



ЛАТЕКСНЫЕ ЦЕМЕНТНЫЕ СИСТЕМЫ

ЦЕМЕНТИРОВАНИЕ СКВАЖИН С ВЫСОКИМ ГАЗОВЫМ ФАКТОРОМ

СПЕЦИАЛЬНАЯ НЕФТЕПРОМЫСЛОВАЯ ХИМИЯ
www.oilspecchem.com



КТО МЫ?



*Требуем
лучшее!*

СПЕЦИАЛЬНАЯ НЕФТЕПРОМЫСЛОВАЯ ХИМИЯ – российская производственная компания с опытом работы на рынке России и в странах ближнего и дальнего зарубежья. Мы разрабатываем, производим и реализуем продукты, технологии и оборудование для нефтегазовой и химической отраслей.

НАША МИССИЯ

Предоставление новых технологий и инструментов для российских компаний, что позволяет им быть конкурентными и работать на уровне глобальных международных операторов.

НАШИ ЦЕННОСТИ

Люди. Наша главная ценность.

Наша команда состоит из профессионалов отраслевого рынка: инженеров, геологов, химиков.

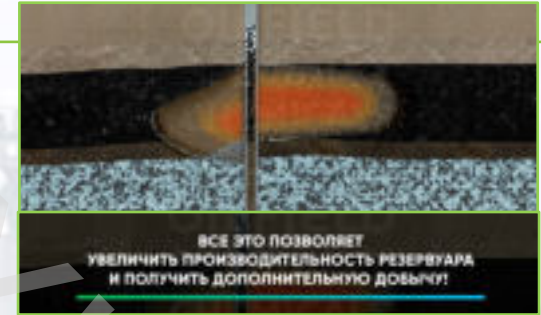
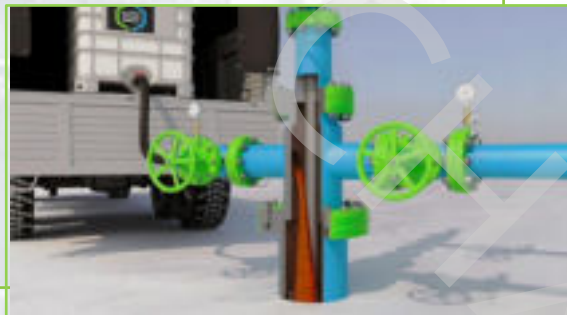
Мы отбираем самых квалифицированных специалистов на рынке.

Успех. Мы очень избирательны с теми, с кем ведем бизнес и кому продаем наши товары.

Мы следим, чтобы наши продукты достигали наивысших оценок при их применении.

ПРОИЗВОДСТВО ХИМРЕАГЕНТОВ ДЛЯ НЕФТЕГАЗОВОЙ ПРОМЫШЛЕННОСТИ

- Цементирование скважин
- Ремонтно-изоляционные работы
- Повышение нефтеотдачи пласта
- Бурение скважин
- Ограничение водопритока
- Глушение скважин
- Поглотители сероводорода
- Ликвидация гидратных пробок
- Неповреждающие пласт отклонители
- Управляемая блокировка поглощающих материалов
- Ингибиторы кислотной коррозии



РЕФЕРЕНС ПРОЕКТОВ



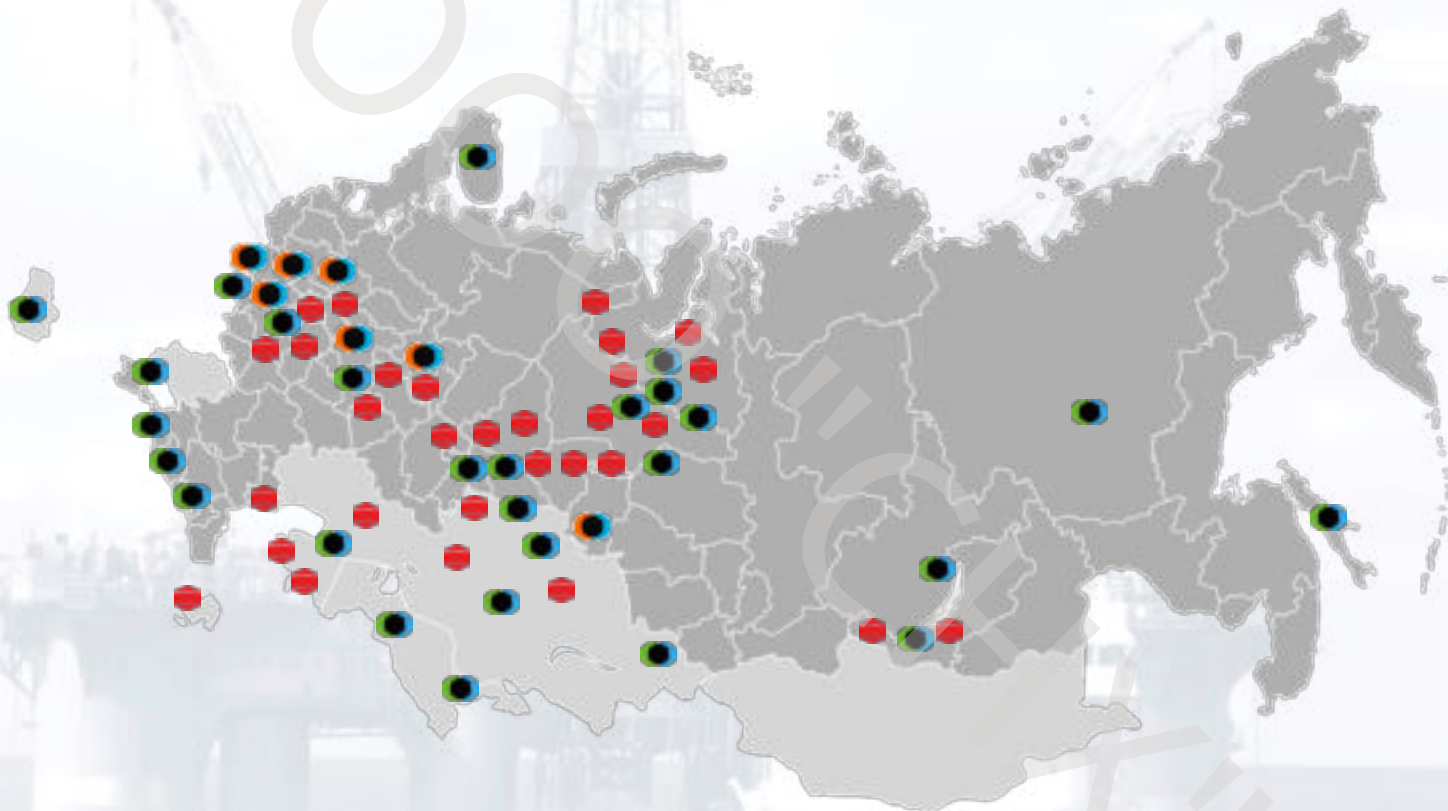
Министерство
энергетики
Республики
Азербайджан



