлен строго в соответствии с ГОСТ Р 7.0.5–2008 «Библиографическая ссылка».

3. Оформление КП

Текстовая часть КП должна излагаться в порядке, изложенном в разделе 2.

КП оформляется в соответствии с ГОСТ 7.32-2001 и Методическими указаниями по оформлению [25], должна быть написана четко, аккуратно и грамотно. Текст работы набирается на компьютере и печатается на листах формата А4. Текст на листе должен иметь книжную ориентацию, альбомная ориентация допускается только для таблиц и схем приложений. Поля страницы должны иметь следующие размеры: левое — 25 мм, правое — 15 мм, верхнее — 20 мм, нижнее — 20 мм. Текст печатается через полтора интервала шрифтом TimesNewRoman, 14 кегль (для сносок 12 кегль). Номера страниц размещаются в правом верхнем углу. Применяется сквозная нумерация листов. Номера страниц на титульном листе и приложениях не проставляются. Второй лист работы — оглавление.

Объем текстового материала КП должен содержать, как правило, не более 20-30 страниц основного машинописного текста, без учета приложений.

Примерное соотношение между отдельными частями работы: введение — 1страница, список использованных источников — 1-2 страницы. Большую часть работы должен представлять технологический раздел.

В тексте не допускается сокращение слов, за исключением общепринятых.

В каждом разделе кратко излагаются исходные данные, обоснование и содержание принятых решений.

Иллюстрации являются необходимым условием содержания КП. Они могут быть представлены в виде рисунков, схем, таблиц, графиков и диаграмм, которые должны наглядно дополнять и подтверждать изложенный в тексте материал.

Все таблицы и рисунки следует нумеровать, а в тексте давать на них ссылки.

При использовании в тексте положений, цитат, заимствованных из литературных источников, студент обязан сделать ссылки на них в соответствии с установленными правилами.

Список литературы составляется в алфавитном порядке фамилий авторов или названий книг. В него вносятся лишь те источники, на которые в тексте сделаны ссылки [25].

Напечатанный КП должен быть сброшюрован (прошит по левому краю страниц). Разрешается использование для этого специальных папок, предназначенных для КП.

5. Зашита КП

В выступлении студент излагает актуальность, объект и предмет, цели и задачи исследования, дает краткое описание технико-технологической базы и представляет результаты работы. Курсовой проект оценивается на основании отзыва научного руководителя, содержащего качественную оценку степени решения поставленных цели и задач; уровень профессиональности и самостоятельности проведения исследования, наличие практических рекомендаций; соответствия оформления данного проекта установленным требованиям.

На защите КП оценивается также выступление студента, что включает в себя:

- умение максимально кратко и логично доложить в устной форме основную проблему, методы ее решения и полученные выводы;
- умение квалифицированно отвечать на поставленные вопросы по теме исследования;
- выдержать регламент выступления (до 10 минут).

Основными качественными критериями оценки КП являются:

- актуальность и новизна темы;
- полнота и качество собранных технико-технологических данных;
- обоснованность привлечения тех или иных методов решения поставленных задач;
- глубина и обоснованность анализа и интерпретации полученных результатов;
- четкость и грамотность изложения материала, качество оформления работы, учет настоящих «Правил»;
- умение вести полемику по теоретическим и практическим вопросам, глубина и правильность ответов на вопросы руководителя.

Высокой оценки заслуживают КП, темы которых представляют методический или практический интерес, свидетельствуют об использовании автором адекватных приемов анализа, современных методов и средств решения поставленных задач. Структура работы, оцененной на «отлично», должна быть логичной и соответствовать поставленной цели. В ее заключении должны быть представлены четкие, обоснованные выводы, вносящие вклад в разрешение поставленной проблемы и намечающие перспективы ее дальнейшей разработки. Работа соответствовать действующим ГОСТам и настоящим «Правилам», содержать приложения в виде схем, таблиц, графиков, иллюстраций и т.д. Условием получения отличной оценки являются краткость и логичность вступительного слова студента, а также четкие и аргументированные ответы на вопросы. В тех слу-

чаях, когда КП не в полной мере отвечает перечисленным выше требованиям, она оценивается более низким баллом.

