



Программа по бурению горизонтальной скважины с пилотным стволом №1200 куста №143 Вынгаяхинского месторождения

28.03.2022

Объем работ: Оказание услуг по телеметрическому и

технологическому сопровождению при наклонно -

направленном и горизонтальном бурении

Компания-заказчик: АО "Газпромнефть-ННГ"

Компания-подрядчик: Филиал ССК-Технологии АО «ССК»

№ скважины: 1200

Буровая установка: БУ 3000 ЭУК-1М Месторождение: Вынгаяхинское

Ямало-Ненецкий автономный округ. РОССИЯ

Согласовано: Руководитель сектора ЭБ ЦУБ АО «Газпромнефть-ННГ» Алексеев К.А	Согласовано: Ведущий специалист ОСБ ССБ и ВСР АО «Газпромнефть-ННГ» Фадеев С.Е.
(Подпись)	(Подпись) Дата:
Согласовано:	Согласовано:
Директор проекта, Служба ННБ, Филиал ССК- Технологии АО «ССК» Бабаев А.В.	Руководитель направления по ННБ ОБ и ЗБС Управление бурения и ВСР Акционерного общества «Газпромнефть-Ноябрьскнефтегаз» Кочетков Н.А.
(Подпись)	(Подпись)
Дата:	Дата:

ПРОГНОЗ ТРАЕКТОРИИ СТВОЛА С ПРОЕКЦИЯМИ ГОРИЗОНТАЛЬНЫЙ СТВОЛ

							01 71001117	ט ועוטו וטונא								
Система г	еодезич. па	араметров (да	атум)			MГС-84		Номер 6 градус	сной зоны:					43		
Цилиндри	ческая про	екция				UTM		Геомагнитная в	иодель				I	GRF		
Геодезиче	еские коорд	инаты: широ	та °			63°49'22,650	11	Магнитное скл	онение, °				18°	21'25"		
Геодезиче	еские коорд	инаты: долго	та °			76°55'3,070''	1	Сближение мер	оидианов, ^о				1°43'16"			
Глобальн	ые координ	аты: смещені	ие на север), М		7078703,56		Inclination (Mag	netic DipAngle), ^c)			80°0'1"			
Глобальн	ые координ	аты: смещені	ие на восто	к, м		594372,25		Общая напряж	енность магн. по	ля земли (Tot	al Field), nT		59 ⁴	968,9		
Альтитуда	а, м					71,53		Суммарная поп	равка (MAG->GR	ID), °			16°	238'9"		
Длина вер	отикального	участка, м				0		Направление а	зимута				дирек	ционный		
Извилисто	ость (Tortuo	sity), °				104°16'41"		Индекс сложно	сти бурения (DD	I)				5,7		
Смещение	е вдоль ство	ола скважинь	ı (AHD), м			1229,61		Индекс удален	ности забоя от ве	ертикали (ERI	ratio)			0,4		
Глубина по стволу, м	Зенитный угол, град	Азимут магнитный, град	Азимут дирекц., град	Глубина по вертикали, м	Абсолютная отметка, м	Лок. смещение к северу, м	Лок. смещение к востоку, м	Широта (север), °'"	Долгота (восток), °'"	Отклонение от устья, м	Пространст. интенсивность, град/10 м	Угол установки отклон., град	Интенсив. по зениту, град/10 м	Комментарий		
0	0	0	0	0	-71,53	0	0	63°49'22,650"	76°55'3,070"	0	0	0	0			
50	0	0	0	50	-21,53	0	O	<i>63°49'22,650''</i>	76°55'3,070''	0	0	0	0	Направление-426 мм.		
200	0	0	0	200	128,47	0	0	63°49'22,650"	76°55'3,070"	0	0	0	0			
320	3	18,36	35	319,95	248,42	2,57	1,8	63°49'22,731"	76°55'3,208"	3,14	0,25	35	0,25			
360,11	3	18,36	35	360	288,47	4,29	3,01	63°49'22,786"	76°55'3,299''	5,24	0	0	0	Кондуктор-323,9 мм.		
380	3	18,36	35	379,86	308,33	5,15	3,6	63°49'22,813"	76°55'3,345"	6,28	0	0	0			
663,33	20	18,36	35	656,49	584,96	51,25	35,88	63°49'24,270"	76°55'5,806"	62,56	0,6	0	0,6			
863,33	36	18,36	35	832,51	760,98	127,91	89,56	63°49'26,693"	76°55'9,898"	156,15	0,8	0	0,8			
1441,19	<i>36</i>	18,36	<i>35</i>	1300	1228,47	406,14	284,38	<i>63°49'35,488</i> "	76°55'24,753''	495,8	0	0	0	Промежуточная-244,5 мм.		
							Пило	тный ствол	7							
1491,19	36	18,36	35	1340,45	1268,92	430,21	301,24	63°49'36,248"	76°55'26,038''	525,19	0	0	0	Точка срезки		
1511,19	37,73	15,59	32,23	1356,45	1284,92	440,21	307,87	63°49'36,565"	76°55'26,545''	537,19	1,2	315	0,87	Полка под срезку		
1514,26	37,73	15,59	32,23	1358,88	1287,35	441,8	308,88	<i>63°49'36,615''</i>	76°55'26,622"	539,06	0	0	0	Полка под срезку		
1526,19	37,73	15,59	32,23	1368,32	1296,79	447,97	312,77	63°49'36,811"	76°55'26,920"	546,35	0	0	0			
2086,55	24,01	265,5	282,13	1879,29	1807,76	628,8	291,36	63°49'42,670"	76°55'25,754"	693,03	0,9	209,71	-0,24			
3039,78	24,01	265,5	282,13	2750,07	2678,54	710,32	-87,77	63°49'45,671"	76°54'58,214"	715,72	0	0	0			
3178,32	15	265,48	282,12	2880,53	2809	720,03	-132,94	63°49'46,028"	76°54'54,932''	732,2	0,65	180,02	-0,65	PL		
3307,1	8,56	265,48	282,12	3006,53	2935	725,54	-158,64	63°49'46,231"	76°54'53,066''	742,68	0,5	180	-0,5	Проектный забой		
							Горизонт	гальный ст	ВОЛ							
1491,19	36	18,36	<i>35</i>	1340,45	1268,92	430,21	301,24	63°49'36,248"	76°55'26,038''	525,19	0	0	0	Точка срезки		
1501,19	34,86	20,05	36,69	1348,6	1277,07	434,91	304,63	63°49'36,397"	76°55'26,297''	530,99	1,5	140	-1,14	Срезка		
1521,19	33,35	22,39	39,03	1365,16	1293,63	443,77	311,51	63°49'36,676"	76°55'26,819''	542,19	1	140	-0,76	Срезка		
1541,19	33,35	22,39	39,03	1381,87	1310,34	452,31	318,43	63°49'36,945"	76°55'27,344"	553,16	0	0	0			
1681,85	47,3	19,56	36,19	1488,84	1417,31	524,43	373,58	63°49'39,220"	76°55'31,535"	643,88	1	351,41	0,99			
2001,97	47,3	19,56	36,19	1705,94	1634,41	714,3	512,51	63°49'45,215"	76°55'42,111"	879,14	0	0	0			

2863,75	57	147,36	164	2378,87	2307,34	597,04	878,56	63°49'41,071"	76°56'8,615"	1062,23	1,05	138,5	0,11	
2878,81	<i>57</i>	147,36	164	2387,07	2315,54	584,9	882,04	63°49'40,676"	76°56'8,842''	1058,35	0	0	0	Верх ГНО
2978,81	<i>57</i>	147,36	164	2441,53	2370	504,28	905,16	<i>63°49'38,050</i> "	76°56'10,353''	1036,15	0	0	0	Низ ГНО
2993,75	57	147,36	164	2449,67	2378,14	492,23	908,61	63°49'37,658"	76°56'10,579"	1033,38	0	0	0	
3235,34	79,5	156,93	173,57	2538,8	2467,27	273,58	950,47	63°49'30,557"	76°56'13,154"	989,06	1	23,53	0,93	
3250,34	79,5	156.93	173.57	2541,53	2470	258,92	952,12	63°49'30.082"	76°56'13.242''	986,7	0	0	0	Т1/Эксплуатационная-
1	,		_,,,,,	,			-			,			_	177,8 мм.
3270,34	79,5	156,93	173,57	2545,17	2473,64	239,38	954,33	63°49'29,449"	76°56'13,360"	983,89	0	0	0	177,8 мм.
3270,34 3416,34	79,5 89,72	,	-,-	2545,17 2558,87	2473,64 2487,34	239,38 95,14	954,33 970,59		,		0 0,7	0,03	0 0,7	177,8 мм.

Все глубины, приведенные в этой программе, измеряются от стола ротора буровой.

Альтитуда стола ротора 71,53 м.

Индекс сложности направленного бурения ГС DDI: ГС-6,3.

Максимально допустимая пространственная интенсивность до интервала ГНО – 1,5 гр/10м, после ГНО – 1,5гр/10м.

Максимально допустимая пространственная интенсивность в интервале ГНО – 0,3гр./10м.

Максимальный зенитный угол в интервале ГНО – 60град.

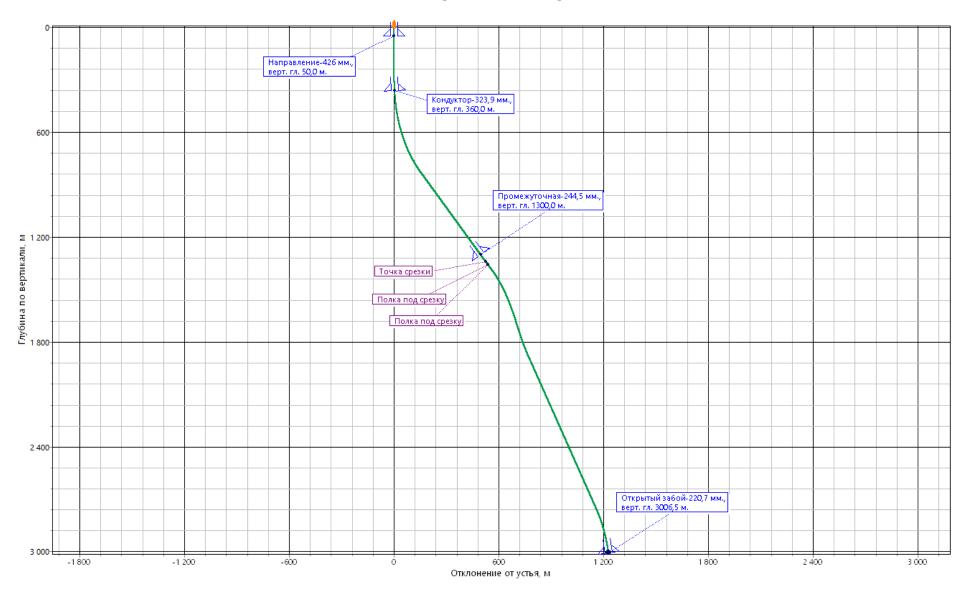
Радиус круга допуска ГС 25 метров.

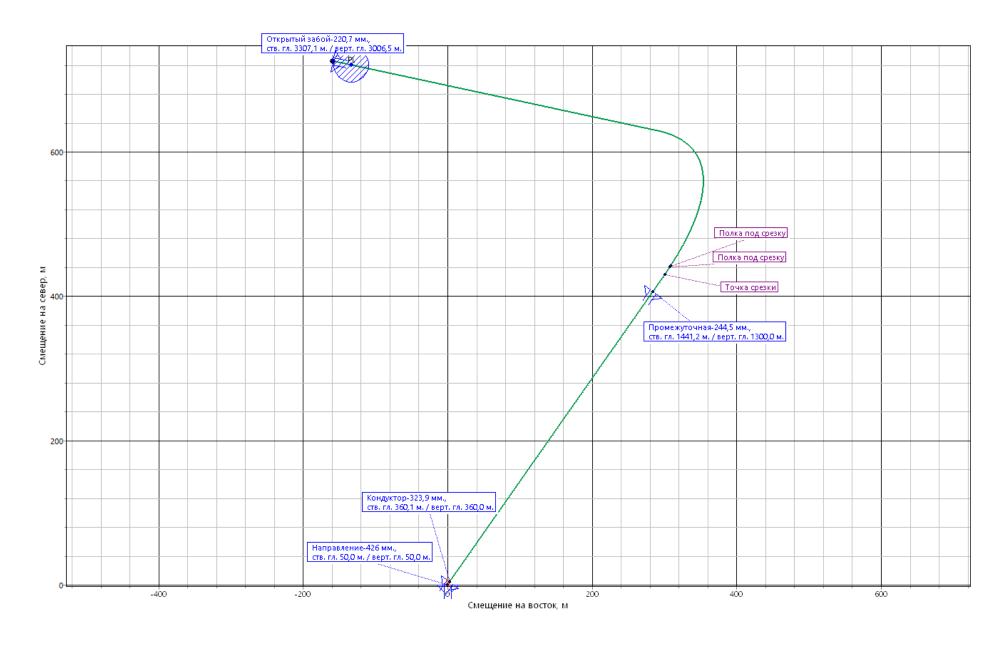
Коридор проводки горизонтального участка ± 0,5 метр.

Опрессовку КНБК на секции Хвостовик проводить <u>на устье!</u>

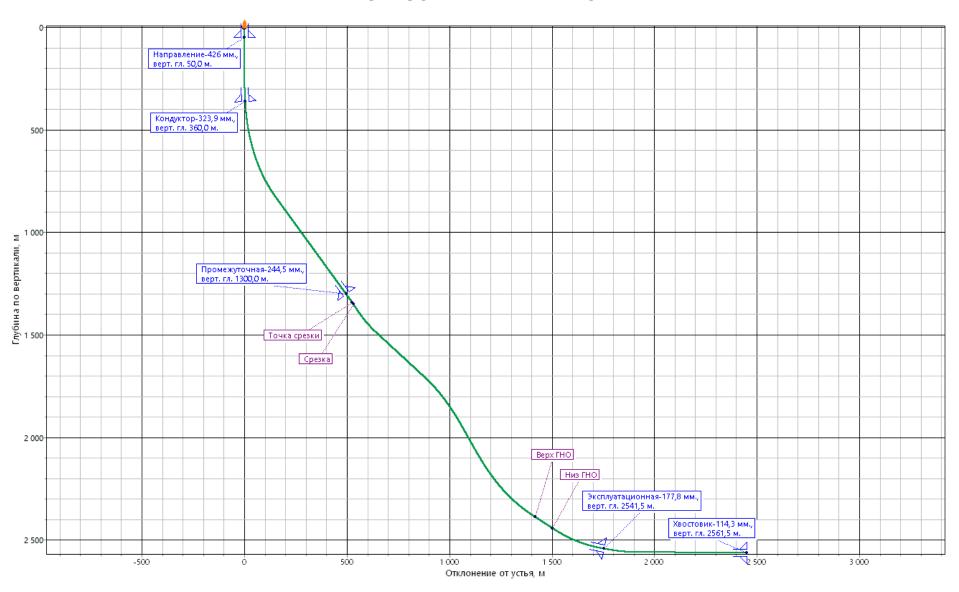
^{*} Сборки КНБК на секциях Кондуктор, Техническая колонна, Эксплуатационная колонна проводить <u>без опрессовки на устье</u> (Опрессовки проводить при разбуривании технической оснастки предыдущих ОК).