Министерство
энергетики
Республики
Азербайджан



Министерство
энергетики
Республики
Азербайджан



Россия | Азербайджан | Беларусь | Казахстан | Узбекистан | Сербия | Оман | Сиера-Леоне

СПЕЦИАЛЬНАЯ НЕФТЕПРОМЫСЛОВАЯ ХИМИЯ ПРЕДСТАВЛЯЕТ



ЛАТЕКСНЫЕ СИСТЕМЫ НА ОСНОВЕ OSC® LX ЦЕМЕНТИРОВАНИЕ СКВАЖИН С ВЫСОКИМ ГАЗОВЫМ ФАКТОРОМ



ЦЕМЕНТИРОВАНИЕ СКВАЖИН

КАЧЕСТВО КРЕПЛЕНИЯ СКВАЖИНЫ



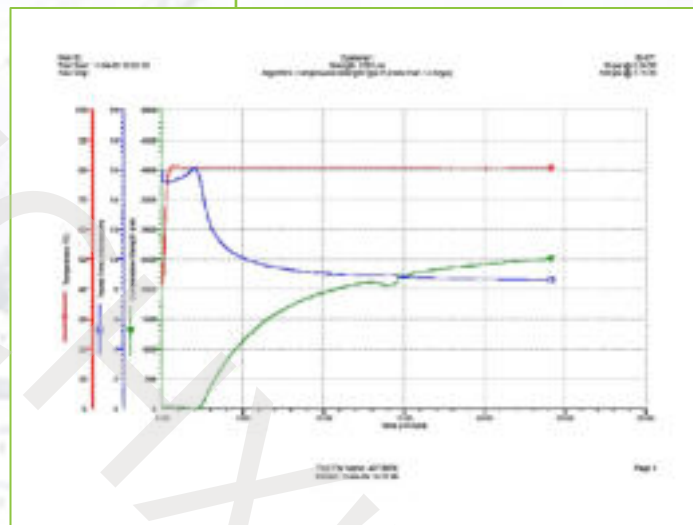
- Крепление скважины - это высокотехнологический процесс, для которого осложнения не допустимы.
- Качество цементирования стволов скважины и разобщение продуктивных горизонтов является важным условием долговечной эксплуатации скважин.
- Как улучшить качество крепления?
 - Химизация процессов, вскрытие продуктивной зоны
 - Подготовка ствола перед цементированием (Буферные композиции)
 - Инженерный подход к разработке цементного раствора
 - Лабораторное тестирование растворов
 - Соблюдение планов работ
 - Контроль качества

ЦЕМЕНТИРОВАНИЕ СКВАЖИН С ВЫСОКИМ ГАЗОВЫМ ФАКТОРОМ

Чем отличается цементирование «обычной скважины» и скважины с высоким газовым фактором?

Цементный раствор при размещении в затрубном пространстве удерживает проникновение и миграцию газа за счет гидростатического давления создаваемого столбом давления цемента. Как правило гидростатического давления цемента на стенки скважины достаточно для предотвращения миграции газа.

В процессе затвердевания раствора, когда цементный раствор уже не текучий, но при этом еще мягок он подвержен каналообразованию. Этот временной отрезок называется - транзитным временем.



ЦЕМЕНТИРОВАНИЕ СКВАЖИН С ВЫСОКИМ ГАЗОВЫМ ФАКТОРОМ



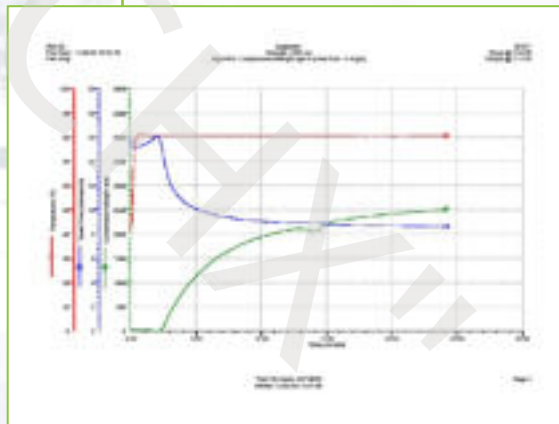
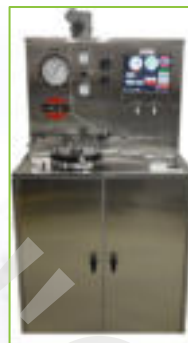
ТЕСТИРОВАНИЕ ТРАНЗИТНОГО ВРЕМЕНИ

Необходимое оборудование

- API миксер
- НТНР консистометр
- Ультразвуковой анализатор

Цементный раствор заготавливается по стандарту API, затем помещается консистометр, в котором кондиционируется при давлении и температуре по времени равному времени размещения раствора, симулируя его размещение, после чего переносится в предварительно нагретую ячейку ультразвукового анализатора.

Транзитное время = времени начала набора прочности раствором. Чем меньше транзитное время, тем меньше шансов у газа создать газовые каналы.



ЦЕМЕНТИРОВАНИЕ СКВАЖИН С ВЫСОКИМ ГАЗОВЫМ ФАКТОРОМ



Где и как происходит каналообразование?

Согласно законам физики движение газа будет проходить по зонам наименьшего сопротивления. А это как правило, зона контакта цемента с породой и трубой.

Поэтому критически важна подготовка зоны контакта перед цементированием для удаления корки бурового раствора, закрытию зон поглощений, создания благоприятных условий для прочного контакта.

Для этого необходимо применение буферных и промывочных композиций.



ВАЖНЫЕ УСЛОВИЯ УСПЕШНОГО ЦЕМЕНТИРОВАНИЯ

Перед проведением работ по цементированию скважин с высоким газовым фактором одним из главных критериев успешного проведения операции является обеспечение полного вытеснения бурового раствора, очистка от буровой корки и подготовка ствола к цементированию.