6. Список рекомендуемойлитературы

Основная литература.

- 1. Агзамов Ф.А., Измухамбетов Б.С., Токунова Э.Ф. Химия тампонажных и промывочных растворов: учебное пособие. СПб: ООО «Недра», 2011.- 268 с.
- 2. Басарыгин Ю.М., Будников В.Ф., Булатов А.И., Проселков Ю.М.Технологические основы освоения и глушения нефтяных и газовых скважин. Учебноедля вузов. М.: ООО "Недра-Бизнесцентр", 2001. 543с.
- 3. Басарыгин Ю.М., Булатов А.И., Проселков Ю.М. Заканчивание скважин: Учебное пособие для вузов. –М.:Недра, 2000. 670 с.
- 4. Басарыгин Ю.М., Булатов А.И., Проселков Ю.М.Технология бурения нефтяных и газовых скважин. Учебникдля вузов. М.: ООО «Недра-Бизнесцентр», 2001. 679 с.
- 5. Басарыгин Ю.М., Булатов А.И., Проселков Ю.М. Осложнения и аварии при бурении нефтяных и газовых скважин. М.:2006- 680 с.
- 6. Булатов А.В., Долгов С.В. Спутник буровика: Справочное пособие в 2 кн. М.: ООО «Недра-Бизнесцентр», 2006- 534 с.
- 7. Булатов А.И., Проселков Ю.М. Бурение и освоение нефтяных и газовых скважин. Терминологический словарь справочник. М.: ООО «Недра-Бизнесцентр», 2007. 255 с.
- 8. Батлер Р.М.: Горизонтальные скважины для добычи нефти, газа и битумов. М.-Ижевск: НИЦ «Регулярная и хаотическая динамика», 2010 – 536 с.
- 9. Буровое оборудование: Справочник: в 2 x т. М.: Недра, 2000 480 с.
- 10. Ганджумян Р.А., Калинин А.Г., Сердюк Н.И. Расчеты в бурении. Справочное пособие. М.:РГГРУ, 2007.- 668 с.
- 11. Дорощенко Е.В., Покрепин Б.В., Покрепин Г.В. Специалист по ремонту нефтяных и газовых скважин: учебное пособие.серия «Профессиональная подготовка». Волгоград: Издательский Дом «Инфолио», 2009. 288 с.
- 12. Калинин А.Г. Бурение нефтяных и газовых скважин. Российский государственный геологоразведочный университет. Изд. Центр Лит Нефте Газ. 2008, 848 с.
- 13. Ганджумян Р.А., Калинин А.Г.. Никитин Б.А. Инженерные расчеты при бурении глубоких скважин М.: Недра, 2000.-489с.
- 14. Долгих Л.Н. Расчеты крепления нефтяных и газовых скважин. Учебное пособие, Пермь: Из-во ПНИПУ , 2006.
- 15. Инструкция по креплению нефтяных и газовых скважин. РД 3900147001-767-2000. Краснодар, НПО «Бурение», 2000. 278с.
- 16. Крылов В.И. Изоляция поглощающих пластов в глубоких скважинах. М.: Недра, 1998. 304 с.
- 17. Муравенко В.А., Муравенко А.Д., Муравенко В.А. Монтаж бурового оборудования.- Ижевск: Изд-во ИжГТУ, 2007
- 18. Рязанов Я.А. Энциклопедия по буровым растворам –Оренбург: изд. «Летопись», 2005.-664с.
- 19. Поляков В.Н., Ишкаев Р.К., Лукманов Р.Р. Технология заканчивания нефтяных и газовых скважин Уфа: «ТАУ», 1999. 408 с.
- 20. Попов А.Н., Спивак А.И., Акбулатов Т.О. и др. Технология бурения нефтяных и газовых скважин. Учебник для вузов. М.: ООО «Недра-Бизнесцентр», 2004.