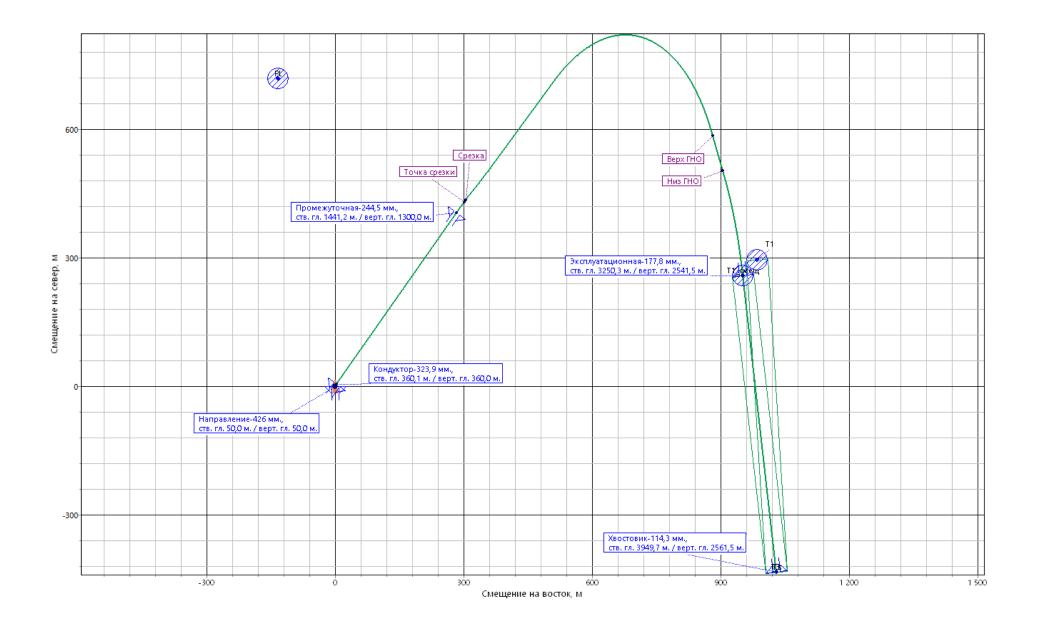
Вертикальная и горизонтальная проекции пилотного ствола ПИЛОТНЫЙ СТВОЛ





Вертикальная и горизонтальная проекции горизонтального ствола ГОРИЗОНТАЛЬНЫЙ СТВОЛ

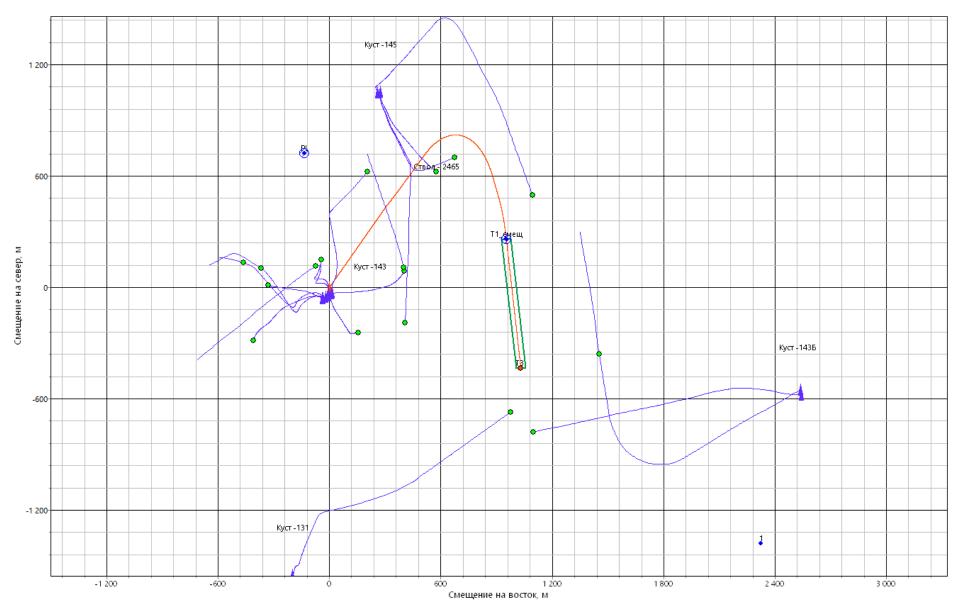




План куста

Глубина замера по стволу/по вертикали - 3949,68 / 2561,53 м.

Горизонтальная проекция



▼ 2288

✓ 2183✓ 2223/2223 (факт)

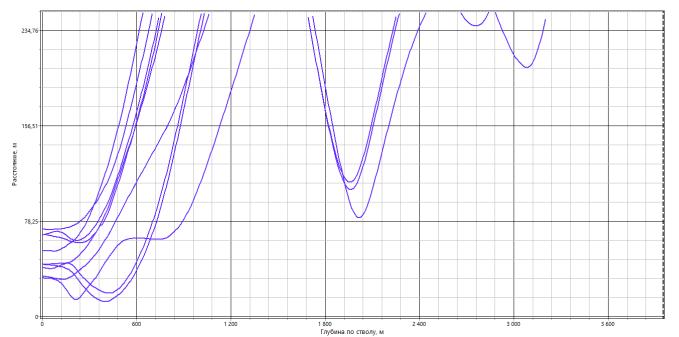
✓ 2223/2223G (факт)✓ 2223/2223ST2 (факт)

Анализ сближения стволов скважин

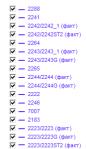
16	0		Исходная	скважина	Анализ. (скважина	Мин.	Мин. расстояние	Направ	фактап
Куст анализ.	Скважина анализ.	Ствол анализ.	глубина по стволу, м	абсолют. отметка, м	глубина по стволу, м	абсолют. отметка, м	рассто- яние, м	с учетом ошибок, м	Направ- ление, град	Фактор сближения
131	2288	2288G (факт)	3949,68	2490,00	3200,00	2484,58	243,55	130,51	85,31	2,2
143	2241	2241_1 (факт)	460,00	387,95	434,02	355,82	125,30	119,63	217,52	22,1
143	2242	2242_1 (факт)	400,00	328,29	383,01	309,54	79,98	75,43	207,77	17,6
143	2242	2242ST2 (факт)	420,00	348,22	402,16	328,08	94,66	89,96	198,06	20,2
143	2264	2264_1 (факт)	310,00	238,43	289,32	216,05	85,52	81,95	198,82	24,0
143	2243	2243_1 (факт)	420,00	348,22	422,08	348,70	12,70	7,87	215,39	2,6
143	2243	2243G (факт)	450,00	378,04	452,11	379,40	19,94	14,89	187,79	3,9
143	2265	2265_1 (факт)	3949,68	2490,00	2410,00	2316,27	913,68	863,20	78,54	18,1
143	2244	2244 (факт)	890,00	782,55	857,33	763,72	185,05	168,35	108,33	11,1
143	2244	2244G (факт)	890,00	782,55	857,33	763,72	185,03	168,33	108,33	11,1
143	2222	2222 (факт)	880,00	774,46	856,72	756,09	75,80	59,67	279,43	4,7
143Б	2246	2246PL1 (факт)	3949,68	2490,00	3027,00	2418,91	359,84	221,44	338,49	2,6
143Б	7007	7007G (факт)	3270,34	2473,64	3825,00	2485,25	399,59	335,55	267,96	6,2
145	2183	2183G (факт)	3090,00	2424,11	3409,00	2510,67	204,57	138,00	240,88	3,1
145	2223	2223 (факт)	2010,00	1639,88	1767,77	1659,75	81,11	30,42	252,36	1,6
145	2223	2223G (факт)	1970,00	1612,72	1742,14	1633,97	104,52	54,73	250,63	2,1
145	2223	2223ST2 (факт)	1960,00	1605,94	1736,86	1628,94	110,42	60,83	252,26	2,2

Расстояние между центрами, м





Расстояние между центрами



Мероприятия по предупреждению несоблюдения траектории при различных факторах сближения.

1. Правило R1 Фактор сближения > 5

Бурение согласно утвержденной программы без дополнительного контроля. Стандартный вывод отчета анализа сближения стволов скважин.

2. Правило R2 5 > фактор сближения > 1,5

Бурение согласно утвержденной программы без дополнительного контроля. Вывод подробного отчета анализа сближения стволов скважин всех расхождений с фактором сближения меньше 5.

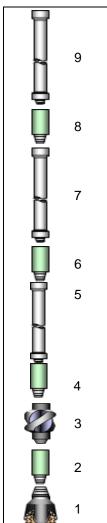
3. Правило R3 1,5 > Фактор сближения > 1

Бурение согласно утвержденной программы с дополнительным контролем после получения каждого статического замера с обязательным учетом прогноза на забой. При проецировании последующей траектории от точки последних измерений в расчетах наиболее вероятной траектории должны учитываться характеристики бурения при выполнении предыдущих интервалов. Контроль проводится со стороны инженера по бурению непосредственно на буровой и менеджера регионального подразделения и/или менеджера проекта (ведущего инженера-технолога, менеджера по наклонно-направленному бурению) в офисе.

4. Правило R4 Фактор сближения < 1,0

В данной ситуации работы запрещены, если не получено разрешение на временное отступление. При проектировании профиля необходимо рассмотреть альтернативные варианты проводки скважины вплоть до переноса целей бурения, согласованных Заказчиком. Если фактор сближения, рассчитанный для спроецированной траектории, ниже 1, необходимо остановить бурение, уведомить Заказчика. Бурение может быть продолжено после согласования с Заказчиком плана скважины, при котором коэффициент расхождения всегда будет выше 1.

Направление: 0-50м



Nº	Наименование	Длина	Нараста-	Наруж-	Внутрен-	Макс.	Тип резьбы	Тип резьбы	Bec,	Масса, кг	Нараста-
п/п	элемента	без	ющая	ный	ний	диаметр,	снизу	сверху	кг/м		ющая
		ниппеля,	длина,	диаметр,	диаметр,	MM					масса +
		М	М	MM	MM						ВСП, тн
9	БТ ТБПК 127х9,19 G-105	28,94	50	127,0	108,6/82,6	168,3	H-133	M-133	34,3	1010	16,12
8	Переводник П133/147	0,52	21,06	195,0	89,0	195,0	H-147	M-133	89,7	47,0	15,10
7	УБТ 177,8х71,4	8,5	20,54	177,8	71,4/57,2	177,8	H-147	M-147	161,4	1372	15,06
6	Переводник П147/152	0,52	12,04	195,0	89,0	195,0	H-152	M-147	89,7	47,0	13,69
5	УБТ-ЛС 210-71	9	11,52	210	71	210	H-152	M-152	215,0	1935	13,64
4	Переводник П152/171	0,50	2,52	203	80	203	H-171	M-152	100,0	50	11,70
3	Расширитель РПЛ-295-510	1	2,02	510,0	100,0	510,0	H-171	M-171	450,0	450	11,65
2	Переводник М171/177	0,52	1,02	203	89,0	226,0	M-177	M-171	120,9	63,0	11,20
1	393,7 PDC 519	0,5	0,5	393,7		393,7		H-177	280,0	140	11,14

Инженерные	пояснения
------------	-----------

Интервал	Вес на	Вес на	Вес на	Момент при	Момент при	Коэф.	Коэф.	Нагрузка на	Давление при		Исход	цные параметры	
по стволу,	крюке	крюке	крюке	бурении,	вращ. над	запаса по	запаса на	долото для	бурении,	Площадь	Расход	Параметры	Коэф.
M	при	при	при	кН∙м	забоем,	моменту от	растяжение	синус. изгиба	кгс/см2	насадок	насосов,	раствора	трения,
	подъёме	спуске	вращ.		кН∙м	предела	от предела	при рот. / турб.		долота,	л/с		кол. ств.
	без	без	над			текучести	текучести	бурении,тс		CM ²			-
	цирк.,	цирк.,	забоем,										
	TC	TC	TC										
0-50	15,37	15,32	13,74	2,09	0,01	10,00	10,00	5,80	30,8	10,84	55	1,14 г/см3	- 0,3

Примечания:

- 1. Расчетные веса указаны с учетом СВП (11т).
- 2. При не работающем/не освидетельствованном моментомере сборку КНБК не производить.
- 3. Докрепление резьбовых соединений производить с моментом, указанными в паспортах на элементы.
- 4. При докреплении смежных резьб с разным рекомендованным моментом затяжки ориентироваться на меньшее значение
- 5. Для соблюдения веритикальности рекомендуется не превышать нагрузку на долото более 75% от веса КНБК;
- 6. В интервале залегания песчаников возможно производить углубление с пониженным расходом ПЖ (до 35л/сек)
- 7. В случае резкого изменения режимов бурения, возникновение вибраций, бурение остановить до принятия решения Заказчиком о дальнейших действиях.
- 8. Расчетное давление при бурении с учетом перепада 5-10 атм

Ко

онду	ктор:	50-360พ	I													
	Nº		Ha	аименован	ие		Длина	Нараста-	Нарух	к- Внутрен-	Макс.	Тип резьбы	Тип резьбы	Bec,	Масса, кг	Нараста-
	п/п			элемента			без	ющая	ный	ний	диаметр,	снизу	сверху	кг/м		ющая
8							ниппеля, М	длина, м	диаме	гр, диаметр, мм	MM					масса + ВСП, тн
	8 Б	ТБПК 127х9	19 G-105				332,77	360,1	127,0	108,6/82,6	168,3	H-133	M-133	34,3	11360	27,67
	7 Пе	реводник П1	33/147				0,52	27,23	178,0	89,0	178,0	H-147	M-133	88,5	46,0	16,31
_	6 У	T 178x71,14					8,3	28,38	177,8	70,8/71,14	177,8	H-147	M-147	163,0	1353	16,26
7	5 Пе	реводник П1	47/171				0,52	18,93	203,0	89,0	226,0	H-171	M-147	120,9	63,0	14,82
	4 CI	1Б 2.2 203/21	1				8	18,41	203,0	110,0	203,0	H-171	M-171	181,9	1455	14,76
•		Д-240 с КОБ		·1°31'			9,5	10,41	240,0)	240,0	M-152	M-171	214,7	2040	13,30
6	2 Π	реводник Н1	52/171				0,52	0,91	205,0	89,0	226,0	H-177	H-152	144,0	75,0	11,26
	1 39	3,7 PDC					0,39	0,39	393,7	7	393,7		H-177	482,1	188	11,19
5							V	1нженерн	ные поя	снения						
Ū	Интерв	ал Вес на	Вес на	Вес на	Момент при	Момент пр	ои Коэс	þ. K	юэф.	Нагрузка на	Давлени	е при	Исхо,	дные пар	аметры	
	по ство	пу, крюке	крюке	крюке	бурении,	вращ. над	д запаса	а по заг	аса на	долото для	бурен	ии, Площа	адь Расход	Пара	аметры	Коэф.
	M	при	при	при	кН∙м	забоем,	момент	гу от раст	гяжение	синус. изгиба		и2 насад	цок насосов,	pac	твора	трения,
		подъёме				кН∙м	преде		редела	при рот. / турб	5.	доло				кол. ств.
		без	без	над			текуче	ести тек	учести	бурении,тс		CM ²				
4		цирк.,	цирк.,	забоем,												
		TC	TC	TC												

10,00

10,00

10,00

10,00

7,20 | 7,20

7,40 | 7,40

7,80 | 7,80

7,60 | 7,60

101,2

104,5

107,8

109,7

10,84

55

1,14 г/см3

0,2 | 0,3

300-360 Примечания:

50-100

100-200

200-300

1. Расчетные веса указаны с учетом СВП (11т).