Буферные композиции при цементировании:

- разделяют буровой раствор от тампонажного
- смывают неуплотненную часть корки со стенок скважины, плёнки бурового раствора с внутренней и наружной поверхности колонны
- укрепляют стенки скважины
- подготавливают поверхность породы обеспечивая лучшую адгезию
- обеспечивают снижение гидродинамического давления по стволу скважины
- создают противодействие во время проведения работ по цементированию



$$\begin{aligned}\rho_{бр} &\leq \rho_{бж} < \rho_{цр} \\ PV_{бр} &\leq PV_{бж} < PV_{цр} \\ YP_{бр} &\leq YP_{бж} < YP_{цр}\end{aligned}$$

БУФЕРНЫЕ КОМПОЗИЦИИ ПРИ ЦЕМЕНТИРОВАНИИ

- **OSC® Chem-C ОЧИЩАЮЩИЙ БУФЕР**

Очищает ствол и стенки скважин от корки бурового раствора

- **OSC® WBS-100 РЕОЛОГИЧЕСКИЙ БУФЕР**

Вытесняет буровой раствор

Укрепляет ствол скважины

Повышает адгезию цементного камня

- **DRILLGUARD® LCM КОЛЬМАТИРУЮЩАЯ ДОБАВКА**



БУФЕРНЫЕ КОМПОЗИЦИИ ПРИ ЦЕМЕНТИРОВАНИИ

DRILLGUARD® LCM

- Предназначен для ликвидации поглощений вплоть до катастрофических
- Требует минимального технического оснащения
- Закупоривает зоны поглощения, не засоряя стенки труб и оборудования
- Формирует барьер за короткое время, стремительно отдавая воду в зоне наибольшей фильтрации
- Решает проблемы с недоподъемом цемента из-за его фильтрации в пласт



ЦЕМЕНТИРОВАНИЕ СКВАЖИН С ВЫСОКИМ ГАЗОВЫМ ФАКТОРОМ РЕШЕНИЕ



При выполнении работ по цементированию скважин с высоким газовым фактором используем **латексную систему на основе полимера OSC®LX**.

- Создаем стабилизированный цементно-латексный раствор, обладающий повышенным сопротивлением к гидравлическому разрыву
- Укрепляем проницаемые горные пласты и пласты с внутрипластовыми водяными и газовыми пропластками

Латексный полимер OSC®LX – это суспензия полимера в воде с добавлением стабилизаторов

OSC®LX замешивают в жидкости затворения

Рекомендуемая загрузка от 5 до 15% в зависимости от условий применения

Диапазон рабочих температур от 20°C до 110°C



ЛАТЕКСНАЯ СИСТЕМА НА ОСНОВЕ OSC® LX

ОСНОВНЫЕ ЗАДАЧИ



ОСНОВНЫЕ ЗАДАЧИ

- Обеспечение снижения потери жидкости и контроля миграции газа
- Снижение транзитного времени
- Придание цементному камню упругих свойств
- Противостояние образованию газовых каналов на стадии переходного состояния цементного теста
- Повышение адгезионных свойств цементного камня и снижение его проницаемости

ПРИМЕНЕНИЕ

- Рекомендуются к применению совместно с полимерами и цементными растворами обработанными пластификаторами и добавками для регулирования сроков схватывания и твердения цементного раствора.
- Для значительного снижения давления закачки OSC® LX эффективен в микроцементных легковесных растворах.



ЛАТЕКСНАЯ СИСТЕМА OSC® LX

ЛАБОРАТОРНОЕ ИССЛЕДОВАНИЕ. ПОДГОТОВКА К ЦЕМЕНТИРОВАНИЮ



Цементирование скважин с высоким газовым фактором требует особых параметров цементного раствора, предотвращающих формирование каналов для миграции газа в заколонном пространстве.

Цементный раствор должен иметь:

- низкую проницаемость
- повышенное сопротивление к гидравлическому разрыву
- низкую водоотдачу для контроля потери жидкости и миграции газа
- небольшое транзитное время
- высокую адгезию.

Проведение работ по цементированию должно сопровождаться тщательным проведением лабораторных исследований цементного раствора и цементного камня.

ЛАТЕКСНАЯ СИСТЕМА OSC® LX ЛАБОРАТОРНОЕ ОБОРУДОВАНИЕ



Лабораторный комплекс **СПЕЦИАЛЬНАЯ НЕФТЕПРОМЫСЛОВАЯ ХИМИЯ** оснащен необходимым оборудованием для исследований и производства химических продуктов, применяемых при строительстве нефтегазовых скважин: буровые и цементные растворы, добавки для безаварийной проводки ствола и т.п.



ЛАТЕКСНАЯ СИСТЕМА OSC® LX

Латексный цементный камень

- Обладает упругими свойствами
- Не подвержен влиянию агрессивных сред, а также кислотам
- Обладает высокой адгезией
- Практически отсутствует проницаемость
- Долговечен
- Не разрушается при опресовке колонны

ЛАТЕКСНАЯ СИСТЕМА OSC® LX

ЛАБОРАТОРНОЕ ИССЛЕДОВАНИЕ



№ п/п	Наименование	Показатели цемента, раствора, камня	
1	Состав цемента	Сухопорошковый ПЦТ I-G-CC1	Сухопорошковый ПЦТ I-G-CC1
2	Добавки в цемент	OSC® ASA-100 – 0,015 % OSC® FL-200 – 0,4 % OSC® RPM-100 – 0,8 % OSC® LTR – 0,01% OSC® Antifoam – 0,1%	OSC® ASA-100 – 0,01 % OSC® FL-200 – 0,3 % OSC® RPM-100 – 0,6 % OSC® LTR – 0,01% OSC® Antifoam – 0,3% OSC® LX – 100 – 7%
3	Водоцементное отношение В/Ц	0,42	0,42
4	Плотность тампонажного раствора, г/см³	1,94	1,94
5	Растекаемость по конусу Аш/ВВ, см	25	25
6	Водотделение, мл	-	-
7	Водотодача, см³/30 мин по CHANDLER – 7120 при ΔP=1,0 МПа	24	26
8	CHANDLER - 3500 LS, при 65 °C, 0,1 МПа	η, сПа	70,5
		τ ₀ , Па	58,5
9	Условия испытания	-температура, °C	+65
		-давление, МПа	50
		предварительное перемешивание, мин	70
	Загустевание (до 50 ед. консистенции)	3 ч. 10 мин.	3 ч. 00 мин.
10	Условия испытаний		t = 85°C, P = 50 МПа
	Время схватывания, час-мин.	начало	6-00
		конец	6-58
	СНС, час-мин.	Зато	4-30
		тож	5-25
	Время твердения камня		48 ч. (t = 23°C, P = 0,1 МПа)
	- прочность на изгиб, кгс/см²		31
	- прочность на сжатие, МПа		36,0

По результатам тестирования:

ПЦТ I-G-CC1 цемент соответствует ГОСТу 1581-96

Время ОЗЦ 48 часов

ЛАТЕКСНАЯ СИСТЕМА OSC® LX

ПРИМЕР ЦЕМЕНТИРОВАНИЯ СКВАЖИНЫ С ВЫСОКИМ ГАЗОВЫМ ФАКТОРОМ



Подбор рецептуры для цементирования

	НН	
Тест	1 пачка	2 пачка
Статическая температура, °C	80	80
Динамическая температура, °C	64	64
Вода	45,00%	34,00%
OSC® LX-100	7,00%	10,00%
OSC® FL-200	0,25%	0,20%
OSC® ASA-100	0,025%	0,020%
OSC® RPM-100	0,50%	0,55%
OSC® Antifoam	0,20%	0,30%
OSC® LTR	0,010%	
DRILLGUARD® LCM	0,40%	0,40%
OSC® EXP-80D	0,30%	
OSC® CN-200		0,040%
Цемент ПЦТ - G - CC I	99,70%	100,00%
Водоцементное соотношение	0,52	0,44
Удельный вес (г/см³)	1,817	1,900

Реология:		
Пластическая вязкость	36	60
ДНС	2,96	3,83
СНС (10 сек/10 мин)	2,5 9,6	3 14
K	3,84	4,67
300	38	68
200	26,5	49
100	14	28
60	11	19
30	5	11
6	2,5	4
3	2	3
Осадок	нет	нет
Свободная вода, мл	0	0
Водоотдача, мл	72	49
Прочность УСА через 24 часа, МПа	16,7	22,16
Прочность на сжатие через 24 часа, МПа	16	24,99
Загустевание: 30 Вс – 75 Вс	4-27 ~ 4-49	3-43 ~ 3-57

ЛАТЕКСНАЯ СИСТЕМА OSC® LX

ПРИМЕР ЦЕМЕНТИРОВАНИЯ СКВАЖИНЫ С ВЫСОКИМ ГАЗОВЫМ ФАКТОРОМ



График прочности U_{CA} , МПа (2 пачка)

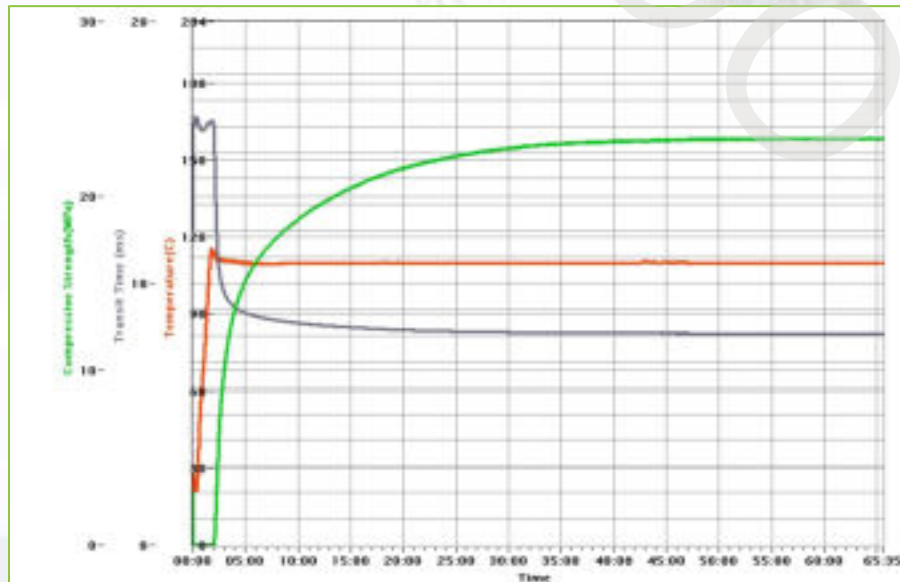
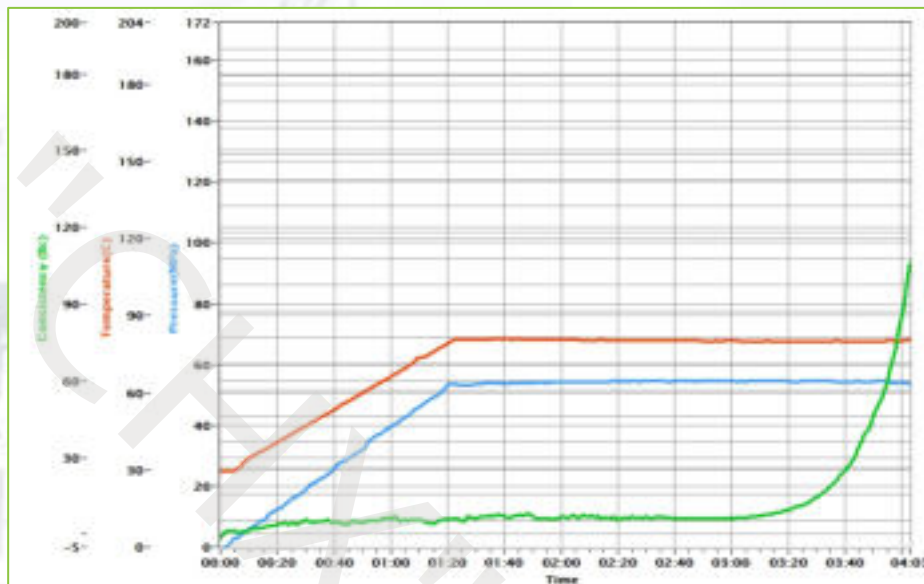


График загустевания, V_c (2 пачка)



ЛАТЕКСНАЯ СИСТЕМА OSC® LX

ПРИМЕР ЦЕМЕНТИРОВАНИЯ СКВАЖИНЫ С ВЫСОКИМ ГАЗОВЫМ ФАКТОРОМ



Программа цементирования:

Расчет по креплению						
Цель расчета: цементирование "застывшая"						
	Получено, м	Технически, м	Внутр., м	Внутр., м	Р Макс, м	Объем цементной массы, м³
Диаметр скважины, мм	146,1	7,7	180,7	8	2012	
Диаметр СВТ, мм	79	8,58	94,63	8	1936	5,58
Диаметр "застывшая", мм	121	6,5	89	1886	2876	6,47
Общий объем цементной массы до башины, м³				6,5	=	11,00
	Длина, м		Материал, м		Объем цементной массы, м³	
Длина "застывшая" от скважины до башины, м	3040		1886		=	5,95
Длина "застывшая" от скважины до "закла", м	16		1886		=	6,40
Длина "застывшая" от "закла" до башины, м	864		2012		=	6,21
Объем цементного раствора для цементирования (1 ланка) с учетом гравия, м³				2,08		= 4,30
Объем цементного раствора для цементирования (2 ланка), м³						2,30
Глубина скважины СВТ (свободно), м	29,56		Диаметр скважины, мм		124	
Глубина скважины "закла", м	30,12		Диаметр скважины, мм		126,4	
Глубина устья скважины башины, м	29,76		Коэффициент цементности, %		5,50	
Слишком с "закла" до башины, м³		6,21		Объем гравия в СВТ, м³		4,50
Слишком с "закла" до "закла", м³		6,40		Объем гравия в "застывшая", м³		6,40
Объем внутри пространства для СВТ на 1 м³, м³						0,0018
Объем внутри пространства для скважины (1 м³), м³						0,0048
Объем внутри пространства для СВТ на 1 м³, м³						0,0018
Объем внутри пространства для "застывшая" на 1 м³, м³						0,0060
Объем наружу пространства для "застывшая" на 1 м³, м³						0,0060
Водянистая масса цементации, м³/л 1 ланка	0,52		Плот	800,2	Тех. работ	2876
Водянистая масса цементации, м³/л 2 ланка	0,44					
Объем массы для затвердевания 1 ланка	5,62		Р. пластины	278	атм	по фактору
Объем массы для затвердевания 2 ланка	1,34					
Количество смеси цемента для 1 ланка	6,56					
Количество смеси цемента для 2 ланка	3,64					
Общее количество смеси цемента	10,20					

Центральный раствор 1 ланка = 1,83 г/см³, V = 6,36 м³ (в/л) 0,52
 Центральный раствор 2 ланка = 1,90 г/см³, V = 2,30 м³ (в/л) 0,44

Период цементного раствора в скважине

1. Буферная масса:

V = 0,2 м³ Тех. работ

V = 0,2 м³ цементный буфер OSC® Chem-C - 1,13%

V = 0,2 м³ цементный буфер OSC® WBS-300 - 8,24%

V = 0,8 м³ цементный буфер OSC® Chem-C - 1,13%

2. Центральный раствор:

1 ланка в V = 6,36 м³ (добавки по лабораторному анализу)

2 ланка в V = 2,30 м³ (добавки по лабораторному анализу)

3. Скорость продвижения пробки. Значение для раствора в V = 6,1 м³ на прод. пробку

Проведение смеси цементации с центральным раствором

4. Текучесть в V = 11,10 м³

№ п/п	Назначение смеси	Расход, л/м³	Объем, м³	Время, мин
1	Тех. работ	4,5 - 5,5	0,20	0,67
2	Буфер OSC® Chem-C - 1,13%	4,5 - 5,5	1,20	4,00
3	Буфер OSC® WBS-300 - 8,24%	4,5 - 5,5	0,20	0,67
4	Буфер OSC® Chem-C - 1,13%	4,5 - 5,5	0,80	2,67
5	Центральный раствор 1 ланка	5,5 - 6,5	6,36	18,24
6	Центральный раствор 2 ланка	6,5 - 7,5	2,30	5,75
7	Пластины (по фактору)	5,5 - 10,0	4,50	8,24
8	Пластины (по фактору)	7,5 - 7,5	6,07	14,11
9	Пластины (по фактору)	4,5 - 4,5	0,50	1,00
	Итого		21,63	58,01

Система предоставления плану крепления "застывшая" на скважине (закла) имеет объем в количестве 12,90 м³.

Примечание: При проведении тех. работ максимальный расход 16,0 м³/сут.

В случае частичной цементации использовать цементный буфер OSC® WBS-300 - 18% V = 0,8 м³.

При достижении давления до P = 130 атм снизить расход до 2 - 3 м³/сут.

При достижении давления до P = 160 атм снизить расход до 2 - 3 м³/сут.

Подготовил: инженер-технолог ООО "СПЕЦИАЛЬНЫЕ НЕФТЕПРОМЫСЛОВЫЕ ХИМИИ"

Вадимов А.А.

ЛАТЕКСНАЯ СИСТЕМА OSC® LX

ИТОГ ЦЕМЕНТИРОВАНИЯ СКВАЖИНЫ С ВЫСОКИМ ГАЗОВЫМ ФАКТОРОМ



Результаты АКЦ цементирования хвостовика с применением OSC®LX (часть 1)

РЕЗУЛЬТАТЫ ИНТЕРПРЕТАЦИИ

Интервалы обработки с целью определения характера контакта цементного камня:

Контакт	Кровля, м	Подшва, м
с колонной	2075.4	3078.2
с породой	2266	3078.2

Примечание

В интервалах отсутствия, плохого, частичного контакта цементного камня с колонной характер контакта цементного камня с породой не определяется.

В связи с отсутствием замеров СГДТ и МЛМ в интервале установки пакера фактический интервал установки пакера не определен.

Элементы конструкции скважины

Осадка	Наименование	Заводской №	Интервал фактический, м	Фактический интервал уплотнительного элемента / эластомера, м	Срабатывание гидравлического пакера / наличие эластомера
Пакер	водонабухающий СКБ	265	---	3005.2 - 3008.2	подтверждается
Пакер	водонабухающий СКБ	264	---	3044 - 3047	подтверждается