- 21. Шенберг В.М., Зозуля Г.П., Гейхман М.Г., Митиешин И.С., Техника и технология строительства боковых стволов в нефтяных и газовых скважинах. Учебное пособие. Тюмень: ТюмГНТУ, 2007. 496 с.
- 22. Семенова И.В., Хорошилов А.В., Флорианович Г.М. Коррозия и защита от коррозии.- М.: ФИЗМАТЛИТ. 2006.-376 с.
- 23. Правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности.- М.: Ростехнадзор, 2013.
- 24. Справочник бурового мастера /Овчинников В.П., Грачев С.И., Фролов А.А.: Научно-практическое пособие в 2 томах, М.: «Инфра-Инженерия», 2006.

Методические издания

- 25. Иванова Т.Н., Сафронов С.И. Методические указания по оформлению контрольной работы, отчета по практике, курсовой работы (проекта), выпускной квалификационной работы для студентов направления «Нефтегазовое дело» /УдГУ.- г. Ижевск, 2017. 45 с.
- 26. Основы проектирования строительства скважин : метод.указ. к практич. и лаборатор. работам по дисциплине "Основы проектирования строительства скважин" / Г. В. Миловзоров, А. Г. Миловзоров, И. В. Наговицина, М-во образования и науки РФ, ФГБОУ ВПО "Удмуртский государственный университет", Ин-т нефти и газа им. М. С. Гуцериева, Каф. "Бурение нефтяных и газовых скважин". Ижевск : Удмуртский университет, 2014. 43 с.
- 27. Руководство пользователя ПК «Проектирование бурения»/ ООО «Бурсофтпроект» М.: ООО «Бурсофтпроект», 2014 47 с. http://www.burproject.ru/download.html

Периодические издания

- 28. Журнал "Нефтегазовая вертикаль". Ссылка: http://ngv.ru
- 29. Журнал "Нефтяное хозяйство". Ссылка: http://www.oil-industry.ru
- 30. Журнал "Нефть России". Ссылка: http://press.lukoil.ru
- 31. Журнал "Геология нефти и газа". Ссылка: http://www.geoinform.ru
- 32. Журнал «Бурение и нефть». Ссылка: http://burneft.ru/

ПРИЛОЖЕНИЯ

Приложение 1

Образец оформления титульного листа

МИНИСТЕРСТВО НАУКИ И ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ БЮДЖЕТНОЕ ОБРАЗОВАТЕЛЬНОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ ВЫСШЕГО ОБРАЗОВАНИЯ «УДМУРТСКИЙ ГОСУДАРСТВЕННЫЙ УНИВЕРСИТЕТ» Институт нефти и газа им. М.С. Гуцериева Кафедра «Бурение нефтяных и газовых скважин»

КУРСОВОЙ ПРОЕКТ

по дисциплине «Технология бурения нефтяных и газовых скважин»

на тему: «Строительство наклонно-направленной скважины на Мишкинском месторождении»

Выполнил(а) студент(ка):
ФИО студента(ки)
направления подготовки/специальности
Наименование направления подготовки/специальности Группы
Наименование группы
Научный руководитель:
ФИО, должность, ученое звание
Итоговая оценка по курсовой работе (проекту) Оценка, подпись руководителя
Ижевскг.

Учебное издание

Составители:

Сафронов Сергей Иванович Трефилова Татьяна Валериевна

МЕТОДИЧЕСКИЕ УКАЗАНИЯ ПО ПОДГОТОВКЕ ВЫПУСКНОЙ КВАЛИФИКАЦИОННОЙ РАБОТЫ

для студентов направления подготовки 21.03.01 – «Нефтегазовое дело»

Авторская редакция

Подписано в печать Формат Усл. печ. л. Уч.-изд. Тираж экз. Заказ №.

Издательский центр «Удмуртский университет» 426034, г. Ижевск, ул. Университетская, 1, корп. 4. каб. 207 Тел./факс: +7 (3412) 500-295 E-mail: editorial@udsu.ru

Типография Издательского центра «Удмуртский университет» 426034, Ижевск, ул. Университетская, 1, корп. 2. Тел. 68-57-18