17,58

20,44

23,24

24,85

17,67

20,68

23,74

25,64

При не работающем/не освидетельствованном моментомере сборку КНБК не производить.

1,11

1,12

1,12

1,24

- Докрепление резьбовых соединений производить с моментом, указанными в паспортах на элементы.
- При докреплении смежных резьб с разным рекомендованным моментом затяжки ориентироваться на меньшее значение

6,90

6,66

7,78

6,06

Для соблюдения веритикальности рекомендуется не превышать нагрузку на долото более 75% от веса КНБК;

0,02

0,07

0,19

0,27

- В интервале залегания песчаников возможно производить углубление с пониженным расходом ПЖ (до 42л/сек)
- В случае резкого изменения режимов бурения, возникновение вибраций, бурение остановить до принятия решения Заказчиком о дальнейших действиях.
- 8. Расчетное давление при бурении с учетом перепада 10-15 атм

16,02

18,95

21,88

23,64

Техническая колонна: 360-1341м

Te	хни	ческа
	7	Nº п/п 7 6
Ū	6	5 4 3 2
	5	1
	4	Интер по сте м
8	3	360- 400- 500- 600- 700- 800- 900-1
	2	1000- 1100- 1200- 1300- 1400-
	1	3

Nº	Наименование	Длина	Нараста-	Наруж-	Внутрен-	Макс.	Тип резьбы	Тип резьбы	Bec,	Масса, кг	Нараста-
п/п	элемента	без	ющая	ный	ний	диаметр,	снизу	сверху	кг/м		ющая
		ниппеля,	длина,	диаметр,	диаметр,	MM					масса, тн
		М	М	MM	MM						
7	БТ ТБПК 127х9,19 G-105	1412,32	1441,2	127,0	108,6/82,6	168,3	H-133	M-133	34,3	48442	54,20
6	Переводник П133/147	0,52	28,88	178,0	89,0	178,0	H-147	M-133	88,5	46,0	5,76
5	УБТ 178х71,14	8,3	28,36	177,8	70,8/71,14	177,8	H-147	M-147	160,8	1335	5,71
4	Переводник П147/171	0,52	18,92	205,0	89,0	205,0	H-171	M-147	120,9	63,0	4,29
3	СИБ 2.2 203/211	8	18,4	203,0	110,0	203,0	H-171	M-171	181,9	1455	4,23
2	ВЗД-240 с КОБ у.п=1°00'-1°31'	10	10,4	244,0		244,0	M-152	M-171	270,0	2700	2,77
1	295,3 PDC	0,4	0,4	295,3		295,3		H-152	176,4	70,5	0,07

Инженерные пояснения

Интервал	Bec	Bec	Bec	Вес при	Момент при	Момент	Коэф.	Коэф.	Нагрузка на	Давление		Исході	ные параметры	
по стволу,	при	при	при	подъёме	бурении,	при	запаса по	запаса на	долото для	при бурении,	Площадь	Расход	Параметры	Коэф.
M	подъёме	спуске	вращ.	с учётом	кН∙м	вращ.	моменту	растяжение	синус. изгиба	кгс/см2	насадок	насосов,	раствора	трения,
	без	без	над	ВСП и		над	(предел	от предела	при рот. / турб.		долота,	л/с		кол. ств.
	цирк.,	цирк.,	забоем,	талевой		забоем,	текучести/	текучести	бурении,тс		см ²			
	TC	TC	TC	системы		кН∙м	свинчив.)							
360-400	16,1	15,21	12,52	16,1	2,44	0,33	5,74	10,00	8,80 8,60	134,0				
400-500	19,36	17,67	15,35	19,36	2,62	0,78	5,42	9,65	9,80 9,40	138,9				
500-600	22,62	19,96	18,09	22,62	2,87	1,33	6,44	8,37	12,40 11,80	143,8				
600-700	25,78	22,06	20,69	25,78	3,07	2,02	9,35	7,41	13,60 12,60	148,6				
700-800	28,8	23,82	23,03	28,8	3,45	2,86	9,16	6,68	15,20 13,60	153,5				
800-900	31,79	25,32	25,2	31,79	4,11	3,71	8,77	6,09	14,40 13,20	158,4	10,13	70	1,2 г/см3	0,25 0,35
900-1000	35,17	26,94	27,55	35,17	4,82	4,42	9,71	5,54	14,40 13,20	163,3	10,13	70	1,2 1/CM3	0,25 0,35
1000-1100	38,7	28,53	29,9	38,7	5,65	5,13	9,16	4,94	14,40 13,40	168,1				
1100-1200	42,34	30,04	32,25	42,34	6,49	5,85	8,02	4,43	14,40 13,40	173,0				
1200-1300	46,01	31,51	34,6	46,01	7,34	6,57	7,13	4,09	14,40 13,40	177,9				
1300-1400	49,72	32,96	36,96	49,72	8,19	7,31	6,42	3,83	14,40 13,40	182,8				
1400-1441	51,21	33,52	37,89	51,21	8,64	7,63	6,13	3,73	15,20 13,80	184,8				

Примечания:

- 1. Расчетные веса указаны с учетом веса СВП (11т);
- 2. При не работающем/не освидетельствованном моментомере сборку КНБК не производить.
- 3. Докрепление резьбовых соединений производить с моментом, указанными в паспортах на элементы.
- 4. При докреплении смежных резьб с разным рекомендованным моментом затяжки ориентироваться на меньшее значение
- 5. Расчет выполнен на коэффициенты трения 0,25/0,35. При ухудшении состояния ствола скважины, во время бурения, фактические значения могут превышать расчетные, необходим контроль фактических коэффициентов трения при бурении. В случае появления тенденции к превышению фактических коэффициентов трения над расчетными коэффициентами, необходимо произвести мероприятия по очистке ствола скважины и добавления смазывающих добавок. При превышении коэффициентов трения свыше значения 0.25 в обсаженном стволе и 0.35 в открытом стволе произвести переоценку нагрузок и в случае необходимости остановить бурение для принятия решения по дальнейшим работам на скважине.
- 6. При возникновении проблемы с разбуриванием оснастки ОК (превышение регламентированного времени для данной операции), согласовать увеличение нагрузки и расхода БН.
- 7. Режим обратной проработки: расход промывочной жидкости -64-70л/с, частота вращения ВСП 25-40об/мин, скорость проработки не более 0.2-0.3м/с, максимально допустимый крутящий момент 43кНм. Руководствоваться паспортными характеристиками на оборудование! Во время обратной проработки не допускать затяжки свыше 5тн от СВ. В случае если при проработке, наблюдаются признаки зашламованности и сужения ствола скважины (рост крутящего момента, скачки давления, затяжки свыше 5тн), ограничить скорость проработки до 0.15-0.2м/с, проработать интервал до свободного хождения КНБК. При остановке ВСП по причине превышения крутящего момента оповестить супервайзера и приступить к сбитию КНБК вниз.
- 8. Расчетное давление при бурении с учетом перепада 20 атм.

Диаграмма веса на крюке

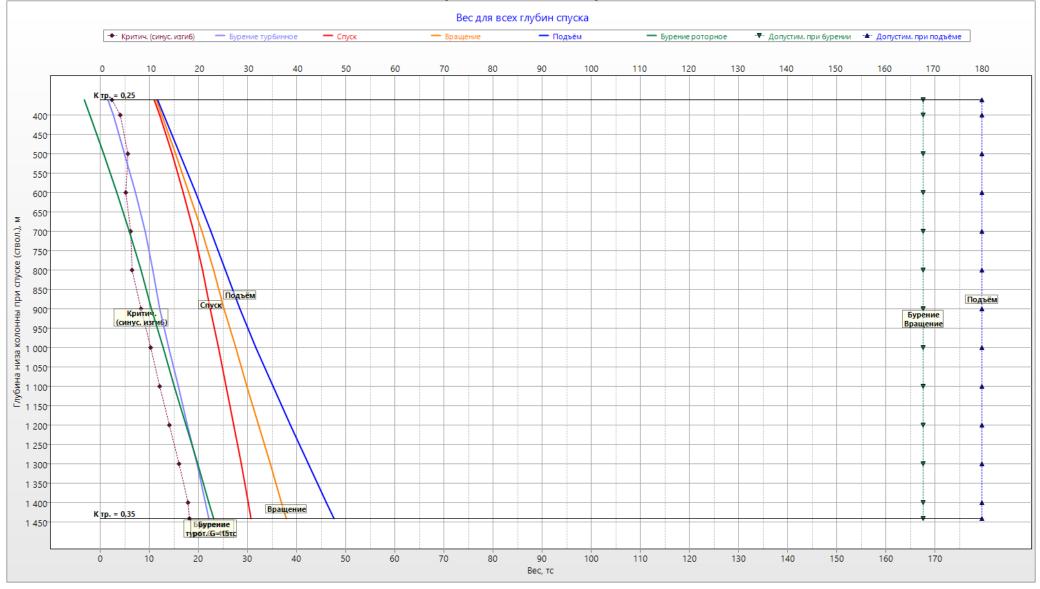


Диаграмма эффективного натяжения

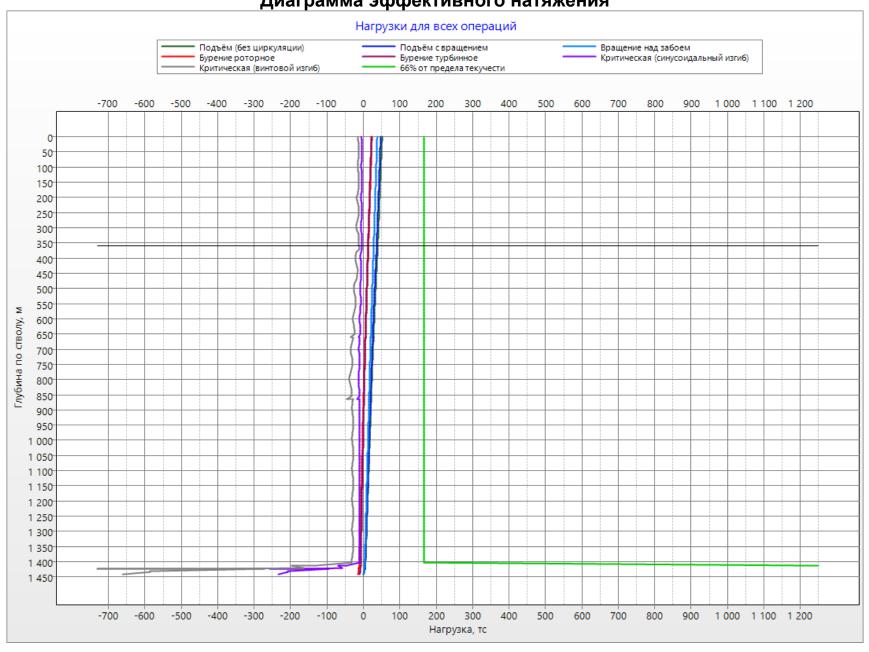
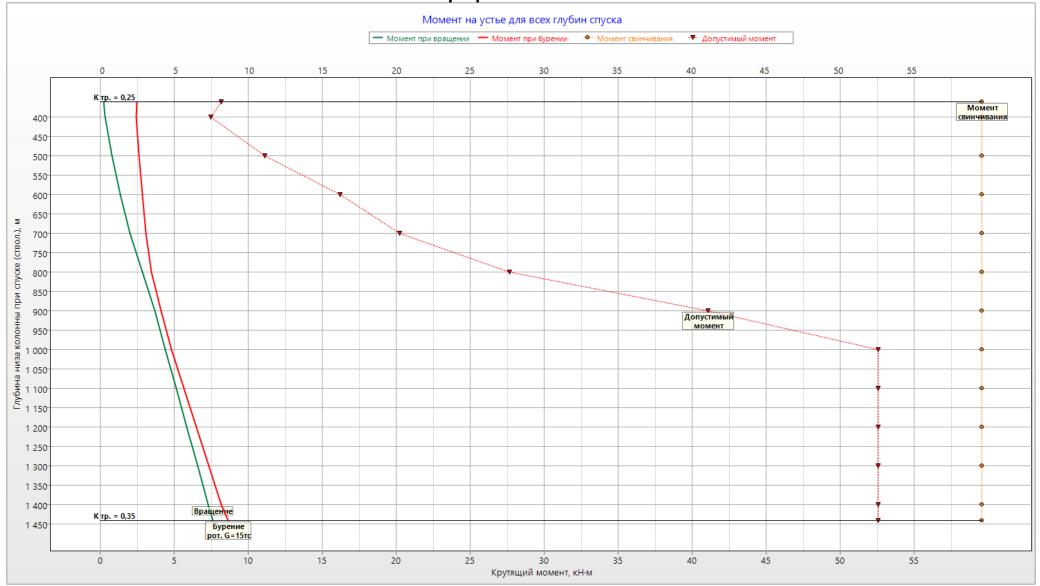
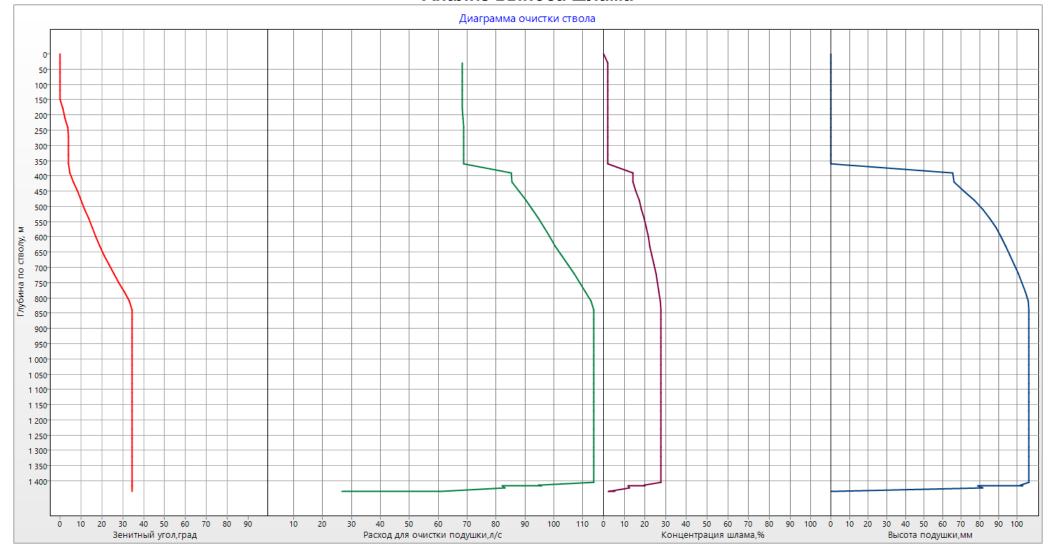


