МИНОБРНАУКИ РОССИИ ФГБОУ ВО

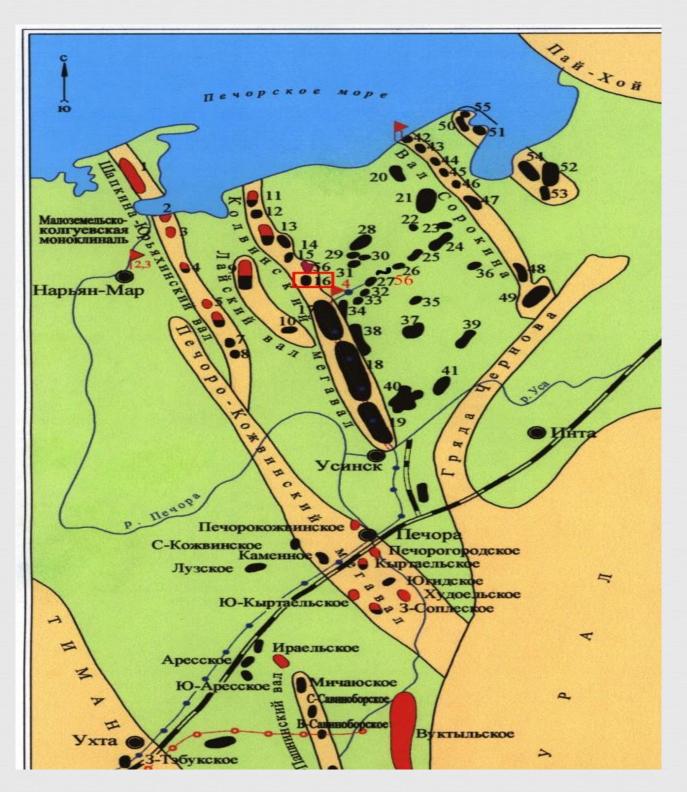
Ухтинский государственный технический университет Филиал Ухтинского государственного технического университета в г. Усинске