Характеристика качества цементирования на момент исследования скважины

Кровля, м	Подшва, м	Мин. м	Состояние контакта	
			с колонной	с породой
2192.4	2190.0	0.8	Слойный	Частичный
2190.0	2187.6	1.6	Слойный	Слойный
2187.6	2185.2	1.8	Слойный	Частичный
2185.2	2182.8	1.2	Слойный	Слойный
2182.8	2180.4	1.4	Частичный	Не определен
2180.4	2178.0	2.0	Слойный	Частичный
2178.0	2175.6	0.6	Слойный	Слойный
2175.6	2173.2	2.0	Слойный	Частичный
2173.2	2170.8	1.6	Слойный	Слойный
2170.8	2168.4	4.0	Слойный	Частичный
2168.4	2166.0	1.8	Слойный	Слойный
2166.0	2163.6	1.0	Частичный	Не определен
2163.6	2161.2	21.2	Слойный	Частичный
2161.2	2158.8	1.0	Слойный	Слойный
2158.8	2156.4	4.2	Слойный	Частичный
2156.4	2154.0	2.0	Слойный	Слойный
2154.0	2151.6	0.8	Слойный	Частичный
2151.6	2149.2	0.8	Слойный	Слойный
2149.2	2146.8	2.4	Слойный	Частичный
2146.8	2144.4	2.4	Слойный	Частичный
2144.4	2142.0	2.6	Частичный	Не определен
2142.0	2139.6	1.4	Слойный	Частичный
2139.6	2137.2	7.0	Слойный	Слойный
2137.2	2134.8	4.0	Слойный	Частичный
2134.8	2132.4	2.2	Слойный	Слойный
2132.4	2130.0	3.2	Слойный	Слойный
2130.0	2127.6	3.8	Слойный	Частичный
2127.6	2125.2	0.8	Слойный	Слойный
2125.2	2122.8	2.0	Слойный	Частичный
2122.8	2120.4	2.0	Слойный	Слойный
2120.4	2118.0	2.2	Частичный	Не определен
2118.0	2115.6	1.8	Слойный	Слойный
2115.6	2113.2	1.0	Слойный	Частичный
2113.2	2110.8	4.0	Слойный	Частичный
2110.8	2108.4	2.4	Слойный	Слойный
2108.4	2106.0	2.2	Частичный	Не определен
2106.0	2103.6	1.8	Слойный	Слойный
2103.6	2101.2	1.2	Слойный	Слойный
2101.2	2098.8	2.2	Частичный	Не определен
2098.8	2096.4	1.8	Слойный	Слойный
2096.4	2094.0	0.8	Слойный	Частичный
2094.0	2091.6	2.0	Слойный	Частичный
2091.6	2089.2	0.8	Слойный	Частичный
2089.2	2086.8	1.8	Слойный	Слойный
2086.8	2084.4	2.0	Частичный	Не определен
2084.4	2082.0	1.2	Слойный	Слойный
2082.0	2079.6	1.0	Частичный	Не определен
2079.6	2077.2	1.2	Слойный	Частичный
2077.2	2074.8	0.6	Слойный	Частичный
2074.8	2072.4	7.2	Слойный	Слойный
2072.4	2070.0	1.8	Частичный	Не определен
2070.0	2067.6	1.8	Слойный	Слойный
2067.6	2065.2	1.8	Слойный	Слойный
2065.2	2062.8	1.0	Частичный	Не определен
2062.8	2060.4	1.8	Слойный	Слойный
2060.4	2058.0	1.8	Слойный	Слойный
2058.0	2055.6	0.6	Слойный	Частичный
2055.6	2053.2	2.2	Слойный	Частичный
2053.2	2050.8	2.2	Частичный	Не определен
2050.8	2048.4	2.2	Слойный	Слойный
2048.4	2046.0	2.2	Слойный	Слойный
2046.0	2043.6	2.2	Слойный	Слойный
2043.6	2041.2	1.8	Слойный	Слойный
2041.2	2038.8	1.8	Слойный	Слойный
2038.8	2036.4	1.8	Слойный	Слойный
2036.4	2034.0	1.8	Слойный	Слойный
2034.0	2031.6	1.8	Слойный	Слойный
2031.6	2029.2	1.2	Слойный	Частичный
2029.2	2026.8	4.8	Слойный	Слойный
2026.8	2024.4	2.4	Слойный	Слойный

OILFIELD
SPECIALTY
CHEMICALS

Кровля, м	Подшивка, м	Мощ- ность, м	Состояние контакта	
			с колонной	с породой
2414,2	2416,8	2,6	Сплошной	Сплошной
2416,8	2417,4	0,6	Сплошной	Частичный
2417,4	2419,6	2,2	Сплошной	Сплошной
2419,6	2421,0	1,4	Частичный	Не определен
2421,0	2423,2	2,2	Сплошной	Сплошной
2423,2	2424,2	1,0	Частичный	Не определен
2424,2	2427,8	3,6	Сплошной	Сплошной
2427,8	2429,4	1,6	Сплошной	Частичный
2429,4	2431,0	1,6	Сплошной	Сплошной
2431,0	2432,2	1,2	Частичный	Не определен
2432,2	2434,2	2,0	Сплошной	Сплошной
2434,2	2435,6	1,4	Частичный	Не определен
2435,6	2438,6	3,0	Сплошной	Сплошной
2438,6	2439,2	0,6	Сплошной	Частичный
2439,2	2440,8	1,6	Сплошной	Сплошной
2440,8	2443,4	2,6	Частичный	Не определен
2443,4	2446,0	2,6	Сплошной	Сплошной
2446,0	2447,8	1,8	Частичный	Не определен
2447,8	2450,4	4,6	Сплошной	Сплошной
2450,4	2453,0	0,6	Сплошной	Частичный
2453,0	2453,6	0,6	Сплошной	Сплошной
2453,6	2457,0	3,4	Сплошной	Частичный
2457,0	2463,8	6,8	Сплошной	Сплошной
2463,8	2465,2	1,4	Частичный	Не определен
2465,2	2466,2	1,0	Сплошной	Частичный
2466,2	2467,0	0,8	Сплошной	Сплошной
2467,0	2474,2	7,2	Сплошной	Частичный
2474,2	2479,8	5,6	Сплошной	Сплошной
2479,8	2480,8	1,0	Сплошной	Частичный
2480,8	2485,0	4,2	Сплошной	Сплошной
2485,0	2485,6	0,6	Сплошной	Частичный
2485,6	2488,4	2,8	Сплошной	Сплошной
2488,4	2489,2	0,8	Сплошной	Частичный

Кровля, м	Подпол, м	Мощ- ность, и	Состояние контакта	
			с валловым	с породой
2592,4	2592,6	2,2	Сплошной	Частичный
2592,6	2594,8	2,2	Сплошной	Сплошной
2594,8	2596,6	1,8	Сплошной	Частичный
2596,6	2597,4	0,8	Сплошной	Сплошной
2597,4	2601,8	4,4	Сплошной	Частичный
2601,8	2604,6	2,8	Сплошной	Сплошной
2604,6	2606,2	1,6	Сплошной	Частичный
2606,2	2641,0	34,8	Сплошной	Сплошной
2641,0	2642,8	1,8	Сплошной	Частичный
2642,8	2650,8	8,0	Сплошной	Сплошной
2650,8	2651,4	0,6	Сплошной	Частичный
2651,4	2657,4	6,0	Сплошной	Сплошной
2657,4	2658,8	1,4	Сплошной	Частичный
2658,8	2712,6	76,8	Сплошной	Сплошной
2712,6	2738,2	0,8	Сплошной	Частичный
2738,2	2742,8	4,6	Сплошной	Сплошной
2742,8	2743,2	0,4	Сплошной	Частичный
2743,2	2744,2	1,0	Сплошной	Сплошной
2744,2	2746,6	2,4	Сплошной	Частичный
2746,6	2747,4	0,8	Сплошной	Сплошной
2747,4	2748,4	1,0	Сплошной	Частичный
2748,4	2754,4	6,0	Сплошной	Сплошной
2754,4	2771,6	17,2	Сплошной	Частичный
2771,6	2775,6	4,0	Сплошной	Сплошной
2775,6	2776,8	1,2	Сплошной	Частичный
2776,8	2786,8	8,0	Сплошной	Сплошной
2786,8	2785,4	0,8	Сплошной	Частичный
2785,4	2786,0	0,6	Сплошной	Сплошной
2786,0	2788,8	2,8	Сплошной	Частичный
2788,8	2814,4	24,8	Сплошной	Сплошной
2814,4	2817,2	2,8	Сплошной	Частичный
2817,2	2823,8	6,6	Сплошной	Сплошной
2823,8	2824,4	0,6	Сплошной	Частичный