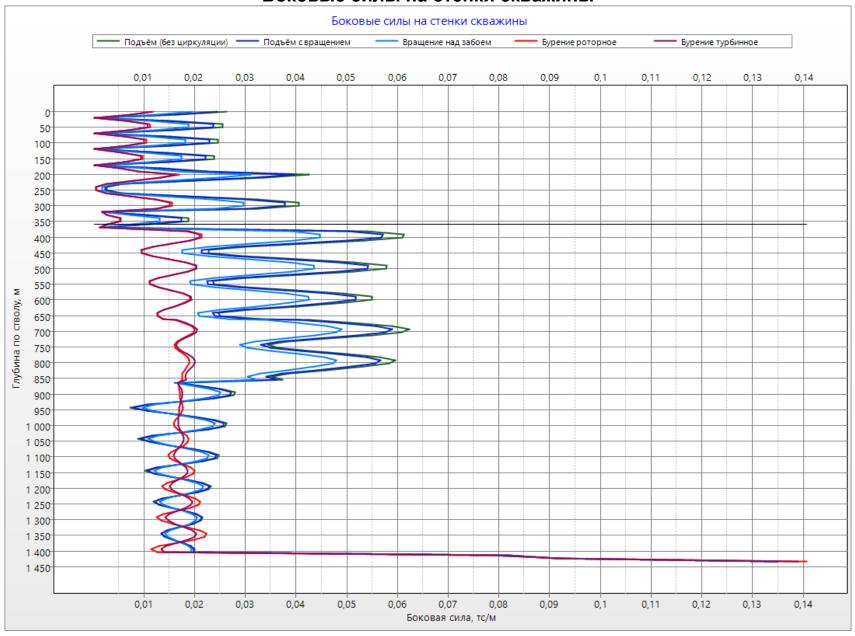
График моментов



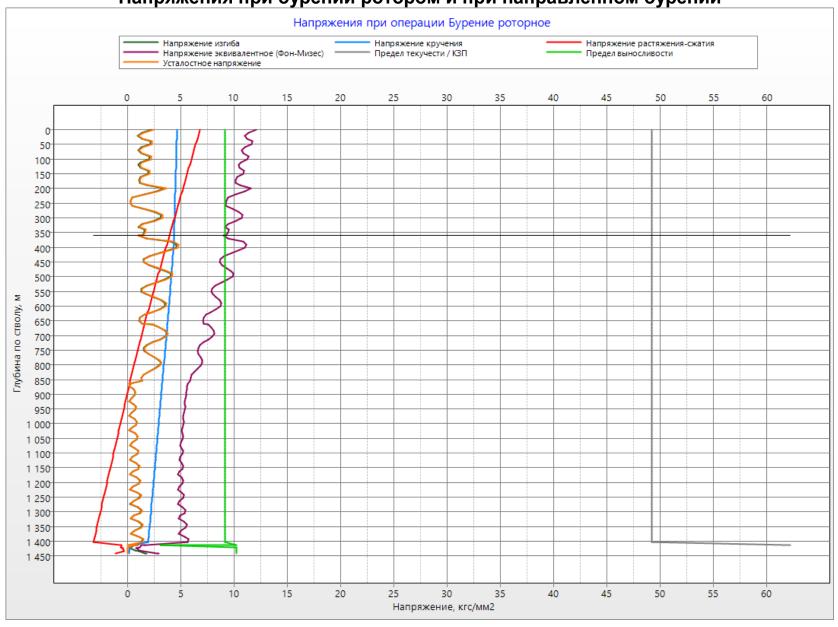
Анализ выноса шлама

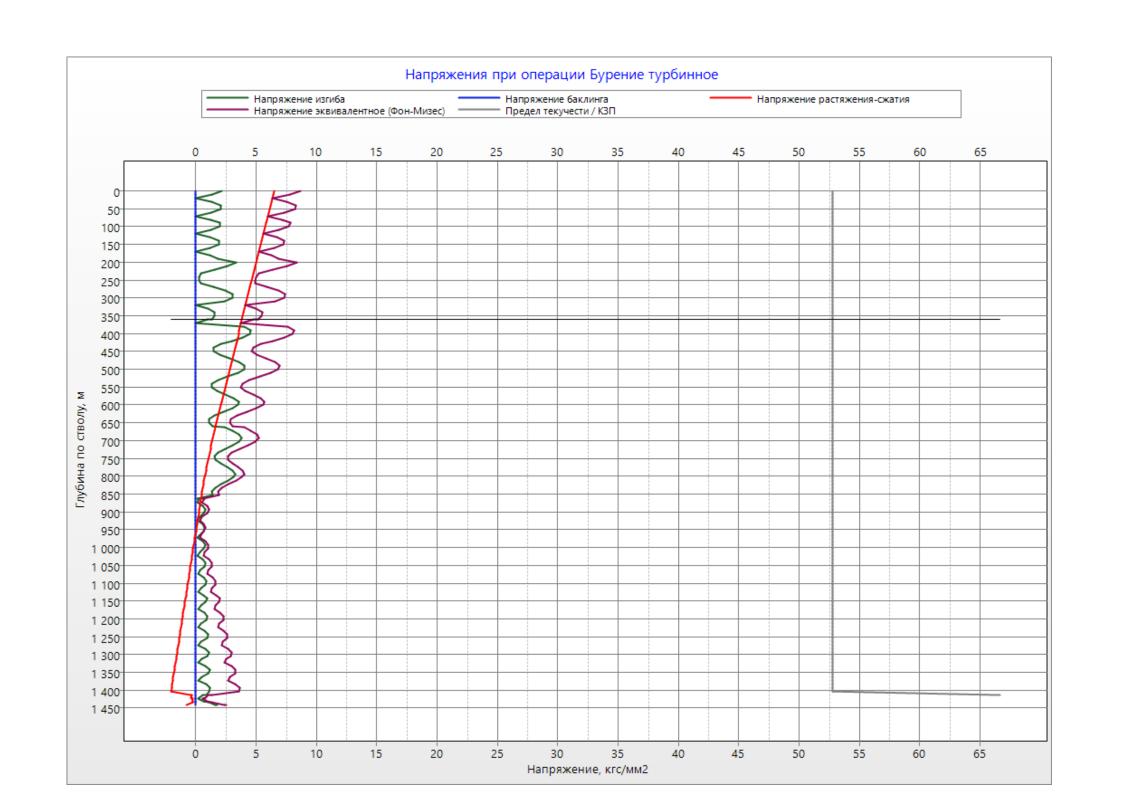


Боковые силы на стенки скважины



Напряжения при бурении ротором и при направленном бурении





Пилотный ствол: 1441-3307м

8

7

6

5

4

3

Nº	Наименование	Длина	Нараста-	Наруж-	Внутрен-	Макс.	Тип резьбы	Тип резьбы	Bec,	Масса, кг	Нараста-
п/п	элемента	без	ющая	ный	ний	диаметр,	снизу	сверху	кг/м		ющая
		ниппеля,	длина,	диаметр,	диаметр,	MM					масса +
		М	М	MM	MM						ВСП, тн
8	БТ ТБПК 127х9,19 G-105	3284,2	3307,1	127,0	108,6/82,6	168,3	H-133	M-133	34,3	112648	126,75
7	Циркуляционный переводник PBL 172	2,6	22,9	172,0	50,8	172,0	H-133	M-133	153,8	400	14,11
6	Корректор подачи-демпфер КПД-172-300	2,09	20,3	177,8	76,2	178,0	H-133	M-133	129,2	270	13,71
5	Переводник П133/147	0,38	18,21	178,0	85,0	178,0	H-147	M-133	136,8	52,0	13,44
4	3TC+FK	6,86	17,83	178,0	100,0	178,0	H-147	M-147	138,5	950	13,38
3	Обратный клапан КОБ-178	0,73	10,97	178,0	80,0	178,0	H-147	M-147	172,6	126	12,43
2	ВЗД-178	9,79	10,24	178,0		178,0	M-117	M-147	128,7	1260	12,31
1	220,7 PDC	0,45	0,45	220,7		220,7		H-117	106,7	48,0	11,05

Интервал	Вес на	Вес на	Вес на	Момент при	Момент при	Коэф.	Коэф.	Нагрузка на	Давление	Исходные параметры				
по стволу,	крюке	крюке	крюке	бурении,	вращ. над	запаса по	запаса на	долото для	(над забоем /	Площадь	Расход	Параметры	Коэф.	
M	при	при	при	кН∙м	забоем,	моменту от	растяжение	синус. изгиба	на забое),	насадок	насосов,	раствора	трения,	
	подъёме	спуске	вращ.		кН∙м	предела	от предела	при рот. / турб.	кгс/см2	долота,	л/с		кол. ств.	
	без	без	над			текучести	текучести	бурении,тс		CM ²				
	цирк.,	цирк.,	забоем,											
	TC	TC	TC					1 - 22 12 22						
1441-1500	60,81	44,65	48,3	10,18	6,57	5,39	3,84	17,00 16,20	111,6 161,6					
1500-1600	64,66	46,09	50,72	11,38	7,27	4,89	3,56	16,60 16,00	114,3 164,3					
1600-1700	68,88	47,74	53,38	12,38	7,82	4,50	3,30	15,20 14,80	116,9 166,9					
1700-1800	73,4	49,46	56,13	13,19	8,36	4,18	3,10	14,20 14,00	119,6 169,6					
1800-1900	77,96	51,17	58,91	13,82	9,05	3,92	2,92	13,00 12,80	122,3 172,3					
1900-2000	82,47	52,8	61,64	14,34	10,02	3,67	2,76	13,80 13,40	125,0 175,0					
2000-2100	86,84	54,35	64,27	14,88	11,24	3,46	2,63	14,40 14,00	127,6 177,6					
2100-2200	91,27	55,91	66,91	15,42	12,49	3,31	2,50	14,80 14,40	130,3 180,3					
2200-2300	95,86	57,47	69,56	16,16	13,78	3,15	2,37	14,80 14,40	133,0 183,0					
2300-2400	100,6	58,99	72,2	17,22	15,11	2,98	2,24	14,80 14,40	135,7 185,7	6,38	44	1,22 г/см3	0,3 0,4	
2400-2500	105,45	60,49	74,85	18,53	16,47	2,80	2,13	14,80 14,40	138,3 188,3	0,50	7-7	1,22 1/ONO	0,5 0,4	
2500-2600	110,35	61,97	77,5	19,98	17,85	2,63	2,04	14,80 14,40	141,0 191,0					
2600-2700	115,28	63,43	80,14	21,50	19,26	2,49	1,96	14,80 14,40	143,7 193,7					
2700-2800	120,25	64,87	82,79	23,08	20,68	2,37	1,88	14,80 14,40	146,3 196,3					
2800-2900	125,29	66,3	85,44	24,69	22,13	2,25	1,81	14,80 14,40	149,0 199,0					
2900-3000	130,4	67,71	88,08	26,33	23,60	2,14	1,74	14,80 14,40	151,7 201,7					
3000-3100	135,7	69,15	90,79	28,20	25,02	2,04	1,68	14,40 14,00	154,4 204,4					
3100-3200	141,33	70,66	93,63	30,00	26,33	1,94	1,61	12,60 12,40	157,0 207,0					
3200-3300	147,13	72,17	96,5	31,66	27,65	1,85	1,55	11,00 10,80	159,7 209,7					
3300-3307	147,54	72,28	96,7	31,76	27,75	1,84	1,55	10,60 10,60	159,9 209,9					

Іримечания:

- 1. Расчетные веса указаны с учетом СВП (11т);
- 2. При не работающем/не освидетельствованном моментомере сборку КНБК не производить.
- 3. Докрепление резьбовых соединений производить с моментом, указанными в паспортах на элементы.
- 4. При докреплении смежных резьб с разным рекомендованным моментом затяжки ориентироваться на меньшее значение
- 5. Расчет выполнен на коэффициенты трения 0.3/0.4. При ухудшении состояния ствола скважины во время бурения, фактические значения могут превышать расчетные, необходим контроль фактических коэффициентов трения при бурении. В случае появления тенденции к превышению фактических коэффициентов трения над расчетными коэффициентами 0.3 в обсаженном стволе и 0.4 в открытом стволе, необходимо произвести мероприятия по очистке ствола скважины и добавления смазывающих добавок. При превышении коэффициентов трения свыше значения 0.3 в обсаженном стволе и 0.4 в открытом стволе произвести переоценку нагрузок и в случае необходимости остановить бурение для принятия решения по дальнейшим работам на скважине.
- В режиме направленного бурения возможно уменьшение производительности бурового насоса до 38 л/сек. Промывка же после направленного бурения с

- расхаживанием производится на максимально-возможной производительности буровых насосов сбитию КНБК вниз. расхода насосов В случае резкого изменения режимов бурения, возникновение вибраций, бурение остановить до принятия решения Заказчиком о дальнейших действиях 10. Расчетное давление при бурении с учетом перепада 30 атм
 - 7. Режим обратной проработки: расход промывочной жидкости -32-35л/с, частота вращения при прохождении криволинейного участка не более 25 об/мин, при прохождении прямолинейного не более 40об/мин, скорость проработки не более 0.2-0.3м/с, максимально допустимый крутящий момент 43кНм. Руководствоваться паспортными характеристиками на оборудование! Во время обратной проработки не допускать затяжки свыше 5тн от СВ. В случае если при проработке, наблюдаются признаки зашламованности и сужения ствола скважины (рост крутящего момента, скачки давления, затяжки свыше 5тн), ограничить скорость проработки до 0.15-0.2м/с, проработать интервал до свободного хождения КНБК. При остановке ВСП по причине превышения крутящего момента оповестить супервайзера и приступить к
 - При возникновении проблемы с разбуриванием оснастки ОК (превышение регламентированного времени для данной операции), согласовать увеличение нагрузки и

Диаграмма веса на крюке

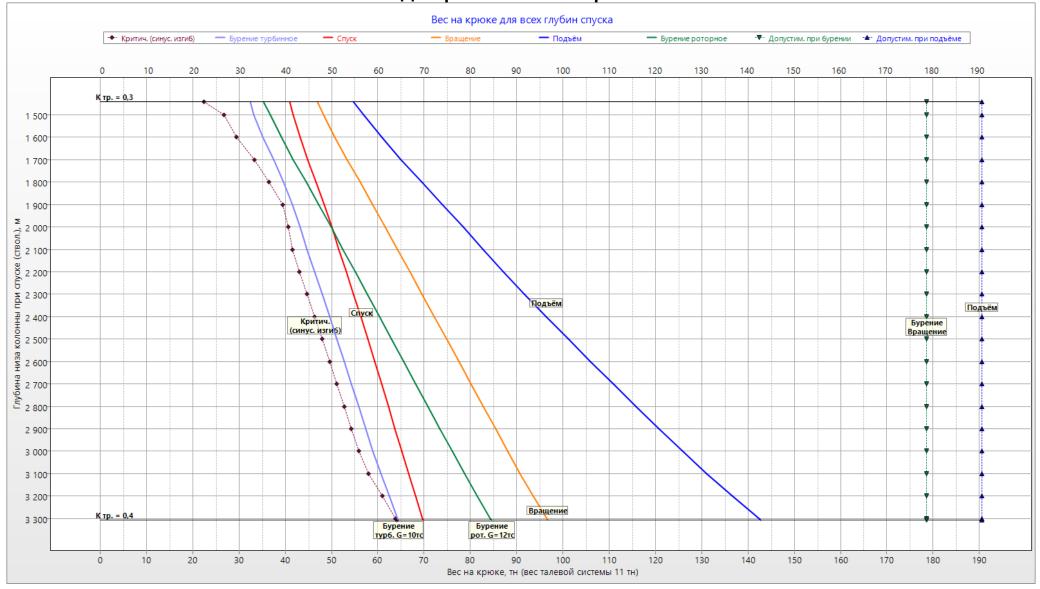
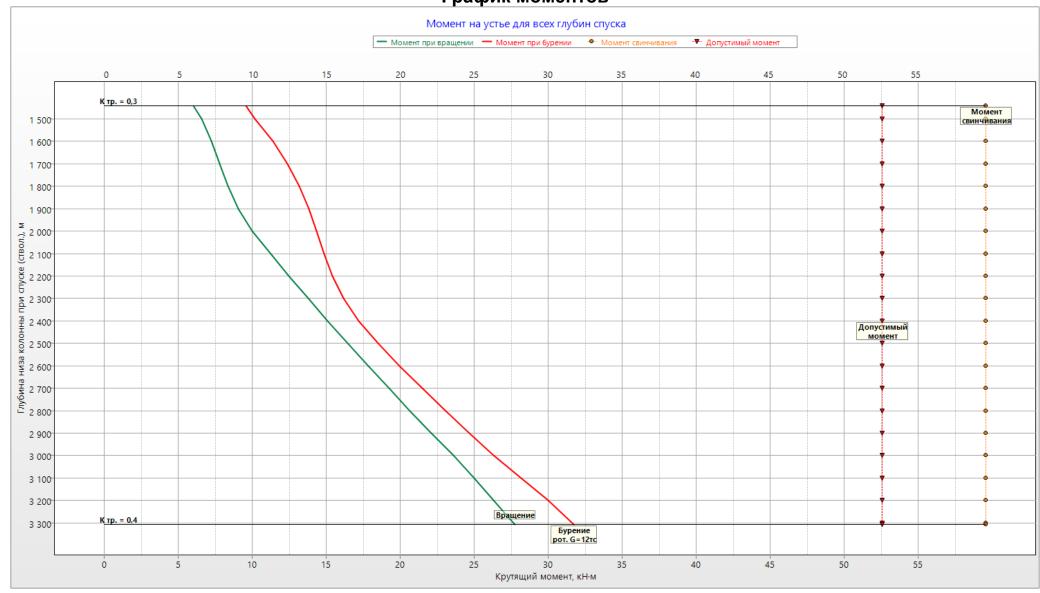