АНАЛИЗ ЭФФЕКТИВНОСТИ ПРИ БОРЬБЕ С СОЛЕОТЛОЖЕНИЯМИ НА ДОБЫВАЮЩИХ СКВАЖИНАХ СРЕДНЕ-ХАРЬЯГИНСКОГО МЕСТОРОЖДЕНИЯ

Выполнил студент группы НГД(б)-113: А.Р. Мухамедшин

Руководитель ВКР: Е.Л. Полубоярцев

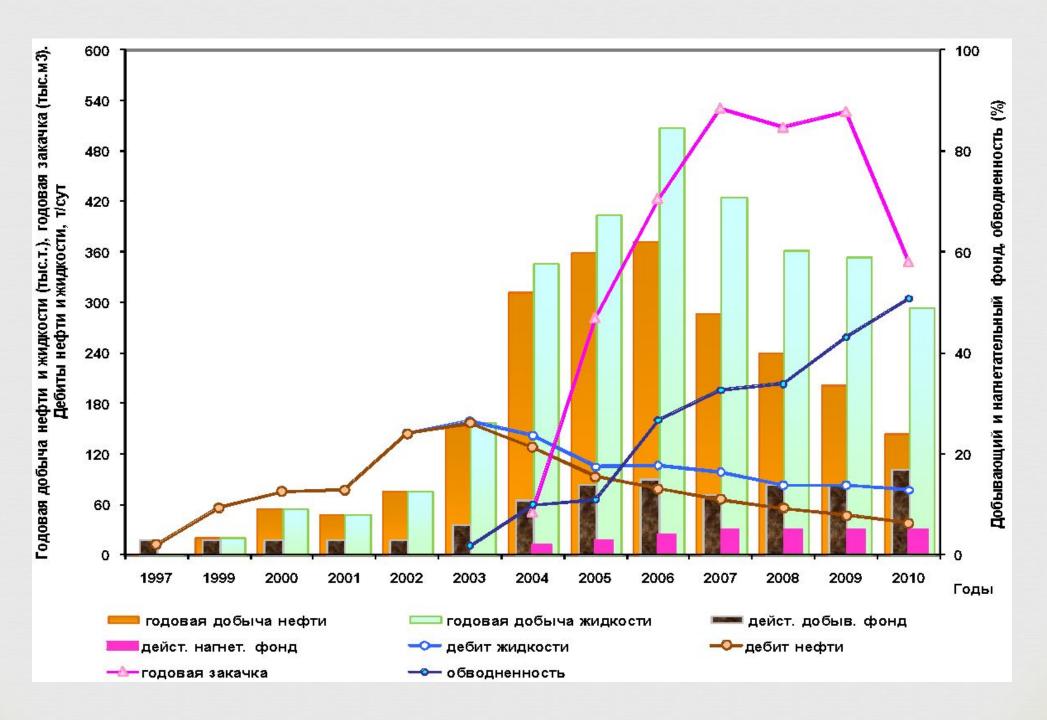
ОБЗОРНАЯ СХЕМА РАЙОНА РАБОТ



ГЕОЛОГО-ФИЗИЧЕСКАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА ПРОДУКТИВНЫХ ПЛАСТОВ

	Поднятие						
Параметры	Западное	Центральное	Восточное				
Средняя глубина залегания кровли, м	3580	3590	3555				
Тип залежи		пластово-массивная					
Тип коллектора	кав	Й					
Площадь нефтеносности, тыс.м ²	4455	3291	4129				
Средняя общая толщина, м	128	206	256				
Средняя эффективная нефтенасыщенная толщина, м	21,2	45,9	35,8				
Коэффициент пористости, %	9,0	8,3	7,9				
Коэффициент нефтенасыщенности	0,842	0,848	0,803				
Проницаемость, мкм ² (керн)	0,0178	0,1186	0,0313				
Коэффициент песчанистости	0,62	0,50	0,53				
Расчлененность	16	24	27				
Начальная пластовая температура, °С	79,0	81,6	78,0				
Начальное пластовое давление, МПа	36,5	37,7	36,1				
Вязкость нефти в пластовых условиях, мПа·с	1,25	1.25	1.24				
Плотность нефти в пластовых условиях, кг/см ³	758,4	761,1	760,6				
Плотность нефти в поверхностных условиях, кг/см ³	846,4	846,4	847,9				
Абсолютная отметка ВНК, м	от – 3435,1 до – 3437,5	от – 3411,2 до – 3452,6	от – 3396,1 до – 3399,7				
Объемный коэффициент нефти	1,243	1,239	1,219				
Содержание серы в нефти, %	0,63	0,9	0,9				
Содержание парафина в нефти, %	4,3	3,85	3,85				
Давление насыщения нефти газом, МПа	11,5	11,5	9,85				
Газовый фактор, м ³ /т	87,6	86,4	73,9				
Содержание сероводорода, %	_	_					
Вязкость воды в пластовых условиях, мПа·с	0,6	0,6	0,6				
Плотность воды в поверхностных условиях, кг/м ³	1120	1120	1120				
Сжимаемость, 1/МПа × 10 ⁴							
Нефти	9	9	9				
Воды	3,0	3,0	3,0				
Породы	0,5	0,5	0,5				
Коэффициент вытеснения	0,504	0,504	0,504				

ДИНАМИКА ОСНОВНЫХ ТЕХНОЛОГИЧЕСКИХ ПОКАЗАТЕЛЕЙ РАЗРАБОТКИ СРЕДНЕ-ХАРЬЯГИНСКОГО МЕСТОРОЖДЕНИЯ



РАСПРЕДЕЛЕНИЕ ДЕЙСТВУЮЩИХ СКВАЖИН ПО ОБВОДНЕННОСТИ



РЕЗУЛЬТАТЫ ОПРЕДЕЛЕНИЯ ЭФФЕКТИВНОСТИ ИНГИБИТОРОВ СОЛЕОТЛОЖЕНИЯ В РЕАЛЬНЫХ СРЕДАХ СРЕДНЕ-ХАРЬЯГИНСКОГО МЕСТОРОЖДЕНИЯ, %

Название ингибитора	СНГ	IX-5312	2 (T)	ФЛ	ЭК-ИС	CO-4	Нара	пекс Д	[-54	SR	W-826	97
Концентрация ингибитора, г/т	10	20	30	10	20	30	10	20	30	10	20	30
скв. № 1009	11,1	82,5	91,7	100	81,1	73,5	85,4	100	100	_	88,9	100
скв. № 1013	_	_	_	100	_	_	66,7	-	_	89,6	-	_

Были проведены испытания по подбору эффективного ИСО для осложненного фонда добывающих скважин. Эффективным считается ИСО, имеющий степень защиты от образования солей не менее 80 %. На основании полученных лабораторных результатов был предложен при проведении ОПИ наиболее эффективный для предотвращения карбонатных и гипсовых отложений ИСО «ФЛЭК-ИСО- 4».