Кровля, м	Подшивка, м	Мощность, м	Состояние контакта	
			с колонной	с породами
2489,2	2490,8	1,8	Сплошной	Сплошной
2490,8	2492,6	1,8	Сплошной	Частичный
2493,4	2493,4	0,8	Сплошной	Сплошной
2493,4	2495,6	2,2	Сплошной	Частичный
2495,6	2496,0	0,4	Сплошной	Сплошной
2496,0	2508,0	12,0	Сплошной	Частичный
2508,0	2508,6	0,6	Сплошной	Сплошной
2508,6	2517,6	9,0	Сплошной	Частичный
2517,6	2520,2	2,6	Сплошной	Сплошной
2520,2	2521,0	0,8	Сплошной	Частичный
2521,0	2522,2	1,2	Сплошной	Сплошной
2522,2	2525,4	3,2	Сплошной	Частичный
2525,4	2527,0	1,6	Сплошной	Сплошной
2527,0	2528,0	1,0	Сплошной	Частичный
2528,0	2528,8	0,8	Сплошной	Сплошной
2528,8	2529,8	1,0	Сплошной	Частичный
2529,8	2531,0	1,2	Сплошной	Сплошной
2531,0	2532,6	1,6	Сплошной	Частичный
2532,6	2533,6	1,0	Сплошной	Сплошной
2533,6	2544,4	10,8	Сплошной	Частичный
2544,4	2545,2	0,8	Сплошной	Сплошной
2545,2	2549,0	3,8	Сплошной	Частичный
2549,0	2549,4	0,4	Сплошной	Сплошной
2549,4	2552,2	2,8	Сплошной	Частичный
2552,2	2553,0	0,8	Сплошной	Сплошной
2553,0	2567,6	14,6	Сплошной	Частичный
2567,6	2568,8	1,2	Сплошной	Сплошной
2568,8	2574,2	5,4	Сплошной	Частичный
2574,2	2576,0	1,8	Сплошной	Сплошной
2576,0	2584,4	8,4	Сплошной	Частичный
2584,4	2585,2	0,8	Сплошной	Сплошной
2585,2	2589,2	4,0	Сплошной	Частичный
2589,2	2590,4	1,2	Сплошной	Сплошной

Крошка, м	Подшивка, м	Мощность, м	Состояние контактов	
			с колоной	с порядом
2824.4	2826.0	1.6	Слопной	Слопной
2826.0	2826.8	0.8	Слопной	Частичный
2826.8	2828.2	1.4	Слопной	Слопной
2828.2	2828.8	0.6	Слопной	Частичный
2828.8	2833.0	4.2	Слопной	Слопной
2833.0	2834.2	1.2	Слопной	Частичный
2834.2	2835.0	0.8	Слопной	Слопной
2835.0	2835.6	0.6	Слопной	Частичный
2835.6	2838.8	3.2	Слопной	Слопной
2838.8	2842.6	1.8	Слопной	Частичный
2842.6	2846.4	5.8	Слопной	Слопной
2846.4	2846.0	3.6	Слопной	Частичный
2846.0	2850.4	0.4	Слопной	Слопной
2850.4	2851.6	1.2	Слопной	Частичный
2851.6	2855.0	3.4	Слопной	Слопной
2855.0	2869.2	14.2	Слопной	Частичный
2869.2	2868.4	19.2	Слопной	Слопной
2868.4	2868.6	10.2	Слопной	Частичный
2868.6	2869.2	0.6	Слопной	Слопной
2869.2	2865.2	6.0	Слопной	Частичный
2865.2	2868.6	3.4	Слопной	Слопной
2868.6	2912.2	3.6	Слопной	Частичный
2912.2	2951.8	39.6	Слопной	Слопной
2951.8	2954.6	2.8	Слопной	Частичный
2954.6	2955.4	0.8	Слопной	Слопной
2955.4	2956.4	1.0	Слопной	Частичный
2956.4	2957.4	1.0	Слопной	Слопной
2957.4	2960.2	2.8	Частичный	Не определен
2960.2	2964.6	4.4	Слопной	Слопной
2964.6	2965.6	1.0	Слопной	Частичный
2965.6	2966.4	0.8	Слопной	Слопной
2966.4	2967.2	0.8	Слопной	Частичный
2967.2	2968.0	0.8	Слопной	Слопной

ЛАТЕКСНАЯ СИСТЕМА OSC® LX

ИТОГ ЦЕМЕНТИРОВАНИЯ СКВАЖИНЫ С ВЫСОКИМ ГАЗОВЫМ ФАКТОРОМ



Результаты АКЦ цементирования хвостовика с применением OSC®LX (часть 3)

Кровля, м	Подшва, м	Мощность, м	Состояние контакта	
			с колонной	с породой
2965.0	2965.6	1.6	Сплошной	Частичный
2969.6	2970.6	1.0	Сплошной	Сплошной
2970.6	2974.8	4.2	Сплошной	Частичный
2974.8	2976.6	1.8	Сплошной	Сплошной
2976.6	2983.0	6.4	Сплошной	Частичный
2983.0	2983.8	0.8	Сплошной	Сплошной
2983.8	2990.6	6.8	Сплошной	Частичный
2990.6	2991.2	0.6	Сплошной	Сплошной
2991.2	2992.8	1.6	Сплошной	Частичный
2992.8	2993.8	1.0	Сплошной	Сплошной
2993.8	2996.2	2.4	Частичный	Не определен
2996.2	2997.2	1.0	Сплошной	Сплошной
2997.2	3003.2	6.0	Сплошной	Частичный
3003.2	3005.2	2.0	Сплошной	Сплошной
3005.2	3006.2	1.0	Пикер	Пикер
3006.2	3013.4	7.2	Сплошной	Сплошной
3013.4	3014.2	0.8	Сплошной	Частичный
3014.2	3015.4	1.2	Сплошной	Сплошной
3015.4	3017.2	1.8	Частичный	Не определен
3017.2	3018.4	1.2	Пикер	Не определен
3018.4	3022.2	3.8	Частичный	Не определен