График моментов



Нагрузка на долото до потери устойчивости

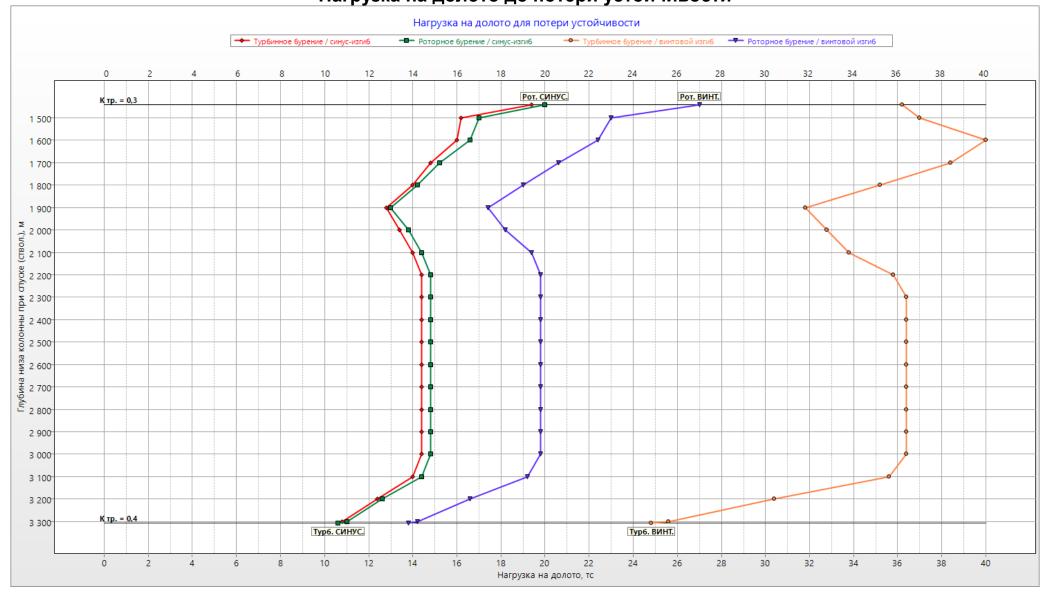
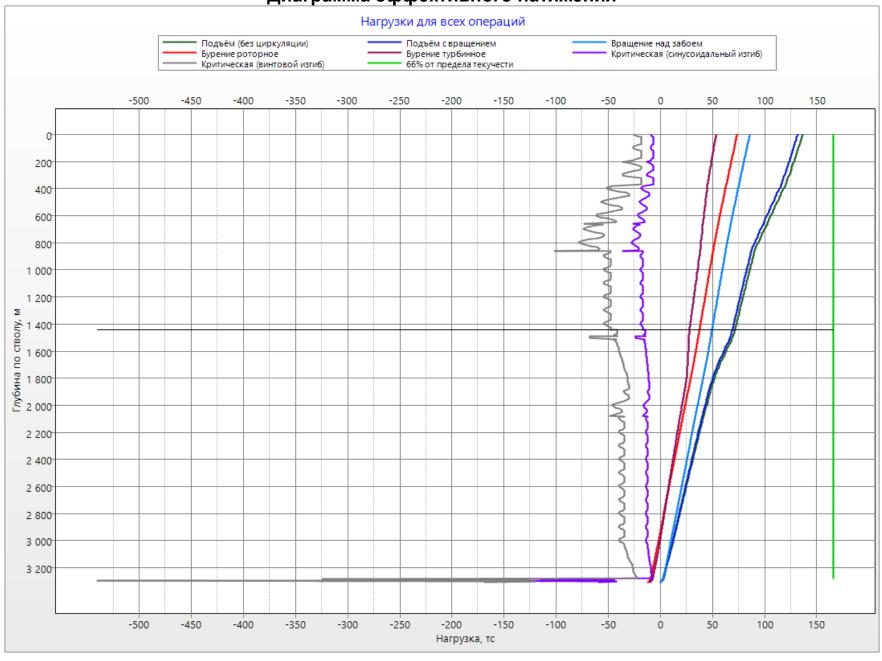
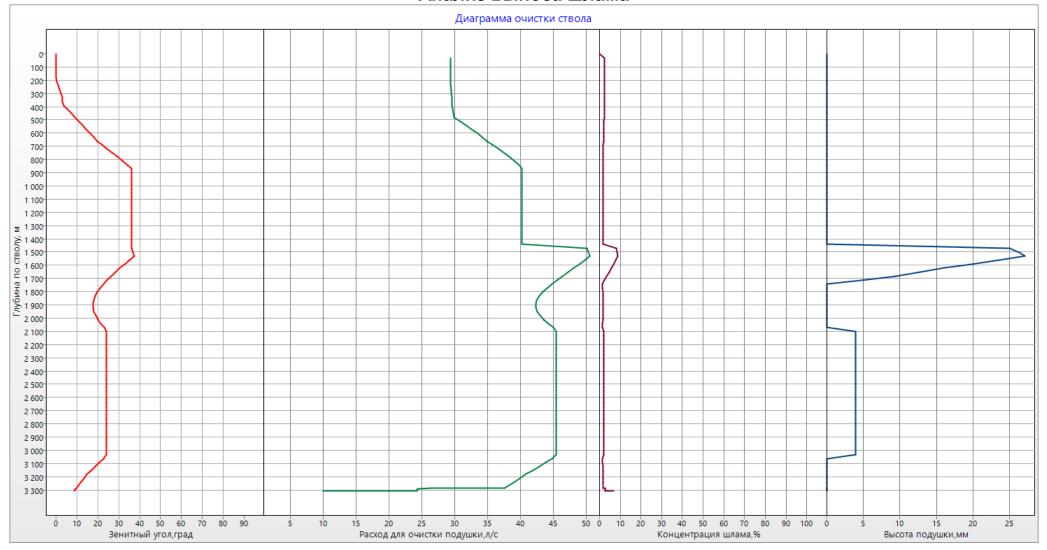


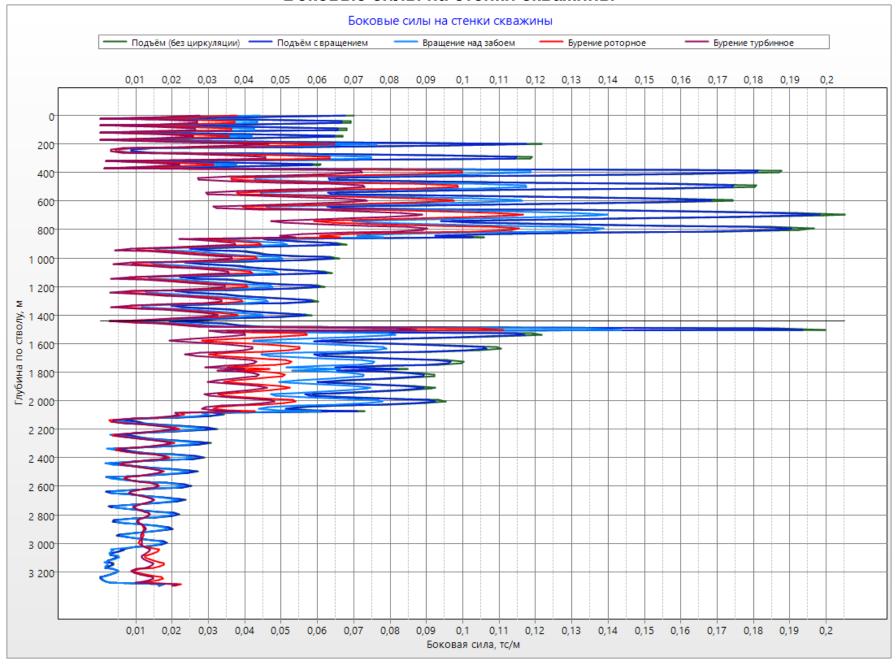
Диаграмма эффективного натяжения



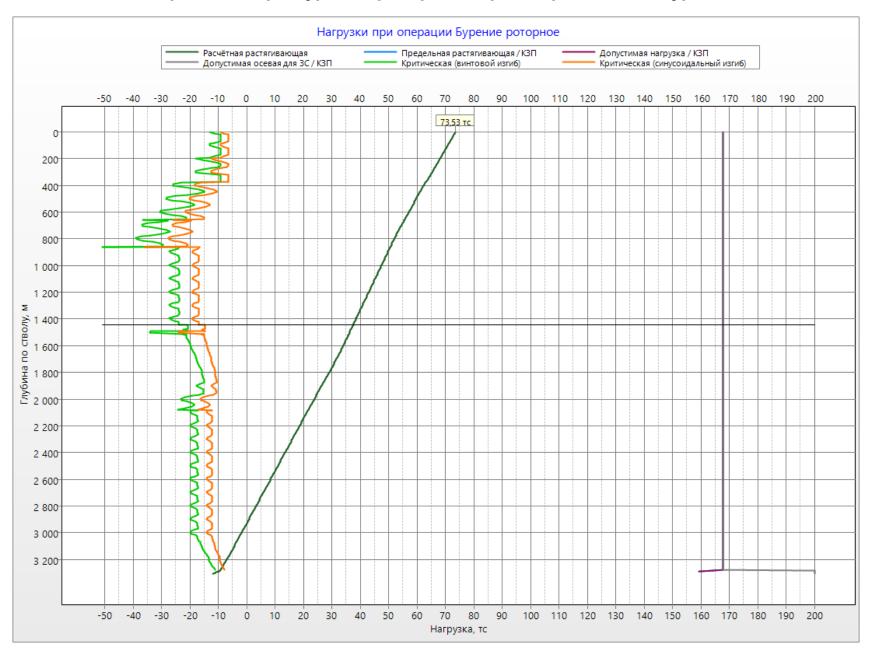
Анализ выноса шлама

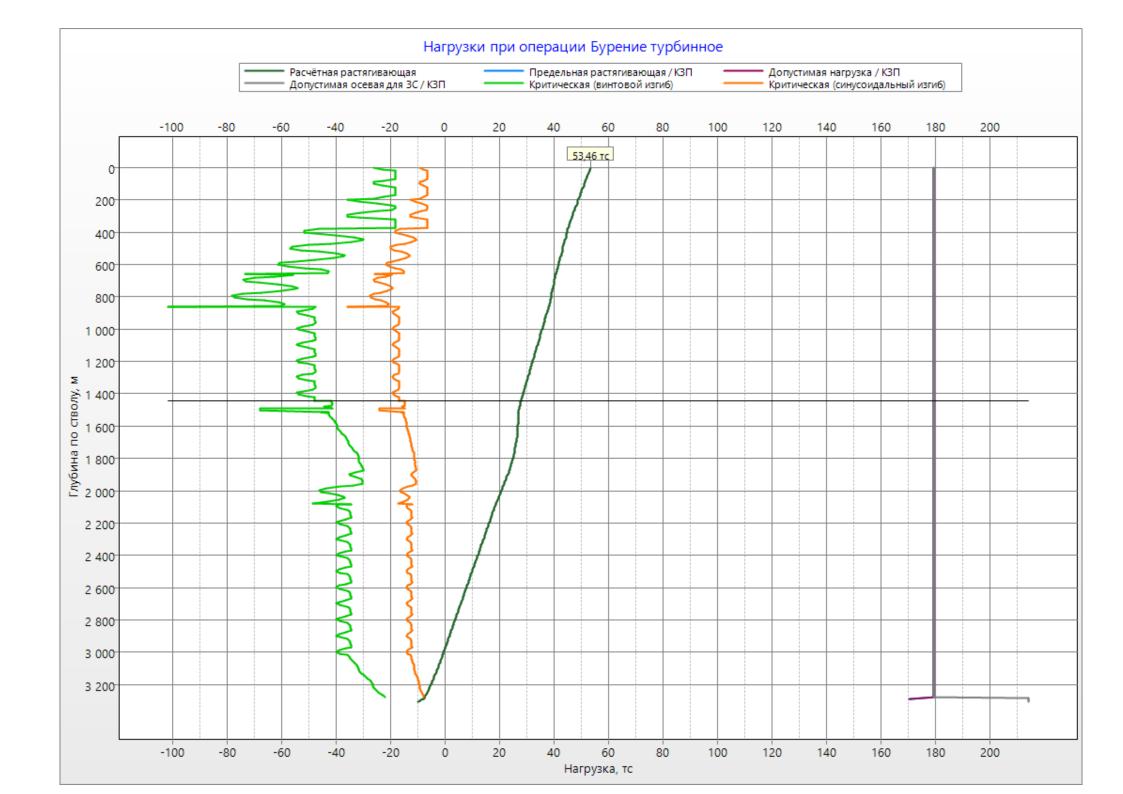


Боковые силы на стенки скважины



Напряжения при бурении ротором и при направленном бурении





Транспортный ствол: 1441-3250м

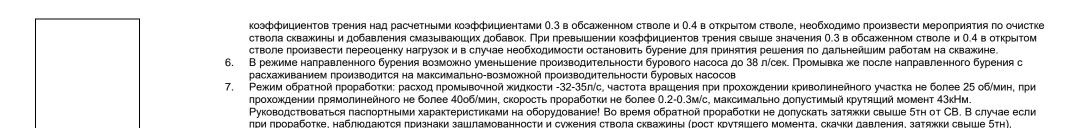
i parici	юрі
	8
Ĭ	7
	6 5
	5
	4
	3
	2
	1

Nº	Наименование	Длина	Нараста-	Наруж-	Внутрен-	Макс.	Тип резьбы	Тип резьбы	Bec,	Масса, кг	Нараста-
п/п	элемента	без	ющая	ный	ний	диаметр,	снизу	сверху	кг/м		ющая
		ниппеля,	длина,	диаметр,	диаметр,	MM					масса +
		М	M	MM	MM						ВСП, тн
8	БТ ТБПК 127х9,19 G-105	3227,1	3250,3	127,0	108,6/82,6	168,3	H-133	M-133	34,3	110686	124,70
7	Циркуляционный переводник PBL 172 (по согласованию с	2,6	22,9	172,0	50,8	172,0	H-133	M-133	153,8	400	14,11
	Заказчиком)										
6	Корректор подачи-демпфер КПД-172-300	2,09	20,3	177,8	76,2	178,0	H-133	M-133	129,2	270	13,71
5	Переводник П133/147	0,38	18,21	178,0	85,0	178,0	H-147	M-133	136,8	52,0	13,44
4	3TC+FK	6,86	17,83	178,0	100,0	178,0	H-147	M-147	138,5	950	13,38
3	Обратный клапан КОБ-178	0,73	10,97	178,0	80,0	178,0	H-147	M-147	172,6	126	12,43
2	ВЗД-178	9,79	10,24	178,0		178,0	M-117	M-147	128,7	1260	12,31
1	220,7 PDC	0,45	0,45	220,7		220,7		H-117	106,7	48,0	11,05