ПОКАЗАТЕЛИ РАБОТЫ СКВАЖИН СРЕДНЕ-ХАРЬЯГИНСКОГО МЕСТОРОЖДЕНИЯ ПРИ ПРОВЕДЕНИИ ОПИ ИНГИБИТОРА СОЛЕОТЛОЖЕНИЯ «ФЛЭК-ИСО-4»

Дата	Q _ж , м ³ /сут	Обводненность, %	Расходная норма технологического раствора, г/м ³	МРП, сут	Наработка на отказ, сут				
	скв. № 1009								
Начало ОПИ 01.06.10 г	90	от 55 до 60		от 28 до 30					
5.07.10 г	от 83 до 90	от 55 до 60	361,9	от 28 до 30	35				
29.08.10 г	83	от 30 до 50	542,2	от 28 до 30	90				
26.09.10 г	87,0	от 45 до 55	413,8	от 28 до 30	118				
скв. № 1013									
начало 13.06.10 г	190	15	_	от 30 до 45	_				
29.08.10 г	163	от 21 до 25	568,8	от 30 до 5	77				
26.09.10	170	30	541,2	от 3 до 45	105				

СРАВНИТЕЛЬНЫЙ АНАЛИЗ РАБОТЫ НАСОСНОГО ОБОРУДОВАНИЯ СКВАЖИН ДО И ПОСЛЕ ОПИ ИНГИБИТОРА СОЛЕОТЛОЖЕНИЯ «ФЛЭК-ИСО-4»

МРП	Тип насоса	Причины выхода из строя насоса				
скв. № 1009						
до ОПИ						
08.07.09 г 25.11.09 г.	ЭЦН-125-1800	заклинивание ЭЦН				
30.11.09 г 29.01.10 г.	ЭЦН-160-2000	то же				
03.02.10 г 24.02.10 г.	ЭЦН-200-2350	то же				
28.02.10 г 28.03.10 г.	ЭЦН-200-2350	то же				
04.04.10 г. – по	ЭЦН-80-2250					
настоящее время						
	Скв. 1013					
до ОПИ						
29.01.10 г 08.02.10 г.	ЭЦН-45-2300	перегруз, заклинивание ЭЦН				
11.02.10 г 11.03.10 г.	ЭЦН-125-2500	то же				
28.03.10 г 15.05.10 г.	ЭЦН-125-1800	то же				
19.05.10 г. – по	ЭЦН-200-1950					
настоящее время						

ПРОГНОЗНАЯ ОЦЕНКА ОСАДКООБРАЗОВАНИЯ ПРИ СМЕШЕНИИ ПЛАСТОВОЙ И ЗАКАЧИВАЕМЫХ ВОД

Среда	Соотношение смешиваемых вод, объемные доли	Содержание Са ²⁺ , мг/л	Суммарный осадок, г/л
скв. № 3В	исходная	162,99	_
скв. № 1011	исходная	9619,20	_
скв. № 1011+скв. № 3В	1:3	2124,24	1,88
скв. № 1011+скв. № 3В скв. №	1:1	4138,26	1,40
1011+скв. № 3В	3:1	7575,12	1,02
пресная вода (ПВ) скв. № 1011 + (ПВ)	исходная 1:3	17,31 2535,06	- 0,94
скв. № 1011 + (ПВ)	1:1	4839,66	1,06
скв. № 1011 + (ПВ)	3:1	7444,86	2,08

Проблемы, связанные с образованием на поверхности нефтепромыслового оборудования неорганических осадков при добыче нефти, в состав которых входят кальциты, гипсы и др. осадкообразующие соединения, всегда вызывают повышенный интерес и ставят задачу применения методов по предупреждению и удалению солей.

БЛАГОДАРЮ ЗА ВНИМАНИЕ!