Тип контакта с колонной	Мощность, м	Мощность, %
Не определен	3.0	0.30
Отсутствует	0	0
Плоской	17.6	1.77
Частичный	90.6	9.09
Сплошной	885.6	88.84
ИТОГО:	996.8	100

Тип контакта с породой	Мощность, м	Мощность, %
Не определен	65.2	6.09
Частичный	301.8	37.43
Сплошной	439.2	54.48
ИТОГО:	806.2	100

Кровля, м	Подшва, м	Мощность, м	Состояние контакта	
			с колонной	с породой
3022.2	3025.4	3.2	Сплошной	Сплошной
3025.4	3027.4	2.0	Сплошной	Частичный
3027.4	3028.4	1.0	Частичный	Не определен
3028.4	3030.2	1.8	Пикер	Не определен
3030.2	3040.6	10.4	Частичный	Не определен
3040.6	3041.6	1.0	Сплошной	Частичный
3041.6	3044.0	2.4	Сплошной	Сплошной
3044.0	3047.0	3.0	Пикер	Пикер
3047.0	3051.8	4.8	Сплошной	Сплошной
3051.8	3052.8	1.0	Сплошной	Частичный
3052.8	3053.4	0.6	Сплошной	Сплошной
3053.4	3061.6	8.2	Сплошной	Частичный
3061.6	3063.6	2.0	Сплошной	Сплошной
3063.6	3064.8	1.2	Сплошной	Частичный
3064.8	3067.4	2.6	Сплошной	Сплошной
3067.4	3068.8	1.4	Сплошной	Частичный
3068.8	3070.2	1.4	Сплошной	Сплошной
3070.2	3071.8	1.6	Сплошной	Частичный
3071.8	3076.2	4.4	Сплошной	Сплошной
3076.2	3078.4	2.2	Не определен	Не определен

Комплекс ГИС, выполненный в скважине и боковом стволе

Метод	Интервал исследования, м	Качество
Замер от 36-07-2021	Колонка. Контроль цементирования Привязка технического оборудования	
ALFAK	2075 - 2079	XOP
DK1	2075 - 2079	XOP
DK2	2075 - 2079	XOP
DTK	2075 - 2079	XOP
MARK	2075 - 2079	Уд. Отсут. меток из-за наличия бур. инструментов
RTEN	2075 - 2079	XOP
CCLC	2125 - 2319	XOP
GR	2125 - 2319	XOP

Условные обозначения методов ГИС

ALFAK	Разностное значение затухания по длине (колонна)
CCLC	Пикер мурф
DK1	Затухание волны по короткому звену (колонна)
DK2	Затухание волны по длинному звену (колонна)
DTK	Интегральное значение волны по колонне
GR	Естественная гамма-активность
MARK	Кривая магнитного метода на кабеле
RTEN	Напряжение кабеля

Результатом правильного подбора тампонажного раствора для цементирования скважины является:

- обеспечение качественного крепления скважины;
- отсутствие осложнений при цементировании и, как следствие, сокращение материальных и временных затрат на их ликвидацию;
- увеличение срока эксплуатации скважины за счет создания более качественного цементного камня.

ЛАТЕКСНАЯ СИСТЕМА OSC® LX

ОТЗЫВЫ



Краткое резюме одного из наших Заказчиков касательно результатов работ по цементированию скважин с применением латексных систем OSC®LX:

«На сегодняшний день нашей компанией проведено более 5000 операций по цементированию с применением химреагентов компании ООО «СНХ».

Успешность проведенных операций составила 100%.

На всех скважинах обеспечен подъем цемента до проектной глубины, после опрессовки воронки «адаптеров» герметичны, после запуска скважин, в процессе эксплуатации перетоков не выявлено.

Применение комплекса мероприятий по повышению качества крепления боковых стволов позволило за счет использования химических добавок для приготовления цементного раствора и буферной жидкости:

- сократить до нуля случаи потери циркуляции;*
- обеспечить подъем цементного раствора до проектной глубины;*
- предотвратить образование каналов в заколонном пространстве и обеспечить качественное разобщение продуктивных горизонтов;*
- создать качественный и однородный по всему интервалу цементный камень;*
- создать седиментационно-устойчивый цементный раствор, тем самым повысить качество цементирования горизонтального участка в боковых стволах со сплошным цементованием;*
- снизить пористость цементного раствора, тем самым ликвидировать пути миграции жидкости и газа, за счет применения латексного полимера OSC®LX;*
- создать деформационную стойкость цементного камня (при опрессовках «хвостовика» цементный камень, в составе которого содержится латексный полимер OSC®LX, не разрушается).»*

ПРОИЗВОДСТВО. СТАНДАРТЫ КАЧЕСТВА

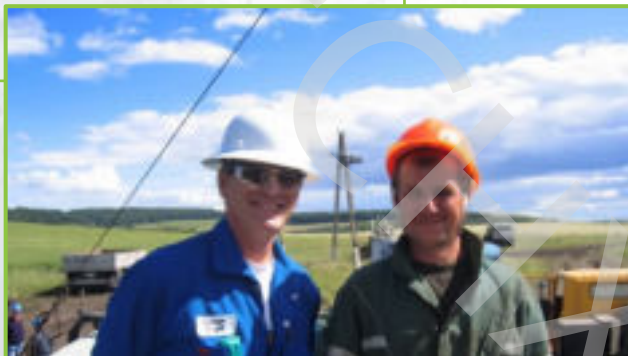


На предприятии действует стандарт ISO 9001:2015 «Системы менеджмента качества», согласно которому сформулированы требования к управленческой политике, технологическим процессам, подготовке штата и технических средств. Цель правил и инструкций – непрерывное улучшение предлагаемых решений и услуг.



РЕАЛИЗАЦИЯ. ИНЖЕНЕРНОЕ СОПРОВОЖДЕНИЕ

Действуя в тесном партнёрстве с нефтегазодобывающими и сервисными компаниями компания **СПЕЦИАЛЬНАЯ НЕФТЕПРОМЫСЛОВАЯ ХИМИЯ** обеспечивает инженерное сопровождение при реализации предлагаемых компанией решений при строительстве и эксплуатации скважин, проведении ремонтно-изоляционных работ.





*Требуи
лучше!*

СПЕЦИАЛЬНАЯ НЕФТЕПРОМЫСЛОВАЯ ХИМИЯ

www.oilspecchem.com