Интервал	Вес на	Вес на	Вес на	Момент при	Момент при	Коэф.	Коэф.	Нагрузка на	Давление	Исходные параметры			
по стволу,	крюке	крюке	крюке	бурении,	вращ. над	запаса по	запаса на	долото для	(над забоем /	Площадь	Расход	Параметры	Коэф.
M	при	при	при	кН∙м	забоем,	моменту от	растяжение	синус. изгиба	на забое),	насадок	насосов,	раствора	трения,
	подъёме	спуске	вращ.		кН∙м	предела	от предела	при рот. / турб.	кгс/см2	долота,	л/с		кол. ств.
	без	без	над			текучести	текучести	бурении,тс		CM ²			
	цирк.,	цирк.,	забоем,										
	TC	TC	TC										
1441-1500	62,8	45,51	49,62	10,73	6,92	5,13	3,69	17,00 16,40	111,6 161,6				
1500-1600	66,53	46,84	51,94	11,38	7,74	4,79	3,43	17,40 16,00	114,3 164,3				
1600-1700	69,7	47,69	53,81	12,17	8,77	4,50	3,26	19,20 16,00	116,9 166,9				
1700-1800	72,99	48,66	55,8	13,18	9,74	4,21	3,11	18,40 17,40	119,6 169,6				
1800-1900	76,28	49,47	57,59	14,32	10,77	3,94	2,98	18,40 17,40	122,3 172,3				
1900-2000	79,85	50,39	59,49	15,39	11,75	3,70	2,85	18,40 17,40	125,0 175,0				
2000-2100	84,11	51,63	61,74	16,86	12,63	3,42	2,71	17,80 17,20	127,6 177,6				
2100-2200	88,86	53,01	64,19	18,13	13,48	3,18	2,57	16,80 16,40	130,3 180,3				
2200-2300	93,97	54,48	66,8	19,20	14,34	3,01	2,42	16,20 15,60	133,0 183,0				
2300-2400	99,24	55,94	69,47	20,09	15,40	2,87	2,28	15,80 15,20	135,7 185,7	6,38	44	1,22 г/см3	0,3 0,4
2400-2500	104,33	57,27	72,01	20,89	16,72	2,74	2,16	16,60 15,60	138,3 188,3				
2500-2600	109,06	58,4	74,35	21,69	18,26	2,62	2,07	18,60 16,60	141,0 191,0				
2600-2700	113,3	59,3	76,4	22,56	19,92	2,52	1,99	20,40 17,80	143,7 193,7				
2700-2800	116,92	59,88	78,1	23,50	21,59	2,43	1,94	21,80 17,80	146,3 196,3				
2800-2900	120,04	60,19	79,47	24,68	23,16	2,35	1,89	19,20 17,40	149,0 199,0				
2900-3000	123,45	60,53	80,9	25,99	24,74	2,26	1,84	19,20 17,60	151,7 201,7				
3000-3100	126,17	60,39	81,81	26,84	26,13	2,21	1,80	20,20 16,40	154,4 204,4				
3100-3200	128,5	59,91	82,41	27,58	27,27	2,17	1,77	21,20 14,80	157,0 207,0				
3200-3250	129,37	59,47	82,5	28,00	27,70	2,15	1,76	21,60 13,80	158,4 208,4				

Примечания:

- 1. Расчетные веса указаны с учетом СВП (11т);
- 2. При не работающем/не освидетельствованном моментомере сборку КНБК не производить.
- 3. Докрепление резьбовых соединений производить с моментом, указанными в паспортах на элементы.
- 4. При докреплении смежных резьб с разным рекомендованным моментом затяжки ориентироваться на меньшее значение
- 5. Расчет выполнен на коэффициенты трения 0.3/0.4. При ухудшении состояния ствола скважины во время бурения, фактические значения могут превышать расчетные, необходим контроль фактических коэффициентов трения при бурении. В случае появления тенденции к превышению фактических



момента оповестить супервайзера и приступить к сбитию КНБК вниз.

8. При возникновении проблемы с разбуриванием оснастки ОК (превышение регламентированного времени для данной операции), согласовать увеличение нагрузки и расхода насосов

ограничить скорость проработки до 0.15-0.2м/с, проработать интервал до свободного хождения КНБК. При остановке ВСП по причине превышения крутящего

- 9. В случае резкого изменения режимов бурения, возникновение вибраций, бурение остановить до принятия решения Заказчиком о дальнейших действиях
- 10. Расчетное давление при бурении с учетом перепада 30 атм

Диаграмма веса на крюке

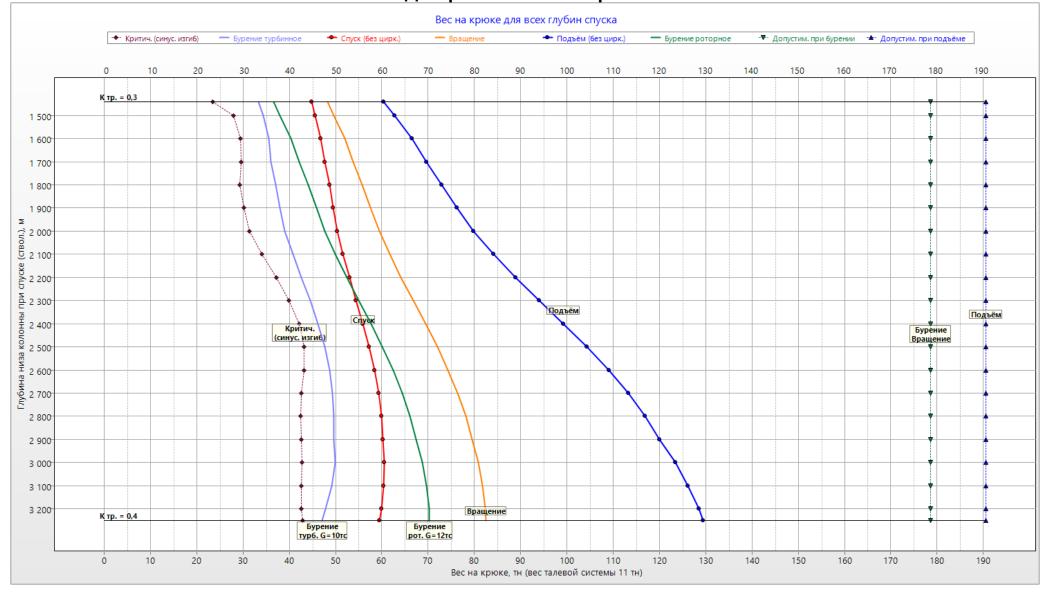
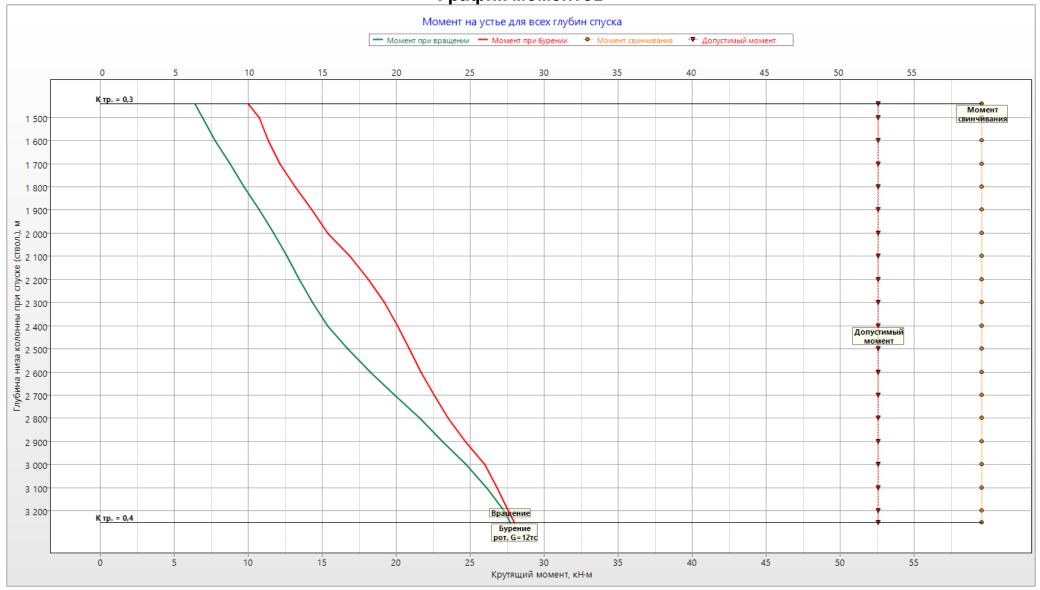


График моментов



Нагрузка на долото до потери устойчивости

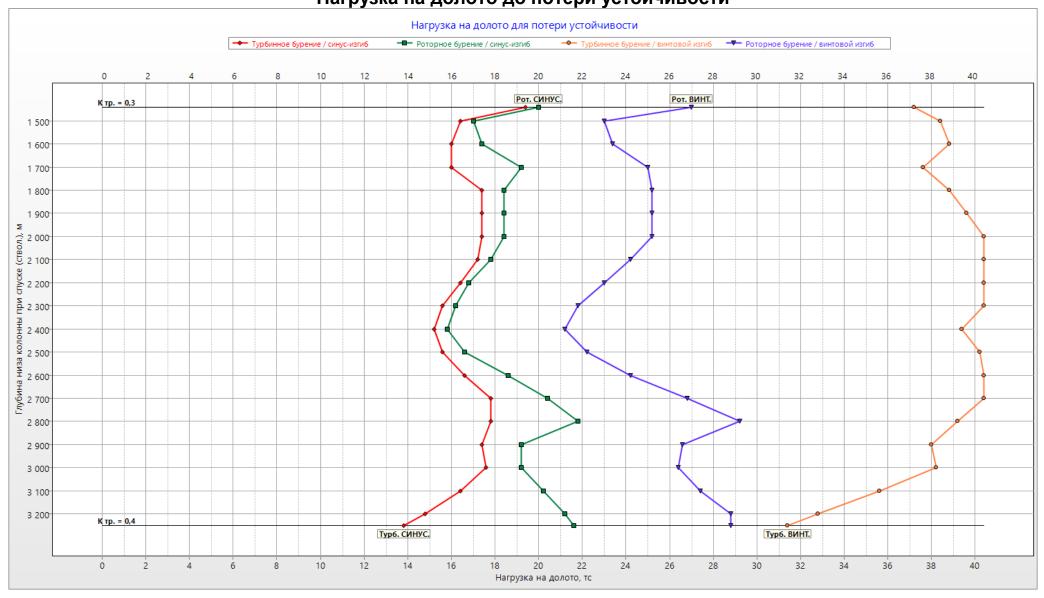
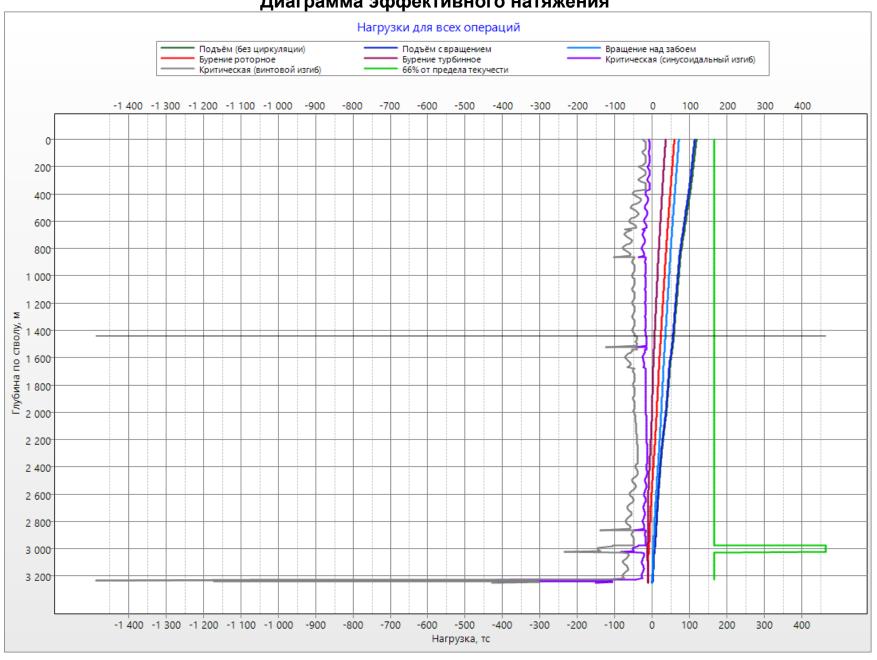
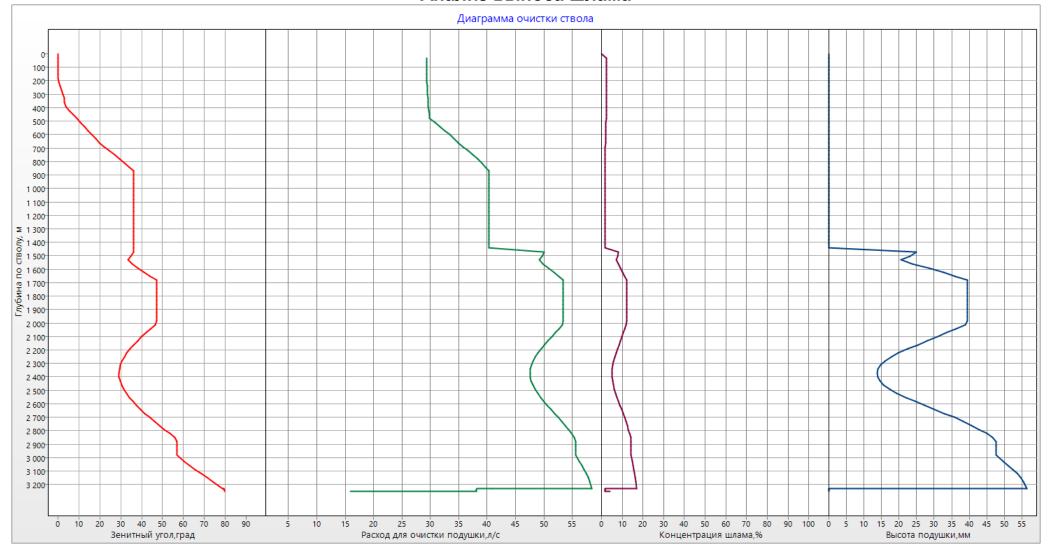


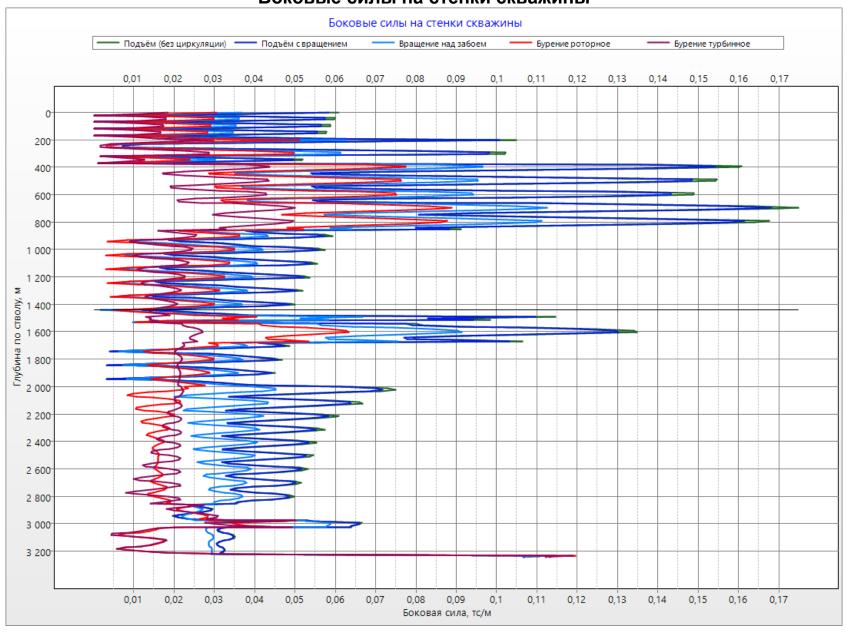
Диаграмма эффективного натяжения



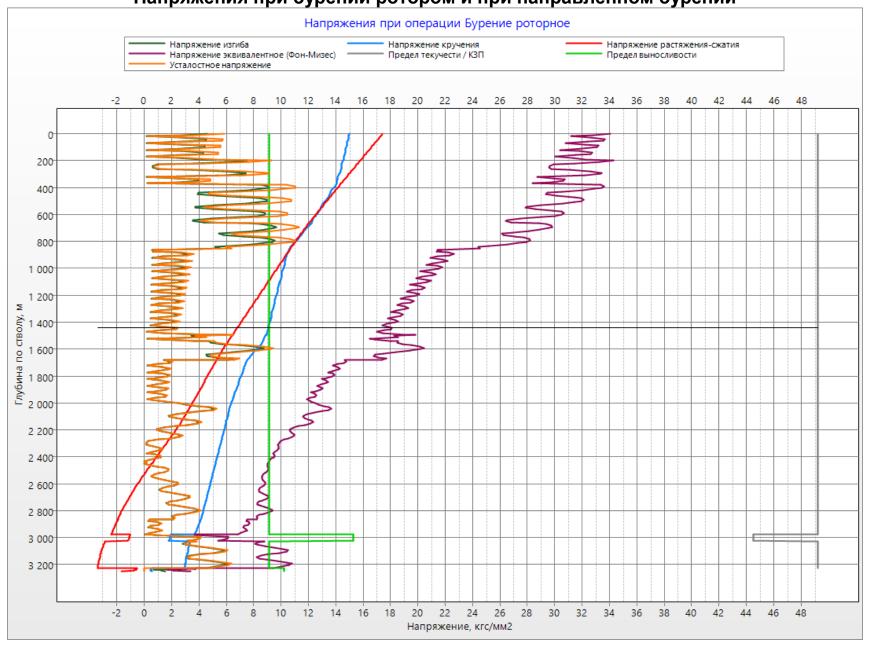
Анализ выноса шлама

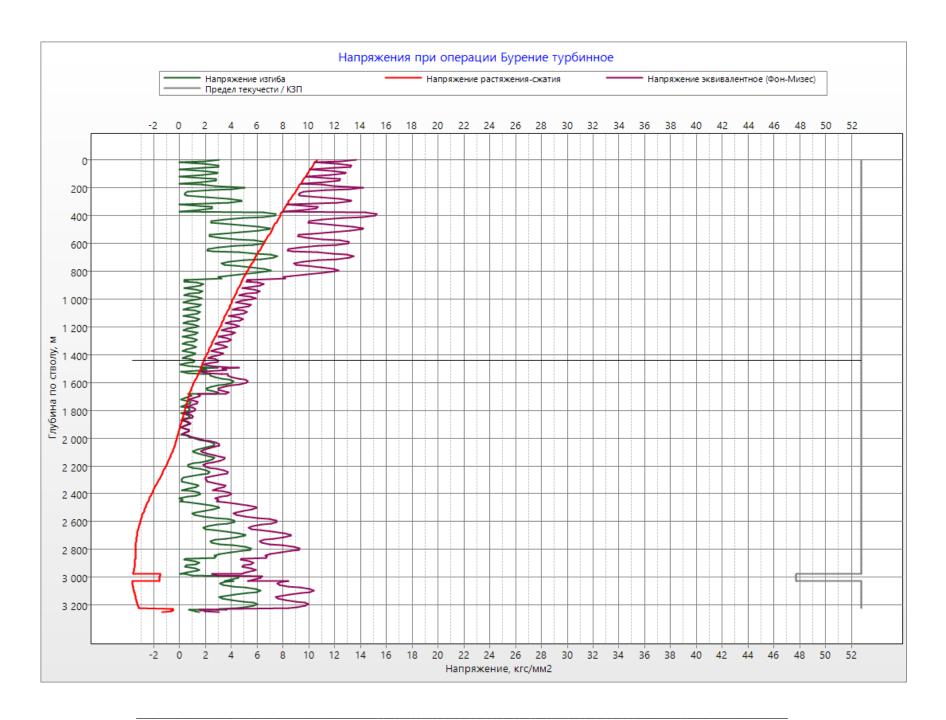


Боковые силы на стенки скважины



Напряжения при бурении ротором и при направленном бурении





Хвостовик: 3250-3950м

Хвосто	ВИ
	14
ğ	13
Ц	12
Ţ	11
	10
	9
2	8
	7
	6
	5
	4
	3
	2
Ā	1

Nº	Наименование	Длина	Нараста-	Наруж-	Внутрен-	Макс.	Тип резьбы	Тип резьбы	Bec,	Масса, кг	Нараста-
п/п	элемента	без	ющая	ный	ний	диаметр,	снизу	сверху	кг/м		ющая
		ниппеля,	длина,	диаметр,	диаметр,	MM					масса +
		M	М	MM	MM						ВСП, тн
14	БТ ТБПК 101,6 x 8,38 S-135	1767,85	3949,7	101,6	84,8/57,1	139,7	H-108	M-108	24,0	42375	111,35
13	Переводник П108х102	0,45	2181,8	140,0	51,0	140,0	H-102	M-108	55,6	25,0	68,97
12	БТ ТБПК 88,9х9,35 S-135	1000	2181,4	88,9	70,2/54,0	127,0	H-102	M-102	23,0	23000	68,95
11	ТБТ 88,9х19	400	1181,4	89,0	51,0/51,0	127,0	H-102	M-102	39,1	15640	45,95
10	БТ ТБПК 88,9х9,35 S-135	750	781,4	88,9	70,2/54,0	127,0	H-102	M-102	23,0	17250	30,31
9	Циркуляционный переводник PBL 120	2,5	31,4	120,7	31,8	120,7	H-102	M-102	52,0	130	13,06
8	Калибратор КЛС 149	0,25	28,9	120,0	68,0	149	H-102	M-102	200,0	50,0	12,93
7	Переводник FlowSUB	0,95	28,65	117,5	71,3	127,5	H-102	H-102	17,9	17,0	12,88
6	3TC APS+WPR	18,51	27,7	119,3	68,0	120,0	H-102	M-102	67,3	1245	12,86
5	Переводник Защитный нижний	0,31	9,19	127,5	68,2	127,5	H-102	H-102	48,4	15,0	11,62
4	Калибратор КЛС 152	0,38	8,88	120,0	50,0	152,0	H-102	M-102	86,8	33,0	11,60
3	Обратный клапан КОБ-120	0,82	8,5	121,0	72,0	121,0	H-102	M-102	67,1	55,0	11,57
2	ВЗД-120	7,47	7,68	121,0		121,0	H-88	M-102	66,3	495	11,51
1	155,6 PDC	0,21	0,21	155,6		155,6		H-88	81,0	17,0	11,02

Инженерные пояснения

Интервал	Вес на	Вес на	Вес на	Момент при	Момент при	Коэф.	Коэф.	Нагрузка на	Давление при	Исходные параметры			
по стволу,	крюке	крюке	крюке	бурении,	вращ. над	запаса по	запаса на	долото для	бурении,	Площадь	Расход	Параметры	Коэф.
M	при	при	при	кН∙м	забоем,	моменту от	растяжение	синус. изгиба	кгс/см2	насадок	насосов,	раствора	трения,
	подъёме	спуске	вращ.		кН∙м	предела	от предела	при рот. / турб.		долота,	л/с		кол. ств.
	без	без	над			текучести	текучести	бурении,тс		см ²			
	цирк.,	цирк.,	забоем,										
	TC	TC	TC										
3250-3300	96,28	48,65	66,83	16,81	14,04	2,32	2,06	11,80 10,80	226,4				
3300-3400	97,24	48	66,94	17,24	14,65	2,29	2,04	11,80 9,60	228,6				
3400-3500	97,9	47,15	66,83	17,78	15,16	2,25	2,03	11,60 8,60	230,8				
3500-3600	98,6	46,22	66,6	18,29	15,64	2,21	2,01	11,60 7,80	233,0	5,67	16 10	1 11 5/042	02104
3600-3700	99,39	45,18	66,26	18,74	16,06	2,19	2,00	11,40 7,00	235,2	5,67	16-18	1,11 г/см3	0,3 0,4
3700-3800	100,57	44,08	65,96	19,28	16,56	2,15	1,97	11,40 6,20	237,4				
3800-3900	101,74	42,93	65,6	19,75	16,98	2,12	1,95	11,40 5,40	239,6				
3900-3950	102,04	42,33	65,37	19,91	17,11	2,11	1,94	11,40 4,80	240,7				

Примечания:

- 1. Расчетные веса указаны с учетом веса СВП (11т);
- При не работающем/не освидетельствованном моментомере сборку КНБК не производить.
- 3. Докрепление резьбовых соединений производить с моментом, указанными в паспортах на элементы.
- . При докреплении смежных резьб с разным рекомендованным моментом затяжки ориентироваться на меньшее значение
- 5. Расчет выполнен на коэффициенты трения 0,3/0,4. При ухудшении состояния ствола скважины во время бурения, фактические значения могут превышать расчетные, необходим контроль фактических коэффициентов трения при бурении. В случае появления тенденции к превышению фактических коэффициентов трения над расчетными коэффициентами 0.3 в обсаженном стволе, необходимо произвести мероприятия по очистке ствола скважины и добавления смазывающих добавок. При превышении коэффициентов трения свыше значения 0.3 в обсаженном стволе и 0.4 в открытом стволе произвести переоценку нагрузок и в случае необходимости остановить бурение для принятия решения по дальнейшим работам на скважине.
- 6. Перед началом бурения секции 155.6мм произвести перерасчет нагрузок под фактический имеющийся БИ и фактическую траекторию, подобрать оптимальное расположение и количество ТБТ.
- 7. Обратная проработка согласно плану, на подготовку ствола скважины.
- 8. При возникновении проблемы с разбуриванием оснастки ОК (превышение регламентированного времени для данной операции), согласовать увеличение нагрузки и расхода насосов
- Возможно включение циркуляционного переводника в состав КНБК.
- 10. После сборки КНБК на секцию Хвостовик, опрессовку провести на устье!
- 11. Расчетное давление при бурении с учетом перепада 30 атм

Диаграмма веса на крюке

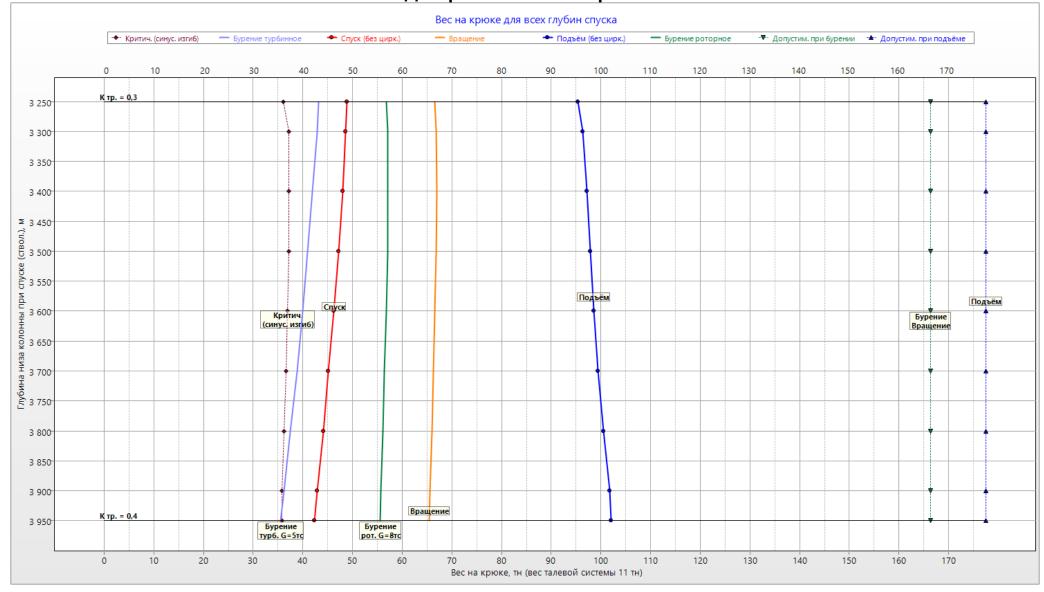


Диаграмма эффективного натяжения

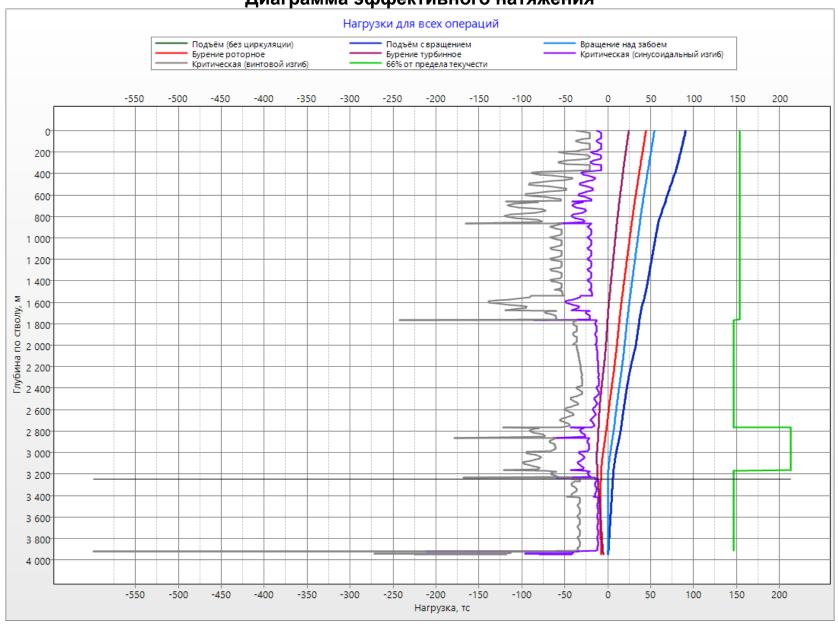
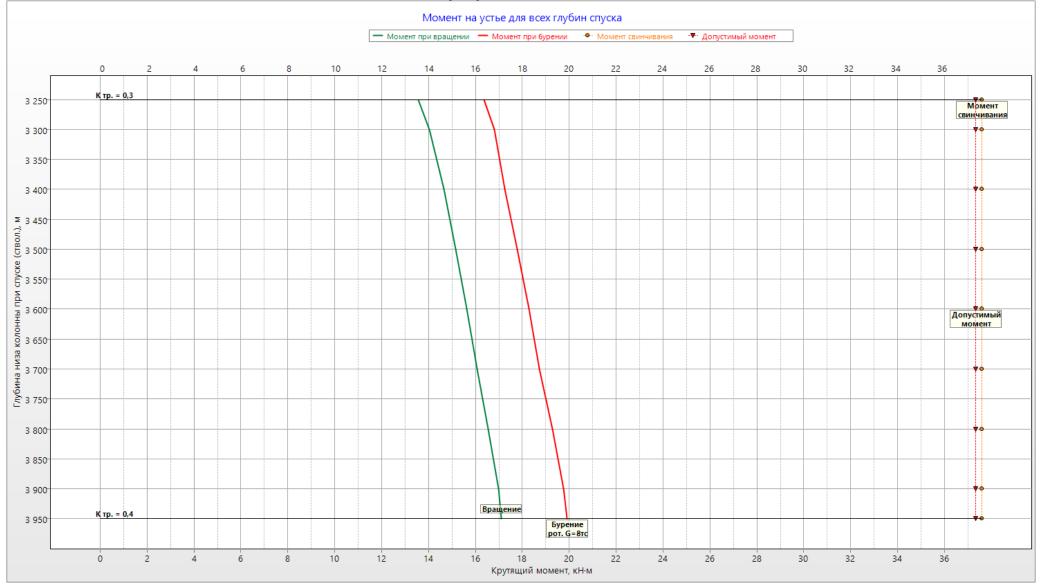
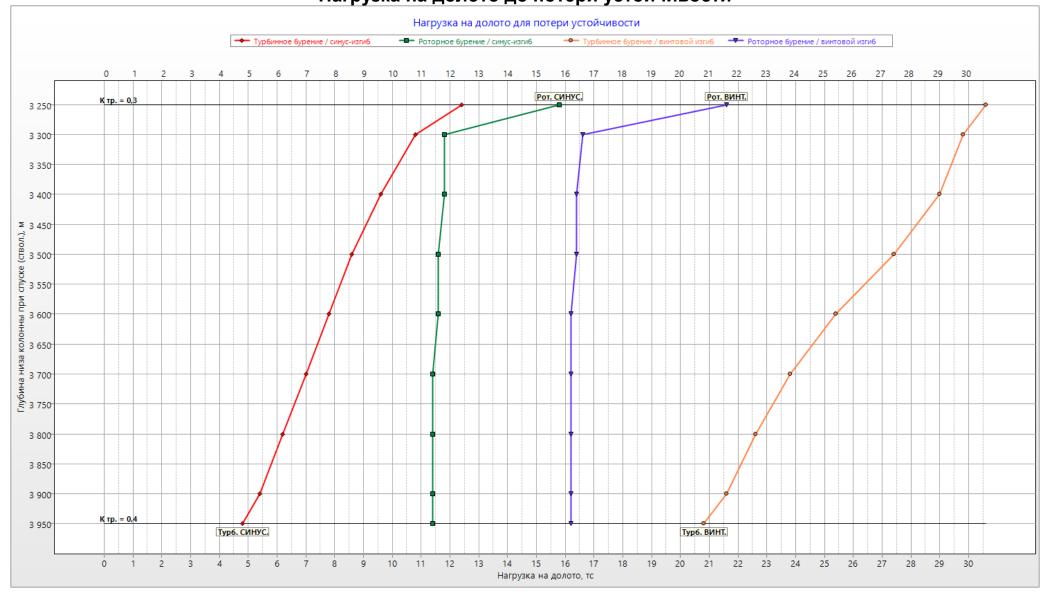


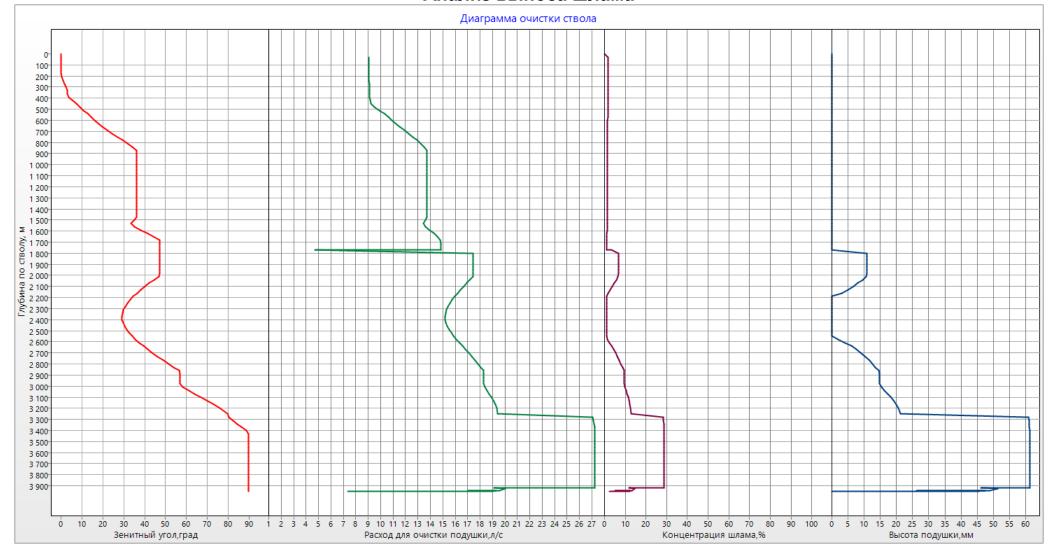
График моментов



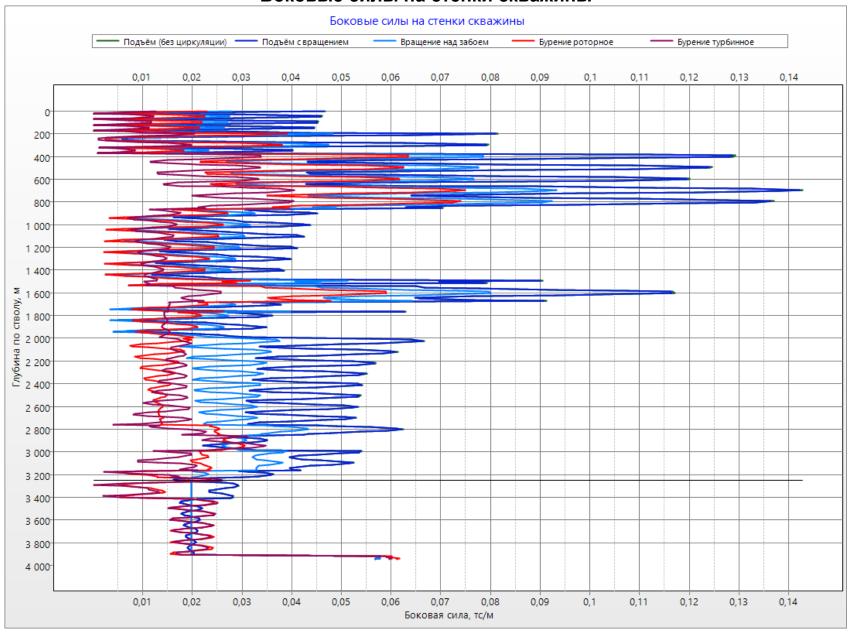
Нагрузка на долото до потери устойчивости



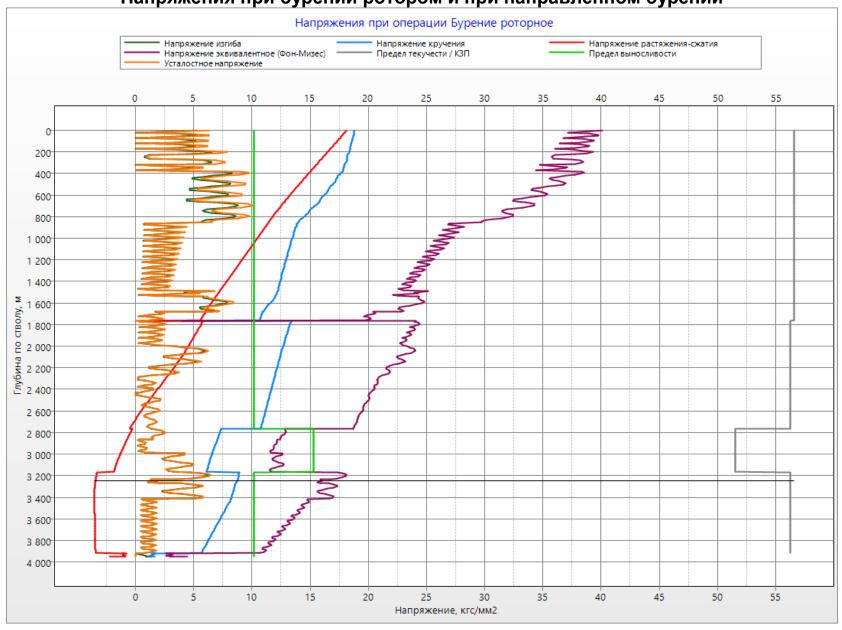
Анализ выноса шлама

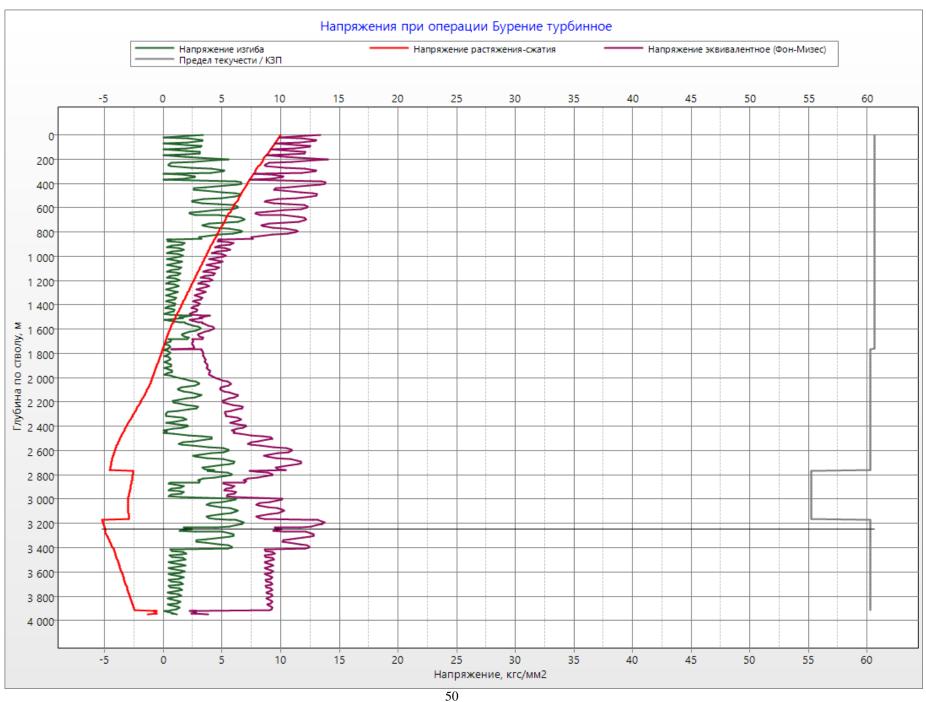


Боковые силы на стенки скважины



Напряжения при бурении ротором и при направленном бурении





		РЕКОМЕНДУЕМ	ЫЕ РЕЖИМЫ БУ	РЕНИЯ*		
	510	393,7 295,3 220,7 220,7				155,6
Интервал по стволу. м	0-50	50-360	360-1442	1442-3307	1442-3250	3250-3950
Площадь промывочных каналов. см2	10,82	10,82	8,95	6,38	6,38	5,67
Гидравлическая мощность долота, л.с./дюйм² (HSI)	0,41	0,41	3,9	3,7	3,7	0,39
Скорость через насадки долота, л/сек	50,7	50,7	78,3	70,5	70,5	28,2
Частота вращения СВП. об/мин	80	40 на криволинейном участке, 80 на прямолинейном участке	40 на криволинейном участке, 80 на прямолинейном участке	50 на криволинейном участке, 80 на прямолинейном участке	50 на криволинейном участке, 80 на прямолинейном участке	40 на криволинейном участке, 80 на прямолинейном участке
Частота вращения СВП при финальной промывке, сверху- вниз об/мин	80	80	40 на криволинейном участке, 80 на прямолинейном участке	50 на криволинейном участке, 80 на прямолинейном участке	50 на криволинейном участке, 80 на прямолинейном участке	40 на криволинейном участке, 80 на прямолинейном участке
Частота вращения шпинделя ВЗД на холостом ходу об/мин	-	138-240	138-240	84-198	84-198	120-180
Производительность насосов, л/с	42-64	42-64	64-70	40-44	40-44	16-18
Производительность насосов при финальной промывке, л/с	64	64	70	44	44	20
Рекомендуемая нагрузка на долото при роторном бурении, тн.	2-10	2-10	5-14	5-12	5-12	3-8
Рекомендуемая нагрузка на долото при ориентированном бурении, тн.	-	По перепаду	По перепаду	По перепаду	По перепаду	По перепаду
Эксплуатационный перепад давления на ВЗД атм.	-	10-30	10-40	20-40	20-40	20-40
	PAC	ЧЕТНЫЕ ПАРАМЕТІ	РЫ БУРЕНИЯ НА	конец секции		
МАХ вес на крюке, Тн.	15,37	25,64	51,21	150,6	129,37	102,04
МАХ момент на роторе, кН*м	2,09	1,24	8,64	32,72	28	19,91
МАХ давление при бурении, атм.	30,8	109,7	184,8	209,9	208,4	240,7

^{*} При бурении руководствоваться паспортными характеристиками на ВЗД

- 1. Процедура для измерения собственного веса:
 - 1.1. Произвести расхаживание инструмента, по окончанию бурения свечи, в количестве, указанном в программе на промывку скважины.
 - 1.2. Оторвать КНБК на 1м от забоя.
 - 1.3. Выключить подачу буровых насосов. Произвести контрольное расхаживание без циркуляции. При положительном результате (отсутствие затяжек/посадок) установить КНБК в 5 метрах от забоя.
 - 1.4. Установить значение оборотов ротора 40 об/мин.
 - 1.5. Зафиксировать вес инструмента, отметив значение в журнале бурения.

Характеристики ВЗД**

Типоразмер	Тип двигательной секции	Заходность ротор/статор	Длина активной части статора, м	Число шагов в статора	Рабочий диапозон расходов промывочной жидкости, л/сек	Частота вращения на холостом ходу об/мин	Максимальный допустимый дифференциальный перепад, МПа	Параметры при максимально допустимом дифференциальном перепаде давления		
								Момент силы, Нм	Мощность, кВт	
240	ДРУ-240	3/4	5	6	35-70	138-240	5	18600	325	
172	ДРУ-172	7/8	5,4	5.7	19-45	90-198	4,5	13000	211	
120	ДРУ-120/МВР-120	7/8	4,3	5,6	10-20	130-261	7.35	5325	122	

^{**} В таблице представлены ориентировочные характеристики на ВЗД, руководствоваться во время работы паспортными характеристиками.

Составил: Ведущий инженер-технолог, Служба ННБ, Филиал ССК-Технологии АО «ССК

Мартынов Д.С.